

FUTURA LA SCUOLA PER L'ITALIA DI DOMANI — Finanziato dall'Unione europea NextGenerationEU — Ministero dell'Istruzione e del Merito — Italiadomani — REGIONE PIEMONTE — TORINO METROPOLI Città metropolitana di Torino

COMMITTENTE:

COMUNE DI MAZZE'

OGGETTO:

NUOVA SCUOLA PRIMARIA UNICA - COMUNE DI MAZZE' CON SOSTITUZIONE EDILIZIA (SCUOLA PRIMARIA DELLA FRAZIONE TONENGO)

PROGETTO FINANZIATO CON FONDI PNRR - NEXT GENERATION EU - MISSIONE 4 COMPONENTE 1 INVESTIMENTO 3.3 CUP D38E18000090006

LOCALITÀ DELL'INTERVENTO:

COMUNE DI MAZZE' (TO), VIA CASTONE

CODICE AREA: STR

FASE PROGETTUALE:

PROGETTO ESECUTIVO

N° ELABORATO: 001

ARCHIVIO:	5470	160	STR	001	ESE	00	SCALA: -

TITOLO ELABORATO:

RELAZIONE DI CALCOLO STRUTTURALE

DATA: Loranzè, Giugno 2023

CONTROLLO QUALITA' ELABORATI			REDATTO	VERIFICATO	RIESAMINATO	APPROVATO	REV	DATA	NOTE
CODICE	AMBITO PROGETTUALE	RESPONSABILE D'AREA		RESP. AREA	COORDINATORE	RESP. PROG.	0	06/2023	EMISSIONE
ARC	ARCHITETTURA ED EDILIZIA	Arch. A. DEMARIA - Arch. M. DI PERNA	.	.	A.D.	G.O.	1	.	.
GEO	AMBIENTE E TERRITORIO	Geol. P. CAMBULI	.	.			2	.	.
IDR	IDRAULICA	Ing. M. VERNETTI ROSINA	.	.			3	.	.
IEL	IMPIANTI ELETTRICI E SPECIALI	Ing. G. ZAPPALA'	.	.			4	.	.
IME	IMPIANTI FLUIDO MECCANICI	Ing. A. BREGOLIN	.	.			5	.	.
SIC	SICUREZZA	Ing. E. MORTELLO	.	.			6	.	.
STR	STRUTTURE E INFRASTRUTTURE	Ing. A. VACCARONE - Geom. F. TONINO	D.C.	F.T.-A.V.			7	.	.
VVF	PREVENZIONE INCENDI	Ing. A. BREGOLIN	.	.			8	.	.
EXT	COLLABORATORI ESTERNI	.	.	.			9	.	.

SERTEC ENGINEERING CONSULTING s.r.l. SINCE 1968
Strada Provinciale 222, n°31
10010 Loranzè (TO)
TEL. 0125.1970499 FAX 0125.564014
e-mail: info.sertec@sertec-engineering.com
www.sertec-engineering.it

IL DIRETTORE TECNICO:
Dott. Ing. Gianluca ODETTO

PROGETTISTA:

Dott. Ing.
Gianluca ODETTO
N° 7269 J ALBO INGEGNERI
PROVINCIA DI TORINO

TIMBRO: ORDINE INGEGNERI DELLA PROVINCIA DI TORINO — Dott. Ing. GIANLUCA ODETTO n° 7269J

COPROGETTISTA:

TIMBRO:

ISO 9001 CERTIFICATO IT259049

FIDIC

oice Associazione delle organizzazioni di ingegneria di architettura e di consulenza tecnico-economica — CONFINDUSTRIA

INDICE

1. PREMESSA. 2
2. NORMATIVA DI RIFERIMENTO. 3
3. METODO E CODICE DI CALCOLO. 5
4. MODELLAZIONE E SCHEMA STATICO DELLE STRUTTURE. 6
4.1. Blocco A. 6
4.2. Blocco B. 7
5. CARATTERISTICHE E RESISTENZE DI CALCOLO DEI MATERIALI. 9
5.1. Calcestruzzo armato. 9
5.2. Acciaio per strutture metalliche. 16
5.3. Legno lamellare. 19
6. CRITERIO DI PROGETTAZIONE E METODO DI VERIFICA. 22
6.1. Fattore di comportamento. 25
6.2. Rispetto dei requisiti nei confronti degli stati limite. 29
7. ANALISI SISMICA DINAMICA LINEARE. 38
8. ANALISI DEI CARICHI. 39
9. COMBINAZIONI DI CARICO. 43
10. RISULTATI DI CALCOLO. 44
10.1. Blocco A. 44
10.2. Blocco B. 49
11. GIUDIZIO MOTIVATO DI ACCETTABILITA' DEI RISULTATI. 54
12.1 Taglio trave blocco A. 54
12.2 Taglio trave blocco B. 56
12. VERIFICHE STRUTTURALI E DI RESISTENZA AL FUOCO. 58
13.1 Blocco A. 64
13.2 Blocco B. 103
13. VERIFICHE GEOTECNICHE. 142
14.1 Blocco A. 142
14.2 Blocco B. 145
14. CONCLUSIONI. 149

1. PREMESSA.

L'oggetto della presente relazione di calcolo riguarda i criteri di dimensionamento ed i calcoli strutturali e geotecnici da eseguirsi nell'ambito del progetto denominato "PNRR. Missione 4. Componente 1. Investimento 3.3. Piano di messa in sicurezza e riqualificazione dell'edilizia scolastica finanziato dall'Unione europea Next generation E.U. D.C.R. 367-6857 del 25-03-2019, come modificata con D.C.R. 222-10908 del 24-05-2022. P – PNRR 2023 – INTERVENTI NELLA PROGRAMMAZIONE PNRR 2022", da realizzarsi nel Comune di Mazzè (TO).
Il nuovo edificio scolastico, progettato su due piani fuori terra, avrà una dimensione in pianta pari a circa 95.00 x 33.50 m, per un'altezza massima pari a circa 7.50 m. Il corpo di fabbrica sarà progettato nell'ipotesi di inserire un giunto strutturale.
L'ossatura portante costituente l'edificio sarà essenzialmente caratterizzata da un telaio in calcestruzzo armato gettato in opera, presenterà solai in latero-cemento anch'essi gettati in opera e una copertura in legno lamellare.
Il sistema di fondazione è superficiale ed è caratterizzato da una platea di fondazione.

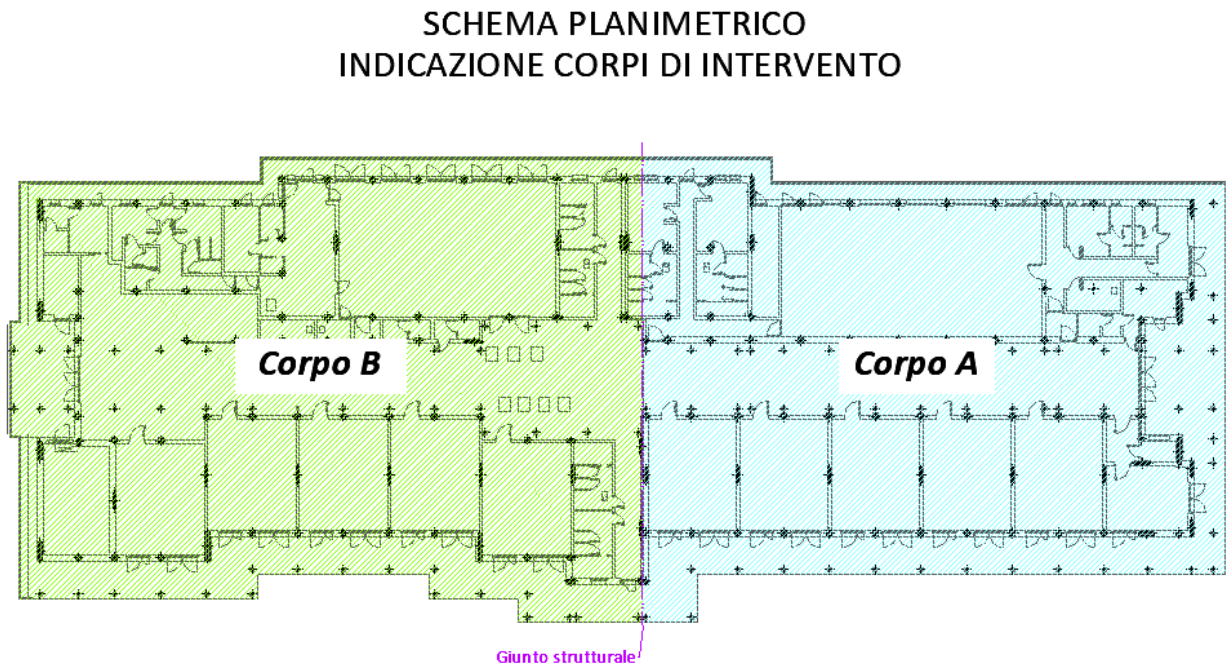


Figura 1 - Divisione blocchi

Ai sensi dei capitoli 4, 6, 7 delle Norme Tecniche per le Costruzioni le opere in progetto sono considerate come interventi di nuova costruzione. Si è proceduto al dimensionamento delle opere adottando il metodo semiprobabilistico agli stati limite, secondo le disposizioni ed i livelli di sicurezza riportati nelle Norme Tecniche per le Costruzioni attualmente vigenti, D.M. 17/01/2018.

2. NORMATIVA DI RIFERIMENTO.

Il dimensionamento delle opere strutturali con le relative verifiche è stato condotto facendo riferimento al disposto delle seguenti normative:

- Legge n° 1086 del 05/11/1971 – "*Norme per la disciplina delle opere in conglomerato cementizio armato, normale e precompresso ed a struttura metallica*";
- Legge n°64 del 02/02/1974 – "*Provvedimenti per le costruzioni con particolari prescrizioni per le zone sismiche*";
- D.M. del 24/01/1986 – "*Norme tecniche relative alle costruzioni antisismiche*";
- D.M. LL.PP. del 11/03/1988 – "*Norme tecniche riguardanti le indagini sui terreni e sulle rocce, la stabilità dei pendii naturali e delle scarpate, i criteri generali e le prescrizioni per la progettazione, l'esecuzione e il collaudo delle opere di sostegno delle terre e delle opere di fondazione*";
- D.M. del 14/02/1992 – "*Norme tecniche per l'esecuzione delle opere in cemento armato normale e precompresso e per le strutture metalliche*";
- D.M. del 09/01/1996 – "*Norme tecniche per il calcolo, l'esecuzione ed il collaudo delle opere in cemento armato normale e precompresso e per le strutture metalliche*";
- D.M. del 16/01/1996 – "*Norme tecniche per le costruzioni in zone sismiche*";
- Circolare Ministero LL.PP. 15 Ottobre 1996 n° 252 AA.GG./S.T.C. – "*Istruzioni per l'applicazione delle Norme Tecniche di cui al D.M. del 09/01/1996*";
- Circolare Ministero LL.PP. 10 Aprile 1997 n° 65 AA.GG. – "*Istruzioni per l'applicazione delle Norme Tecniche per le costruzioni in zone sismiche di cui al D.M. del 16/01/1996*";
- D.P.R. n°380 del 06/06/2001 – "*Testo unico delle disposizioni legislative e regolamentari in materia edilizia Circ. n°11651 del 14/02/1974*";
- OPCM del 20/03/2003 n° 3274 – "*Primi elementi in materia di criteri generali per la classificazione sismica del territorio nazionale e di normative tecniche per la costruzione in zona sismica*";
- OPCM 02/10/2003 n°3316 – "*Modifiche ed integrazioni all'OPCM 20 marzo 2003 n°3274*";
- OPCM 03/05/2005 n°3431 – "*Ulteriori modifiche ed integrazioni all'OPCM 20 marzo 2003, n°3274*";
- OPCM 28/04/2006 n° 3519 – "*Criteri generali per l'individuazione delle zone sismiche e per la formazione e l'aggiornamento degli elenchi delle medesime zone*";
- D.G.R. del 21/05/2014 n° 65 – 7656 - "*Individuazione dell'ufficio tecnico regionale ai sensi del D.P.R. 6 giugno 2001, n° 380 e ulteriori modifiche e integrazioni alle procedure attuative di gestione e controllo delle attività urbanistico – edilizie ai fini della prevenzione del rischio sismico approvate con D.G.R 12 dicembre, n° 4 – 3084*";
- D.M. del 07/03/2017 – "*Linee guida per la classificazione del rischio sismico delle costruzioni*";
- D.M. del 17/01/2018 – "*Norme tecniche per le Costruzioni*";
- Circolare n°7 del 21/01/2019 – "*Istruzioni per l'applicazione dell'aggiornamento delle Norme tecniche per le Costruzioni di cui al D.M. del 17/01/2018*".

Conformemente a quanto previsto dal capitolo 12 del D.M. 17/01/2018 si sono considerati anche i seguenti riferimenti tecnici che si intendono coerenti con i principi del D.M. stesso:

- UNI EN 1990 – "*Criteri generali di progettazione strutturale*" ed appendice nazionale;
- UNI EN 1991 – "*Azioni sulle strutture*" ed appendice nazionale;
- UNI EN 1992 – "*Progettazione delle strutture in calcestruzzo*" ed appendice nazionale;
- UNI EN 1993 – *"Progettazione delle strutture in acciaio"* e appendice nazionale;
- UNI EN 1995 – *"Progettazione delle strutture in legno"* e appendice nazionale;
- UNI EN 1997 – "*Progettazione geotecnica"* e appendice nazionale;

- UNI EN 1998 – "*Progettazione delle strutture per la resistenza sismica*" ed appendice nazionale;
- Servizio Tecnico Centrale del Consiglio Superiore dei Lavori pubblici – "*Linee guida per la messa in sicurezza in opera del calcestruzzo strutturale e per la valutazione delle caratteristiche meccaniche del calcestruzzo indurito mediante prove non distruttive*".

3. METODO E CODICE DI CALCOLO.

I calcoli per il dimensionamento strutturale dell'edificio scolastico sono stati condotti adottando il metodo semiprobabilistico agli stati limite, verificando i requisiti di sicurezza allo stato limite ultimo ed allo stato limite di esercizio.

- La schematizzazione della procedura progettuale adottata può essere sinteticamente così riassunta:
- Individuazione della classe d'uso delle opere e della loro vita utile;
- Definizione delle azioni agenti in condizioni statiche e dinamiche attraverso l'individuazione delle condizioni di carico;
- Predisposizione delle combinazioni di carico (con i relativi coefficienti di combinazione) allo SLU, SLE, SLV, SLD, SLO;
- Analisi dell'inviluppo delle azioni agenti;
- Dimensionamento degli elementi strutturali e verifica della funzionalità delle strutture.

L' analisi strutturale condotta è stata del tipo: ANALISI SISMICA DINAMICA LINEARE.
La modellazione della struttura e la rielaborazione dei risultati sono stati effettuati con il programma di modellazione ModeSt ver. 8.29, prodotto da Tecnisoft Harpaceas.
Il software è sviluppato appositamente per il BIM, ed è in grado di calcolare i modelli più complessi grazie a potenti mesh automatiche ad elementi finiti, algoritmi non lineari e una raccolta completa di codici di progettazione, in modo da ottenere risultati accurati.
L'API (Application Programming Interface) aperta offre una soluzione di analisi scalabile e specifica per ogni paese, adatta a qualunque tipo di struttura.
ModeSt ver. 8.29 permette di analizzare una grande varietà di strutture ed è dotato di funzionalità appositamente sviluppate per la modellazione, l'analisi e la progettazione. Lo scheletro del progetto comprende le viste di pianta e i layout dei telai.
Il software è adatto per l'analisi strutturale ed è dotato di potenti tecniche per la generazione di mesh, che permette di lavorare in modo più efficace anche sui modelli più complessi.
Gli strumenti di definizione automatica delle mesh consentono la manipolazione manuale delle mesh, il loro perfezionamento e la generazione di mesh attorno ad aperture di ogni forma e dimensione.
ModeSt ver. 8.29 comprende risolutori all'avanguardia per garantire una rapida elaborazione anche dei modelli strutturali più complessi.

4. MODELLAZIONE E SCHEMA STATICO DELLE STRUTTURE.

Le strutture sono state modellate con il metodo degli elementi finiti, considerandole nella loro tridimensionalità. Si è quindi proceduto alla verifica delle opere con riferimento alle combinazioni di carico previste dalla normativa vigente. Per ciascuna delle opere oggetto di verifica si riporta lo schema statico adottato.

4.1. Blocco A.

Gli elementi finiti utilizzati per la modellazione della struttura sono i seguenti:

- Elementi monodimensionali di tipo pilastro in c.a. (sezione quadrata 40x40 cm, 30x30 cm);
- Elementi monodimensionali di tipo pilastro in acciaio (sezione circolare cava di diametro 273,0 mm e spessore 6.3 mm);
- Elementi monodimensionali di tipo trave in c.a. (sezione rettangolare 40x40 cm, 40x20 cm);
- Elementi monodimensionali di tipo trave in legno lamellare (sezione rettangolare 20x24 cn, 24x32 cm, 24x80 cm, 24x100 cm);
- Elementi di tipo trave in acciaio (sezione circolare cava di diametro 168.3 mm e spessore 5 mm);
- Elementi bidimensionali di tipo platea in c.a. (spessore 15 cm, 25 cm, 35 cm);
- Elementi bidimensionali di tipo parete in c.a. (spessore 30 cm);
- Elementi di tipo solaio per la definizione dei carichi in copertura e del piano primo;
- Elementi di tipo tamponatura per la definizione degli elementi in muratura;

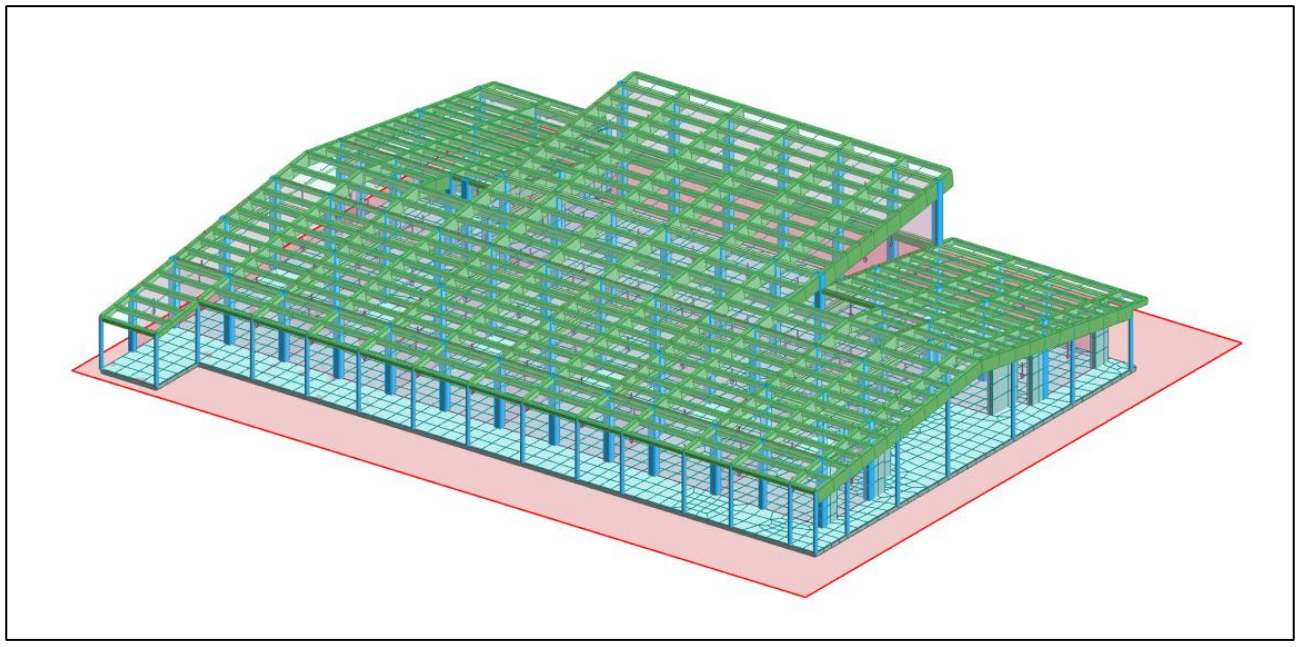


Figura 2 – Vista 3D ModeSt ver. 8.29 Blocco A.

4.2. Blocco B.

Gli elementi finiti utilizzati per la modellazione della struttura sono i seguenti:

- Elementi monodimensionali di tipo pilastro in c.a. (sezione quadrata 40x40 cm, 30x30 cm);
- Elementi monodimensionali di tipo pilastro in acciaio (sezione circolare cava di diametro 273,0 mm e spessore 6.3 mm);
- Elementi monodimensionali di tipo trave in c.a. (sezione rettangolare 40x40 cm, 40x20 cm);
- Elementi monodimensionali di tipo trave in legno lamellare (sezione rettangolare 20x24 cn, 24x32 cm, 24x80 cm);
- Elementi di tipo trave in acciaio (sezione circolare cava di diametro 168.3 mm e spessore 5 mm);
- Elementi bidimensionali di tipo platea in c.a. (spessore 15 cm, 25 cm, 35 cm);
- Elementi di tipo solaio per la definizione dei carichi in copertura e del piano primo;
- Elementi di tipo tamponatura per la definizione degli elementi in muratura;

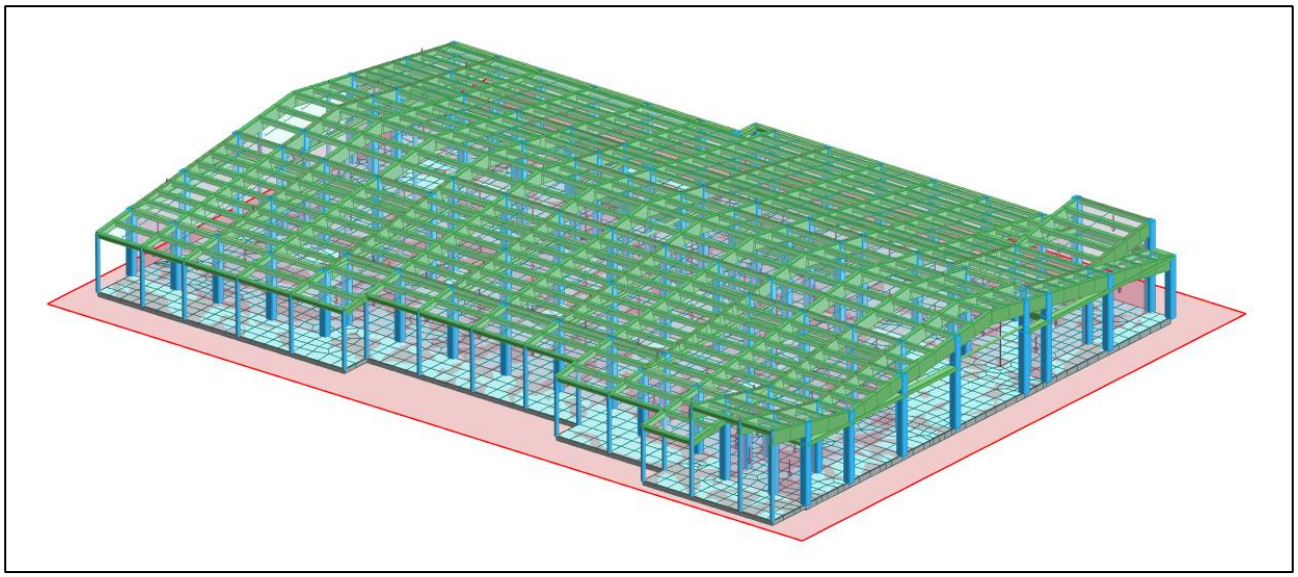


Figura 3 – Vista 3D ModeSt ver. 8.29 Blocco B

Ai fini di considerare l'nterazione struttura terreno sono stati adottati dei vincoli elastici ed un coefficiente di sottofondo pari a 122000 kN/m^3. La determinazione di tale coefficiente è stata eseguita tramite i parametri geotecnici riportati di seguito.

Prof. media (m da piano campagna)	Litotipo	φ (°)	γ (t/m³)	Ed (kg/cm²)
0.6 – 1.8	terreni prevalentemente limoso – sabbiosi con limitato scheletro ghiaioso e ciottoli, potente da ca. da 1.80 m (SC0) a 1.20 m	27.1	1.85	52.6
1.8 – 4.0	ghiaie con ciottoli in matrice sabbioso – limosa che si estende in profondità sino a ca. 4.0 m	28.4	1.97	63.3
> 4.0	ciottoli in matrice prevalentemente ghiaioso – sabbiosa non alterato ad elevata permeabilità	32.8	1.95	> 100

Y: peso per unità di volume
φ: angolo d'attrito
Ed : Modulo di elasticità edometrico

I parametri geotecnici sono stati definiti tenendo conto della stratigrafia desunta dalla relazione geologica e dai i valori delle prove penetrometriche e geofisiche eseguite. La precedente tabella rappresenta un riassunto dei parametri geotecnici da utilizzare nei calcoli delle fondazioni sulla base della stratigrafia in cui è inserita l'opera.

5. CARATTERISTICHE E RESISTENZE DI CALCOLO DEI MATERIALI.

Si riportano le caratteristiche dei materiali delle opere strutturali di nuova costruzione previste in progetto.

5.1. Calcestruzzo armato.

Classe di esposizione.

Le diverse superfici di calcestruzzo di un dato componente strutturale possono essere soggette a diverse azioni ambientali, classificate dalla norma UNI EN 206:2016 come classi di esposizione. Le classi di esposizione da scegliere dipendono dalle disposizioni valide nel luogo d'impiego del calcestruzzo, e tale classificazione non esclude considerazioni in merito a condizioni speciali che possano esistere nel luogo di impiego del calcestruzzo o di misure protettive come l'uso di acciaio inossidabile o altri metalli resistenti alla corrosione e l'uso di rivestimenti protettivi per il calcestruzzo o per l'armatura. Le Norme Tecniche per le Costruzioni 2018, al paragrafo 4.1.2.2.4.2, stabiliscono che le condizioni ambientali possano essere suddivise, ai fini della protezione contro la corrosione delle armature metalliche, in condizioni ordinarie, aggressive e molto aggressive in relazione a quanto indicato nella seguente tabella. La suddivisione fa riferimento alle classi di esposizione definite nelle Linee Guida per il calcestruzzo strutturale emesse dal Servizio Tecnico Centrale del Consiglio Superiore dei Lavori Pubblici.

CONDIZIONI AMBIENTALI	CLASSE DI ESPOSIZIONE
Ordinarie	X0, XC1, XC2, XC3, XF1
Aggressive	XC4, XD1, XS1, XA1, XA2, XF2, XF3
Molto aggressive	XD2, XD3, XS2, XS3, XA3, XF4

Tabella 1 – Descrizione delle condizioni ambientali – Tab. 4.1.III D.M. 17/01/2018

La seguente tabella mostra le diverse classi di esposizione tra le quali si è scelta la classe di esposizione per l'opera in c.a. in progetto.

Classe esposizione norma UNI 9858	Classe esposizione norma UNI 11104 UNI EN 206 –1	Descrizione dell'ambiente	Esempio	Massimo rapporto a/c	Minima Classe di resistenza	Contenuto minimo in aria (%)
1 Assenza di rischio di corrosione o attacco						
1	**X0**	Per calcestruzzo privo di armatura o inserti metallici: tutte le esposizioni eccetto dove c'è gelo/disgelo, o attacco chimico. Calcestruzzi con armatura o inserti metallici:in ambiente molto asciutto.	Interno di edifici con umidità relativa molto bassa. Calcestruzzo non armato all'interno di edifici. Calcestruzzo non armato immerso in suolo non aggressivo o in acqua non aggressiva. Calcestruzzo non armato soggetto a cicli di bagnato asciutto ma non soggetto ad abrasione, gelo o attacco chimico.	-	C 12/15	

2 Corrosione indotta da carbonatazione Nota - Le condizioni di umidità si riferiscono a quelle presenti nel copriferro o nel ricoprimento di inserti metallici, ma in molti casi su può considerare che tali condizioni riflettano quelle dell'ambiente circostante.In questi casi la classificazione dell'ambiente circostante può essere adeguata.Questo può non essere il caso se c'è una barriera fra il calcestruzzo e il suo ambiente.						
2 a	**XC1**	Asciutto o permanentemente bagnato.	Interni di edifici con umidità relativa bassa. Calcestruzzo armato ordinario o precompresso con le superfici all'interno di strutture con eccezione delle parti esposte a condensa, o immerse i acqua.	0,60	C 25/30	
2 a	**XC2**	Bagnato, raramente asciutto.	Parti di strutture di contenimento liquidi,fondazioni. Calcestruzzo armato ordinario o precompresso prevalentemente immerso in acqua o terreno non aggressivo.	0,60	C 25/30	
5 a	**XC3**	Umidità moderata.	Calcestruzzo armato ordinario o precompresso in esterni con superfici esterne riparate dalla pioggia, o in interni con umidità da moderata ad alta.	0,55	C 28/35	
4 a 5 b	**XC4**	Ciclicamente asciutto e bagnato.	Calcestruzzo armato ordinario o precompresso in esterni con superfici soggette a alternanze di asciutto ed umido. Calcestruzzi a vista in ambienti urbani. Superfici a contatto con l'acqua non comprese nella classe XC2.	0,50	C 32/40	
3 Corrosione indotta da cloruri esclusi quelli provenenti dall'acqua di mare						
5 a	**XD1**	Umidità moderata.	Calcestruzzo armato ordinario o precompresso in superfici o parti di ponti e viadotti esposti a spruzzi d'acqua contenenti cloruri.	0,55	C 28/35	
4 a 5 b	**XD2**	Bagnato, raramente asciutto.	Calcestruzzo armato ordinario o precompresso in elementi strutturali totalmente immersi in acqua anche industriale contenete cloruri (Piscine).	0,50	C 32/40	
5 c	**XD3**	Ciclicamente bagnato e asciutto.	Calcestruzzo armato ordinario o precompresso, di elementi strutturali direttamente soggetti agli agenti disgelanti o agli spruzzi contenenti agenti disgelanti. Calcestruzzo armato ordinario o precompresso, elementi con una superficie immersa in acqua contenente cloruri e l'altra esposta all'aria. Parti di ponti, pavimentazioni e parcheggi per auto.	0,45	C 35/45	
4 Corrosione indotta da cloruri presenti nell'acqua di mare						
4 a 5 b	**XS1**	Esposto alla salsedine marina ma non direttamente in contatto con l'acqua di mare .	Calcestruzzo armato ordinario o precompresso con elementi strutturali sulle coste o in prossimità.	0,50	C 32/40	
	XS2	Permanentemente sommerso.	Calcestruzzo armato ordinario o precompresso di strutture marine completamente immersi in acqua.	0,45	C 35/45	
	XS3	Zone esposte agli spruzzi o alle marea.	Calcestruzzo armato ordinario o precompresso con elementi strutturali esposti alla battigia o alle zone soggette agli spruzzi ed onde del mare.	0,45	C 35/45	

5 Attacco dei cicli di gelo/disgelo con o senza disgelanti *						
2 b	**XF1**	Moderata saturazione d'acqua,in assenza di agente disgelante.	Superfici verticali di calcestruzzo come facciate e colonne esposte alla pioggia ed al gelo. Superfici non verticali e non soggette alla completa saturazione ma esposte al gelo, alla pioggia o all'acqua.	0,50	C 32/40	
3	**XF2**	Moderata saturazione d'acqua, in presenza di agente disgelante.	Elementi come parti di ponti che in altro modo sarebbero classificati come XF1 ma che sono esposti direttamente o indirettamente agli agenti disgelanti.	0,50	C 25/30	3,0
2 b	**XF3**	Elevata saturazione d'acqua, in assenza di agente disgelante	Superfici orizzontali in edifici dove l'acqua può accumularsi e che possono essere soggetti ai fenomeni di gelo, elementi soggetti a frequenti bagnature ed esposti al gelo.	0,50	C 25/30	3,0
3	**XF4**	Elevata saturazione d'acqua, con presenza di agente antigelo oppure acqua di mare.	Superfici orizzontali quali strade o pavimentazioni esposte al gelo ed ai sali disgelanti in modo diretto o indiretto, elementi esposti al gelo e soggetti a frequenti bagnature in presenza di agenti disgelanti o di acqua di mare.	0,45	C 28/35	3,0
6 Attacco chimico**						
5 a	**XA1**	Ambiente chimicamente debolmente aggressivo secondo il prospetto 2 della UNI EN 206-1	Contenitori di fanghi e vasche di decantazione. Contenitori e vasche per acque reflue.	0,55	C 28/35	
4 a 5 b	**XA2**	Ambiente chimicamente moderatamente aggressivo secondo il prospetto 2 della UNI EN 206-1	Elementi strutturali o pareti a contatto di terreni aggressivi.	0,50	C 32/40	
5 c	**XA3**	Ambiente chimicamente fortemente aggressivo secondo il prospetto 2 della UNI EN 206-1	Elementi strutturali o pareti a contatto di acque industriali fortemente aggressive. Contenitori di foraggi, mangimi e liquame provenienti dall'allevamento animale. Torri di raffreddamento di fumi di gas di scarico industriali.	0,45	C 35/45	

Tabella 2 - Classi di esposizione

In particolare, per le opere in c.a. in progetto si prevede una classe di esposizione pari a XC2.

Classe di consistenza.

La classe di consistenza è una proprietà del calcestruzzo allo stato fresco che influenza fortemente le proprietà del calcestruzzo indurito e la si misura facilmente in cantiere con il cono di Abrams. La classe di consistenza è da considerarsi come un indice della lavorabilità del calcestruzzo, cioè la caratteristica che consente di confezionare, trasportare, gettare e compattare il materiale con una certa facilità. Si riportano nella seguente tabella i valori delle classi di abbassamento al cono (slump) in funzione del relativo abbassamento al cono. Il calcestruzzo scelto per la realizzazione dell'opera in c.a. in progetto possiede una classe di consistenza S4.

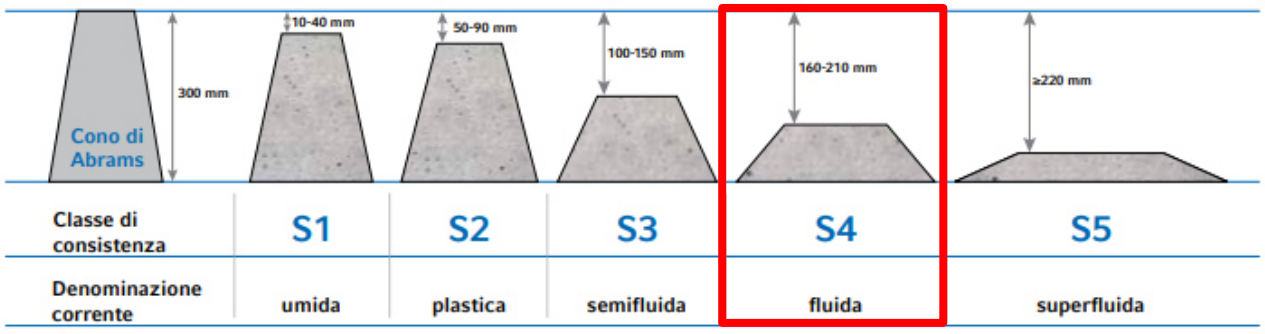


Figura 4 – Classi di consistenza

Classe di contenuto in cloruri.

I cloruri presenti nella massa cementizia sono una delle cause più importanti del degrado delle armature d'acciaio. Questi possono penetrare dall'esterno, se presenti in massicce quantità sulla superficie dell'elemento strutturale in calcestruzzo armato, ma possono essere veicolati anche dalle materie componenti il calcestruzzo. Ad esempio, alcuni additivi acceleranti possono contenere una certa quantità di cloruri.

Il contenuto di cloruri nel calcestruzzo non deve eccedere il valore indicato della classe selezionata della seguente tabella (par. 5.2.8 UNI EN 206:2016).

Contenuto massimo di cloruri nel calcestruzzo

Impiego del calcestruzzo	Classe di contenuto in cloruri[a)]	Massimo contenuto di Cl^- rispetto alla massa del cemento[b)]
In assenza di armatura di acciaio o di altri inserti metallici (ad eccezione dei dispositivi di sollevamento resistenti alla corrosione)	Cl 1,0	1,0%
In presenza di armatura d'acciaio o di altri inserti metallici	Cl 0,20	0,20%
	Cl 0,40	0,40%
In presenza di armatura d'acciaio da precompressione	Cl 0,10	0,10%
	Cl 0,20	0,20%

a) La classe da applicare per uno specifico utilizzo del calcestruzzo dipende da disposizioni valide nel luogo d'impiego del calcestruzzo.

b) Qualora siano impiegate aggiunte di tipo II e siano considerate nel computo del dosaggio di cemento, il contenuto in cloruri viene espresso come percentuale di ioni cloruro in massa rispetto al cemento + la massa totale delle aggiunte considerate.

Tabella 3 - Contenuto massimo di cloruri nel calcestruzzo

Leggi costitutive dei materiali per calcestruzzo armato.

Con riferimento ai paragrafi 4.1.2.1.2.1 e 4.1.2.1.2.2 delle Norme Tecniche per le Costruzioni 2018, per il calcestruzzo si è considerata la legge costitutiva di tipo parabola – rettangolo e per l'acciaio d'armatura il modello di tipo elastico perfettamente plastico.

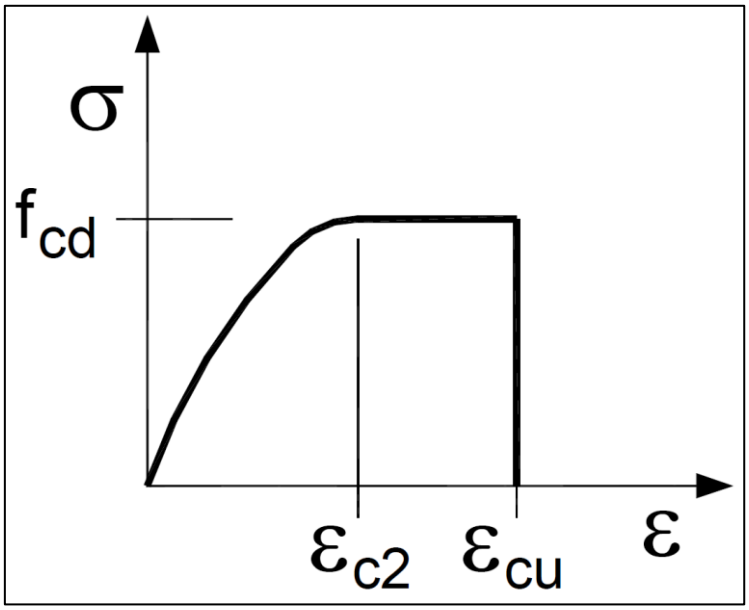


Figura 5 - Modello parabola–rettangolo per il calcestruzzo

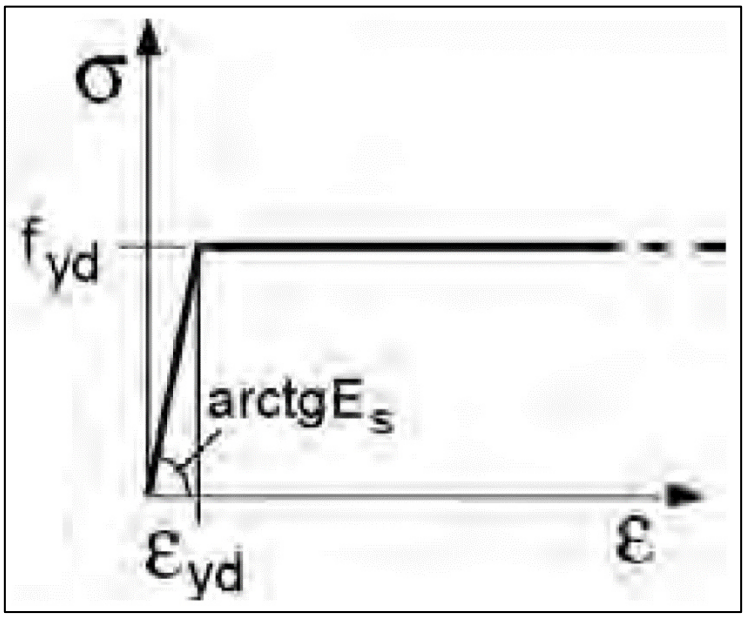


Figura 6 - Modello elastico-perfettamente plastico indefinito per l'acciaio

Determinazione del copriferro.

Le Norme Tecniche per le Costruzioni 2018 al paragrafo 4.1.6.1.3 prescrivono che "*al fine della protezione delle armature dalla corrosione, lo strato di ricoprimento del calcestruzzo (copriferro) deve essere dimensionato in funzione dell'aggressività dell'ambiente e della sensibilità delle armature alla corrosione, tenendo anche conto delle tolleranze di posa delle armature*".

A tal fine si può fare riferimento alla UNI EN 1992–1–1 per dimensionare correttamente i copriferri. Il valore nominale del copriferro è calcolato secondo l'espressione:

$$c_{nom} = c_{min} + \Delta c_{dev}$$

Dove:

$$c_{min} = \max\{c_{min,b}; c_{min,dur} + \Delta c_{dur,\gamma} - \Delta c_{dur,st} - \Delta c_{dur,add}; 10mm\}$$

In cui:

- $\Delta c_{dur,\gamma} = \Delta c_{dur,st} = \Delta c_{dur,add} = 0$;
- $c_{min,b}$ è il copriferro minimo necessario per l'aderenza delle armature. Per armature ordinarie $c_{min,b}$ è pari al diametro della barra, nel caso di barre singole, ed al diametro equivalente, nel caso di barre raggruppate;
- $c_{min,dur}$ è il copriferro minimo correlato alle condizioni ambientali e si ricava dai prospetti seguenti in funzione della classe di esposizione, ricordando che la classe strutturale per un periodo di vita nominale presunta della struttura pari a 50 anni è la classe strutturale S4 (vedi prospetti seguenti);
- Δc_{dev} è la tolleranza ed è compresa tra 0 e 10 mm.

prospetto 4.4N **Valori del copriferro minimo, $c_{min,dur}$, requisiti con riferimento alla durabilità per acciai da armatura ordinaria, in accordo alla EN 10080**

Requisito ambientale per $c_{min,dur}$ (mm)							
Classe strutturale	Classe di esposizione secondo il prospetto 4.1						
	X0	XC1	XC2 / XC3	XC4	XD1 / XS1	XD2 / XS2	XD3 / XS3
S1	10	10	10	15	20	25	30
S2	10	10	15	20	25	30	35
S3	10	10	20	25	30	35	40
S4	10	15	25	30	35	40	45
S5	15	20	30	35	40	45	50
S6	20	25	35	40	45	50	55

prospetto 4.5N **Valori del copriferro minimo, $c_{min,dur}$, requisiti con riferimento alla durabilità per acciai da precompressione**

Requisito ambientale per $c_{min,dur}$ (mm)							
Classe strutturale	Classe di esposizione secondo il prospetto 4.1						
	X0	XC1	XC2 / XC3	XC4	XD1 / XS1	XD2 / XS2	XD3 / XS3
S1	10	15	20	25	30	35	40
S2	10	15	25	30	35	40	45
S3	10	20	30	35	40	45	50
S4	10	25	35	40	45	50	55
S5	15	30	40	45	50	55	60
S6	20	35	45	50	55	60	65

Tabella 4 - Valori del copriferro minimo, $c_{min,dur}$, in accordo alla EN 10080

A titolo cautelativo nei calcoli dell'opera in c.a. in progetto è stato adottato un valore di copriferro nominale pari a 35 mm.

Stato limite di fessurazione.

Le Norme Tecniche per le Costruzioni, al par. 4.1.2.2.4.4, suddividono in due gruppi le armature:

- Armature sensibili;
- Armature poco sensibili.

Appartengono al primo gruppo gli acciai da precompressione, mentre appartengono al secondo gruppo gli acciai ordinari. Per gli acciai zincati e per quelli inossidabili si può tenere conto della loro minor sensibilità alla corrosione.

Sono ora indicati i criteri di scelta dello stato limite di fessurazione al fine della protezione contro la corrosione delle armature metalliche con riferimento alla tab. 4.1.IV D.M. 17/01/2018.

Tab. 4.1.IV - *Criteri di scelta dello stato limite di fessurazione*

Gruppi di Esigenze	Condizioni ambientali	Combinazione di azioni	Armatura			
			Sensibile		Poco sensibile	
			Stato limite	w_k	Stato limite	w_k
A	Ordinarie	frequente	apertura fessure	$\leq w_2$	apertura fessure	$\leq w_3$
		quasi permanente	apertura fessure	$\leq w_1$	apertura fessure	$\leq w_2$
B	Aggressive	frequente	apertura fessure	$\leq w_1$	apertura fessure	$\leq w_2$
		quasi permanente	decompressione	-	apertura fessure	$\leq w_1$
C	Molto aggressive	frequente	formazione fessure	-	apertura fessure	$\leq w_1$
		quasi permanente	decompressione	-	apertura fessure	$\leq w_1$

Tabella 5 – Criteri di scelta dello stato limite di fessurazione

Il paragrafo 4.1.2.2.4 delle NTC 2018 individua i seguenti valori di w_1, w_2 e w_3.

w1	0,2 mm
w2	0,3 mm
w3	0,4 mm

Tabella 6 - Valori limite di apertura delle fessure

Le seguenti tabelle riepilogative riassumono le prescrizioni relative al calcestruzzo armato dell'opera in progetto, con riferimento alle condizioni ambientali ed alla sensibilità delle armature alla corrosione.

Calcestruzzo		
Condizione ambientale	Tab. 4.1.III D.M. 17/01/2018	ORDINARIA
Classe di esposizione		XC2
Classe di consistenza		S4
Rapporto acqua / cemento massimo A/C max		0,60
Dimensione nominale degli aggregati massima D max		20 mm
Acciaio		
Acciaio da precompressione presente		NO
Acciaio ordinario presente		SI'
Acciaio zincato presente		NO
Acciaio inossidabile presente		NO

Tabella 7 – Materiali

Calcestruzzo C25/30.

Tipo di calcestruzzo		C25/30
Rck calcestruzzo	(daN/cm^2)	300
Modulo elastico	(daN/cm^2)	314472
Resistenza caratteristica cilindrica (Fck)	(daN/cm^2)	249
Resistenza caratteristica a trazione (Fctk)	(daN/cm^2)	18
Resistenza media (Fcm)	(daN/cm^2)	329
Resistenza media a trazione (Fctm)	(daN/cm^2)	26

Tabella 8 – Caratteristiche calcestruzzo C25/30

Acciaio ordinario per calcestruzzo armato B450C.

Tipo di acciaio		B450C
Modulo elastico	(daN/cm^2)	2060000
Tensione caratteristica di snervamento (Fyk)	(daN/cm^2)	4500
Tensione media di snervamento (Fym)	(daN/cm^2)	4500

Tabella 9 - Caratteristiche acciaio ordinario per calcestruzzo armato B450C

5.2. Acciaio per strutture metalliche.

Si prevede per la realizzazione delle opere in acciaio in progetto l'utilizzo di un acciaio di qualità S235. Gli acciai per impiego strutturale devono essere conformi ai requisiti del paragrafo 11.3.4 delle Norme Tecniche per le Costruzioni (NTC 2018). In sede di progetto, per gli acciai per strutture metalliche si possono assumere nei calcoli i valori nominali delle tensioni caratteristiche di snervamento f_{yk} e di rottura f_{tk} riportati nella tabella seguente.

Tab. 4.2.I – *Laminati a caldo con profili a sezione aperta piani e lunghi*

Norme e qualità degli acciai	Spessore nominale "t" dell'elemento			
	t ≤ 40 mm		40 mm < t ≤ 80 mm	
	f_{yk} [N/mm^2]	f_{tk} [N/mm^2]	f_{yk} [N/mm^2]	f_{tk} [N/mm^2]
UNI EN 10025-2				
S 235	235	360	215	360
S 275	275	430	255	410
S 355	355	510	335	470
S 450	440	550	420	550
UNI EN 10025-3				
S 275 N/NL	275	390	255	370
S 355 N/NL	355	490	335	470
S 420 N/NL	420	520	390	520
S 460 N/NL	460	540	430	540
UNI EN 10025-4				
S 275 M/ML	275	370	255	360
S 355 M/ML	355	470	335	450
S 420 M/ML	420	520	390	500
S 460 M/ML	460	540	430	530
S460 Q/QL/QL1	460	570	440	580
UNI EN 10025-5				
S 235 W	235	360	215	340
S 355 W	355	510	335	490

Tabella 10 – Caratteristiche laminati a caldo con profili a sezione aperta NTC 2018

Come previsto dalla norma europea UNI EN 1090 il progettista ha il compito di definire la classe di esecuzione della struttura.
La UNI EN 1090 definisce i criteri necessari per individuare la classe di esecuzione della struttura in acciaio.
Individuate la Classe di Conseguenza (CC), la Categoria di Servizio (SC) e la Categoria di Produzione (PC) è possibile determinare la Classe di esecuzione (EXC) dalla tabella B3 dell'annesso B alla UNI EN 1090-2 "*Esecuzione delle strutture di acciaio e di alluminio. Parte 2: Requisiti tecnici per strutture in acciaio*":

- Definizione della Classe di Conseguenza (CC);

CLASSI DI CONSEGUENZA	DESCRIZIONE	ESEMPI DI EDIFICI E OPERE DI INGEGNERIA CIVILE
CC3	Elevate conseguenze come perdita di vite umane o conseguenze economiche, sociali o ambientali molto grandi	Tribune, edifici pubblici dove le conseguenze di un crollo sono elevate (come una sala da concerto)
CC2	Medie conseguenze come perdita di vite umane o conseguenze economiche, sociali o ambientali considerevoli	Edifici residenziali e per uffici, edifici pubblici dove le conseguenze di un crollo sono medie (come un edificio per uffici)
CC1	Basse conseguenze come perdita di vite umane e conseguenze economiche, sociali o ambientali piccole o trascurabili	Edifici agricoli dove la gente normalmente non entra (come edifici per deposito)

Tabella 11 - UNI EN 1990-2 Annesso B Tabella B1 - Individuazione della Classe di Conseguenza (CC)

- Definizione della Categoria di Servizio (SC);

CATEGORIE	CRITERI
SC1	Strutture e componenti progettati solo per azioni quasi-statiche (ad esempio edifici)
	Strutture e componenti con i loro sistemi di connessione progettati per azioni sismiche in regioni con attività sismica bassa e in DCL*
	Strutture e componenti progettati per sollecitazioni a fatica derivanti da gru (classe S0)**
SC2	Strutture e componenti progettati per azioni a fatica in accordo alla norma En 1993 (ad esempio ponti stradali e ferroviari, gru di classe da S1 a S9**, strutture soggette a vibrazioni indotte dal vento, da presenza di folla, da presenza di macchinari rotanti)
	Strutture e componenti con i loro sistemi di connessione progettati per azioni sismiche in regioni con attività sismica media o alta e in DCM* e DCH*
* DCL, DCM, DCH: classi di duttilità (rispettivamente bassa, media, alta) in accordo alla norma En 1998-1 ** Per la classificazione delle sollecitazioni a fatica per le gru vedere En 1991-3 e En 13001-1	

Tabella 12 - UNI EN 1090-2 Annesso B Tabella B1 – Individuazione della Categoria di Servizio (SC)

- Definizione della Categoria di Produzione (PC).

CATEGORIE	CRITERI
PC1	Componenti non saldati, prodotti con acciaio di qualsiasi resistenza
	Componenti non saldati, prodotti con acciaio di resistenza inferiore a S355
PC2	Componenti saldati, prodotti con acciaio di resistenza uguale o superiore a S355
	Componenti essenziali per l'integrità strutturale che sono assemblati tramite saldatura in cantiere
	Componenti prodotti tramite formatura a caldo o che ricevono trattamenti termici durante la fabbricazione
	Strutture e componenti con i loro sistemi di connessione progettati per azioni sismiche in regioni con attività sismica media o alta e in DCM* e DCH*
* DCL, DCM, DCH: classi di duttilità (rispettivamente bassa, media, alta) in accordo alla norma En 1998-1 ** Per la classificazione delle sollecitazioni a fatica per le gru vedere En 1991-3 e En 13001-1	

Tabella 13 - UNI EN 1090-2 Annesso B Tabella B2 – Individuazione della categoria di produzione (PC)

Si determina pertanto la Classe di Esecuzione (EXC) dalla Tabella B3 dell'Annesso B alla UNI EN 1090-2.

CLASSI DI CONSEGUENZA		CC1		CC2		CC3	
CATEGORIE DI SERVIZIO		SC1	SC2	SC1	SC2	SC1	SC2
CATEGORIE DI PRODUZIONE	PC1	**EXC1**	**EXC2**	**EXC2**	**EXC3**	**EXC3**	**EXC3**
	PC2	**EXC2**	**EXC2**	**EXC2**	**EXC3**	**EXC3**	**EXC4**

Tabella 14 - UNI EN 1090-2 Annesso B Tabella B3 - Determinazione della Classe di Esecuzione (EXC)

Per la struttura in acciaio in progetto la classe di esecuzione è EXC4.

5.3. Legno lamellare.

Per la realizzazione delle opere in legno per utilizzo strutturale si prevede l'utilizzo di un legno lamellare avente classe di resistenza GL24h, come definito nella norma europea UNI EN 14080:2013.

Valori caratteristici di resistenza e modulo elastico		GL24h	GL24c	GL28h	GL28c	GL32h	GL32c	GL36h	GL36c
Resistenze (MPa)									
flessione	$f_{m,g,k}$	24		28		32		36	
trazione parallela alla fibratura	$f_{t,0,g,k}$	16,5	14,0	19,5	16,5	22,5	19,5	26	22,5
trazione perpendicolare alla fibratura	$f_{t,90,g,k}$	0,40	0,35	0,45	0,40	0,50	0,45	0,60	0,50
compressione parallela alla fibratura	$f_{c,0,g,k}$	24,0	21,0	26,5	24,0	29,0	26,5	31,0	29,0
compressione perpendicolare alla fibratura	$f_{c,90,g,k}$	2,7	2,4	3,0	2,7	3,3	3,0	3,6	3,3
taglio	$f_{v,g,k}$	2,7	2,2	3,2	2,7	3,8	3,2	4,3	3,8
Modulo elastico (GPa)									
modulo elastico medio parallelo alle fibre	$E_{0,g,mean}$	11,6	11,6	12,6	12,6	13,7	13,7	14,7	14,7
modulo elastico caratteristico parallelo alle fibre	$E_{0,g,05}$	9,4	9,4	10,2	10,2	11,1	11,1	11,9	11,9
modulo elastico medio perpendicolare alle fibre	$E_{90,g,mean}$	0,39	0,32	0,42	0,39	0,46	0,42	0,49	0,46
modulo di taglio medio	$G_{g,mean}$	0,72	0,59	0,78	0,72	0,85	0,78	0,91	0,85
Massa volumica (kg/m^3)									
Massa volumica caratteristica	$\rho_{g,k}$	380	350	410	380	430	410	450	430

Tabella 15 - Caratteristiche meccaniche legno lamellare GL24h secondo la norma UNI EN 14080:2013.

Le strutture in legno devono essere assegnate ad una delle tre classi di servizio elencate al par. 4.4.5 delle NTC 2018. Le classi di servizio hanno lo scopo di definire la dipendenza delle resistenze di progetto e dei moduli elastici del legno dalle condizioni ambientali.
Per le opere in progetto si è adottata una classe di servizio 2.

Tab. 4.4.II - *Classi di servizio*

Classe di servizio 1	È caratterizzata da un'umidità del materiale in equilibrio con l'ambiente a una temperatura di 20 °C e un'umidità relativa dell'aria circostante che non superi il 65%, se non per poche settimane all'anno.
Classe di servizio 2	È caratterizzata da un'umidità del materiale in equilibrio con l'ambiente a una temperatura di 20 °C e un'umidità relativa dell'aria circostante che superi l'85% solo per poche settimane all'anno.
Classe di servizio 3	È caratterizzata da umidità più elevata di quella della classe di servizio 2.

Tabella 16 - Tabella 4.4.II - NTC 2018 - Classi di servizio

La durata dei carichi e l'umidità del legno influiscono sulle proprietà resistenti del legno. I valori di progetto per le proprietà del materiale si assegnano, a partire dai valori caratteristici, con riferimento combinato alle classi di servizio ed alle classi di durata del carico.

Come previsto al par. 4.4.4 delle NTC 2018 le azioni di progetto devono essere assegnate ad una delle classi di durata del carico elencate nella tabella 4.4.I delle NTC 2018.

Tab. 4.4.I - *Classi di durata del carico*

Classe di durata del carico	Durata del carico
Permanente	più di 10 anni
Lunga durata	6 mesi - 10 anni
Media durata	1 settimana – 6 mesi
Breve durata	meno di 1 settimana
Istantaneo	--

Tabella 17 - Tabella 4.4.I delle NTC 2018 – Classi di durata del carico

Ai fini del calcolo è stato assunto quanto segue:

- Una classe di durata permanente per i carichi permanenti strutturali;
- Una classe di lunga durata per i carichi permanenti non strutturali e per i carichi variabili relativi a magazzini e depositi;
- Una classe di media durata per i carichi variabili, ad eccezione di quelli relativi a magazzini e depositi, e per l'azione della neve;
- Una classe di breve durata per l'azione del vento.

Il valore di progetto X_d per una data proprietà del materiale viene calcolato mediante la seguente relazione:

$$X_d = \frac{k_{mod} \cdot X_k}{\gamma_M}$$

Dove:

- X_k è il valore caratteristico della proprietà del materiale, come specificato al paragrafo 11.7 delle NTC 2018, o il valore della resistenza del collegamento. Il valore caratteristico X_k può anche essere determinato mediante prove sperimentali sulla base di prove svolte in condizioni definite dalle norme europee applicabili, come riportato nel paragrafo 11.7 delle NTC 2018;
- γ_M è il coefficiente parziale di sicurezza relativo al materiale, i cui valori sono riportati nella tab. 4.4.III delle NTC 2018;
- k_{mod} è un coefficiente correttivo che tiene conto dell'effetto, sui parametri di resistenza, sia della durata del carico sia dell'umidità della struttura. I valori di k_{mod} sono forniti nella tabella 4.4.IV delle NTC 2018.

Il coefficiente γ_M è valutato secondo la colonna A della tabella 4.4.III delle NTC 2018. Si possono assumere i valori riportati nella colonna B della stessa tabella, per produzioni continuative di elementi o strutture, soggette a controllo continuativo del materiale dal quale risulti un coefficiente di variazione (rapporto tra scarto quadratico medio e valor medio) della resistenza non superiore al 15%. Le suddette propduzioni devono essere inserite in un insieme di qualità di cui al par. 11.7 delle NTC 2018.

Tab. 4.4.III - *Coefficienti parziali γ_M per le proprietà dei materiali*

Stati limite ultimi	Colonna A γ_M	Colonna B γ_M
combinazioni fondamentali		
legno massiccio	1,50	1,45
legno lamellare incollato	1,45	1,35
pannelli di tavole incollate a strati incrociati	1,45	1,35
pannelli di particelle o di fibre	1,50	1,40
LVL, compensato, pannelli di scaglie orientate	1,40	1,30
unioni	1,50	1,40
combinazioni eccezionali	1,00	1,00
Per i materiali non compresi nella Tabella si potrà fare riferimento ai pertinenti valori riportati nei riferimenti tecnici di comprovata validità indicati nel Capitolo 12, nel rispetto dei livelli di sicurezza delle presenti norme.		

Tabella 18 – Tabella 4.4.III delle NTC 2018 – Valori del coefficiente parziale di sicurezza relativo al materiale γ_M

Come previsto dalla tabella 4.4.III delle NTC 2018, il valore di γ_M per il legno lamellare è pari a 1,45. Si riporta uno stralcio della tabella 4.4.IV delle NTC 2018 dove sono riportati i valori del coefficiente k_{mod} in funzione della classe di servizio e della classe di durata del carico.

Tab. 4.4.IV -*Valori di k_{mod} per legno e prodotti strutturali a base di legno*

Materiale	Riferimento		Classe di servizio	Classe di durata del carico				
				Permanente	Lunga	Media	Breve	Istanta-nea
Legno massiccio Legno lamellare incollato (*) LVL	UNI EN 14081-1 UNI EN 14080 UNI EN 14374, UNI EN 14279		1	0,60	0,70	0,80	0,90	1,10
			2	0,60	0,70	0,80	0,90	1,10
			3	0,50	0,55	0,65	0,70	0,90
Compensato	UNI EN 636:2015		1	0,60	0,70	0,80	0,90	1,10
			2	0,60	0,70	0,80	0,90	1,10
			3	0,50	0,55	0,65	0,70	0,90
Pannello di scaglie orientate (OSB)	UNI EN 300:2006	OSB/2	1	0,30	0,45	0,65	0,85	1,10
		OSB/3 – OSB/4	1	0,40	0,50	0,70	0,90	1,10
			2	0,30	0,40	0,55	0,70	0,90
Pannello di particelle (truciolare)	UNI EN 312 :2010	Parti 4, 5	1	0,30	0,45	0,65	0,85	1,10
		Parte 5	2	0,20	0,30	0,45	0,60	0,80
		Parti 6, 7	1	0,40	0,50	0,70	0,90	1,10
		Parte 7	2	0,30	0,40	0,55	0,70	0,90
Pannello di fibre, pannelli duri	UNI EN 622-2:2005	HB.LA, HB.HLA 1 o 2	1	0,30	0,45	0,65	0,85	1,10
		HB.HLA 1 o 2	2	0,20	0,30	0,45	0,60	0,80
Pannello di fibre, pannelli semiduri	UNI EN 622-3:2005	MBH.LA1 o 2	1	0,20	0,40	0,60	0,80	1,10
		MBH.HLS1 o 2	1	0,20	0,40	0,60	0,80	1,10
			2	-	-	-	0,45	0,80
Pannello di fibra di legno, ottenuto per via secca (MDF)	UNI EN 622-5:2010	MDF.LA, MDF.HLS	1	0,20	0,40	0,60	0,80	1,10
		MDF.HLS	2	-	-	-	0,45	0,80

Per i materiali non compresi nella Tabella si potrà fare riferimento ai pertinenti valori riportati nei riferimenti tecnici di comprovata validità indicati nel Capitolo 12, nel rispetto dei livelli di sicurezza delle presenti norme.
(*) I valori indicati si possono adottare anche per i pannelli di tavole incollate a strati incrociati, ma limitatamente alle classi di servizio 1 e 2.

Tabella 19 - Estratto tabella 4.4.IV NTC 2018 - Valori del coefficiente correttivo k_{mod}

6. CRITERIO DI PROGETTAZIONE E METODO DI VERIFICA.

Nella tabella seguente si riportano alcuni dati utili per le analisi eseguite.

Regione		PIEMONTE
Provincia		TORINO
Comune		MAZZE'
Altitudine		260 m s.l.m.
Zona sismica		ZONA 4
Tipo di costruzione	TAB. 2.4.I D.M. 17/01/2018	CON LIVELLI DI PRESTAZIONI ELEVATI
Vita nominale V_N	P.to 2.4.I D.M. 17/01/2018	100 ANNI
Classe d'uso	P.to 2.4.II D.M. 17/01/2018	IV
Coefficiente d'uso C_U	P.to 2.4.II D.M. 17/01/2018	2
Periodo di riferimento V_R	P.to 2.4.3 D.M. 17/01/2018	200 ANNI
Categoria sottosuolo	Tab. 3.2.II D.M. 17/01/2018	B
Categoria topografica	Tab. 3.2.III D.M. 17/01/2018	T1
Tempo di verifica (REI)		60 minuti

Tabella 20 – Criteri di modellazione dell'azione sismica

Il periodo di riferimento V_R di una costruzione, valutato moltiplicando la vita nominale V_N per il coefficiente d'uso della costruzione C_U, riveste una notevole importanza in quanto, assumendo che la legge di ricorrenza dell'azione sismica sia un processo poissoniano, è utilizzato per valutare, fissata la probabilità di superamento P_{VR} corrispondente allo stato limite considerato, il periodo di ritorno T_R dell'azione sismica cui fare riferimento per la verifica. La seguente tabella mostra i valori di V_R corrispondenti ai valori di V_N che individuano le frontiere tra i tre tipi di costruzione. Valori di V_N intermedi tra detti valori di frontiera sono consentiti ed i corrispondenti valori dei parametri necessari a definire l'azione sismica sono ricavati utilizzando le formule d'interpolazione fornite nelle norme tecniche.

VITA NOMINALE V_N	VALORI DI V_R			
	CLASSE D'USO			
	I	II	III	IV
≤10	35	35	35	35
≥50	≥35	≥50	≥75	≥100
≥100	≥70	≥100	≥150	≥200

Tabella 21 - Intervalli di valori attribuiti a V_R al variare di V_N e di C_U

Le azioni sismiche di progetto, in base alle quali valutare il rispetto dei diversi stati limite considerati, si definiscono a partire dalla "pericolosità sismica di base" del sito di costruzione e sono funzione delle caratteristiche morfologiche e stratigrafiche che determinano la risposta sismica locale. La pericolosità

sismica è definita in termini di accelerazione orizzontale massima attesa a_g in condizioni di campo libero su sito di riferimento rigido con superficie topografica orizzontale (di categoria A come definita al par. 3.2.2 delle NTC 2018), nonché di ordinate dello spettro di risposta elastico in accelerazione ad essa corrispondente S_e (T), con riferimento a prefissate probabilità di eccedenza P_{VR} come definite nel par. 3.2.1 delle NTC 2018, nel periodo di riferimento V_R, come definito nel par. 2.4 delle NTC 2018.
Le forme spettrali sono definite, per ciascuna delle probabilità di superamento P_{VR} nel periodo di riferimento V_R, a partire dai valori dei seguenti parametri su sito di riferimento rigido orizzontale:

- a_g: accelerazione orizzontale massima al sito;
- F_0: valore massimo del fattore di amplificazione dello spettro in accelerazione orizzontale;
- T^*_c: valore di riferimento per la determinazione del periodo di inizio del tratto a velocità costante dello spettro in accelerazione orizzontale.

I calcoli sono stati realizzati facendo riferimento ai seguenti parametri.

	a_g [m/s^2]	F_0 [-]	T_C^* [s]
SLO	0,287	2,64	0,22
SLD	0,332	2,65	0,24
SLV	0,559	2,74	0,30

Tabella 22 – Parametri dello spettro per ciascuno stato limite

Per tenere conto delle condizioni topografiche ed in assenza di specifiche analisi di risposta sismica locale è necessario individuare il valore del coefficiente topografico S_T, dipendente dalle categorie topografiche illustrate nella seguente tabella.

Tab. 3.2.III – *Categorie topografiche*

Categoria	Caratteristiche della superficie topografica
T1	Superficie pianeggiante, pendii e rilievi isolati con inclinazione media i ≤ 15°
T2	Pendii con inclinazione media i > 15°
T3	Rilievi con larghezza in cresta molto minore che alla base e inclinazione media 15° ≤ i ≤ 30°
T4	Rilievi con larghezza in cresta molto minore che alla base e inclinazione media i > 30°

Tabella 23 - Categorie topografiche

Il caso in studio appartiene alla categoria topografica T1, alla quale corrisponde un coefficiente di amplificazione topografica S_T pari a 1,0 (tab. 3.2.V D.M. 17/01/2018).

Tab. 3.2.V – *Valori massimi del coefficiente di amplificazione topografica* S_T

Categoria topografica	Ubicazione dell'opera o dell'intervento	S_T
T1	-	1,0
T2	In corrispondenza della sommità del pendio	1,2
T3	In corrispondenza della cresta di un rilievo con pendenza media minore o uguale a 30°	1,2
T4	In corrispondenza della cresta di un rilievo con pendenza media maggiore di 30°	1,4

Tabella 24 – Valori massimi del coefficiente di amplificazione topografica S_T

Ai fini della definizione dell'azione sismica di progetto si rende necessario inoltre valutare l'effetto della risposta sismica locale mediante specifiche analisi. In assenza di tali analisi, per la definizione dell'azione sismica si può fare riferimento ad un approccio semplificato, che si basa sull'individuazione di categorie di sottosuolo di riferimento illustrate nella seguente tabella.

Tab. 3.2.II – *Categorie di sottosuolo che permettono l'utilizzo dell'approccio semplificato.*

Categoria	Caratteristiche della superficie topografica
A	*Ammassi rocciosi affioranti o terreni molto rigidi* caratterizzati da valori di velocità delle onde di taglio superiori a 800 m/s, eventualmente comprendenti in superficie terreni di caratteristiche meccaniche più scadenti con spessore massimo pari a 3 m.
B	*Rocce tenere e depositi di terreni a grana grossa molto addensati o terreni a grana fina molto consistenti*, caratterizzati da un miglioramento delle proprietà meccaniche con la profondità e da valori di velocità equivalente compresi tra 360 m/s e 800 m/s.
C	*Depositi di terreni a grana grossa mediamente addensati o terreni a grana fina mediamente consistenti* con profondità del substrato superiori a 30 m, caratterizzati da un miglioramento delle proprietà meccaniche con la profondità e da valori di velocità equivalente compresi tra 180 m/s e 360 m/s.
D	*Depositi di terreni a grana grossa scarsamente addensati o di terreni a grana fina scarsamente consistenti*, con profondità del substrato superiori a 30 m, caratterizzati da un miglioramento delle proprietà meccaniche con la profondità e da valori di velocità equivalente compresi tra 100 e 180 m/s.
E	*Terreni con caratteristiche e valori di velocità equivalente riconducibili a quelle definite per le categorie C o D*, con profondità del substrato non superiore a 30 m.

Tabella 25 - Categorie di sottosuolo da Tabella 3.2.II D.M. 17/01/2018

Nel caso in progetto la categoria di sottosuolo è la B, alla quale corrisponde un valore di coefficiente di amplificazione stratigrafica S_S pari a 1,20.

Categoria sottosuolo	S_S
A	1,00
B	$1,00 \le 1,40 - 0,40 \cdot F_o \cdot \frac{a_g}{g} \le 1,20$
C	$1,00 \le 1,70 - 0,60 \cdot F_o \cdot \frac{a_g}{g} \le 1,50$
D	$0,90 \le 2,40 - 1,50 \cdot F_o \cdot \frac{a_g}{g} \le 1,80 \cdot$
E	$1,00 \le 2,00 - 1,10 \cdot F_o \cdot \frac{a_g}{g} \le 1,60$

Tabella 26 - Espressioni di S_S

Nelle costruzioni soggette all'azione sismica e non dotate di appositi dispositivi d'isolamento e/o dissipativi, si distinguono i seguenti comportamenti strutturali:

- Comportamento strutturale non dissipativo;
- Comportamento strutturale dissipativo.

Nel comportamento strutturale non dissipativo, nella valutazione della domanda tutte le membrature e i collegamenti rimangono in campo elastico o sostanzialmente elastico. La domanda derivante

dall'azione sismica e dalle altre azioni è calcolata, in funzione dello stato limite cui ci si riferisce, ma indipendentemente dalla tipologia strutturale e senza tenere conto delle non linearità di materiale, attraverso un modello elastico.
Nel comportamento strutturale dissipativo, nella valutazione della domanda un numero elevato di membrature e/o collegamenti evolvono in campo plastico, mentre la restante parte della struttura rimane in campo elastico o sostanzialmente elastico. La domanda derivante dall'azione sismica e dalle altre azioni è calcolata, in funzione dello stato limite cui ci si riferisce e della tipologia strutturale, tenendo conto della capacità dissipativa legata alle non linearità di materiale. Se la capacità dissipativa è presa in conto implicitamente attraverso il fattore di comportamento q, si adotta un modello elastico.
Per l'opera in progetto è stato assunto un comportamento strutturale non dissipativo.

6.1. Fattore di comportamento.

Il fattore di comportamento definisce lo spettro di progetto a partire dallo spettro di risposta elastica ed il suo limite superiore è calcolabile con la seguente relazione analitica:

$$q = q_0 \cdot K_R$$

Dove:

- q_0 è il valore base del fattore di comportamento allo SLV;
- K_R è un fattore che dipende dalle caratteristiche di regolarità in altezza della costruzione, con valore pari ad 1 per costruzioni regolari in altezza e pari a 0,8 per costruzioni non regolari in altezza.

La tab. 7.3.I delle NTC 2018 specifica, in funzione del comportamento strutturale (dissipativo o non dissipativo) e dello stato limite considerato, quali sono i valori del fattore di comportamento da adottare.

STATI LIMITE		Lineare (Dinamica e Statica)		Non Lineare	
		Dissipativo	Non Dissipativo	Dinamica	Statica
SLE	SLO	q = 1.0 § 3.2.3.4	q = 1.0 § 3.2.3.4	§ 7.3.4.1	§ 7.3.4.2
	SLD	q ≤ 1,5 § 3.2.3.5	q ≤ 1,5 § 3.2.3.5		
SLU	SLV	q ≥ 1,5 § 3.2.3.5	q ≤ 1,5 § 3.2.3.5		
	SLC	---	---		

Tabella 27 - Fattore di comportamento

Come previsto al par. 7.3.1 delle NTC 2018, si è considerato un fattore di comportamento q pari a 1,50 per comportamento strutturale non dissipativo.
Di seguito si riportano gli spettri utilizzati nei calcoli strutturali.

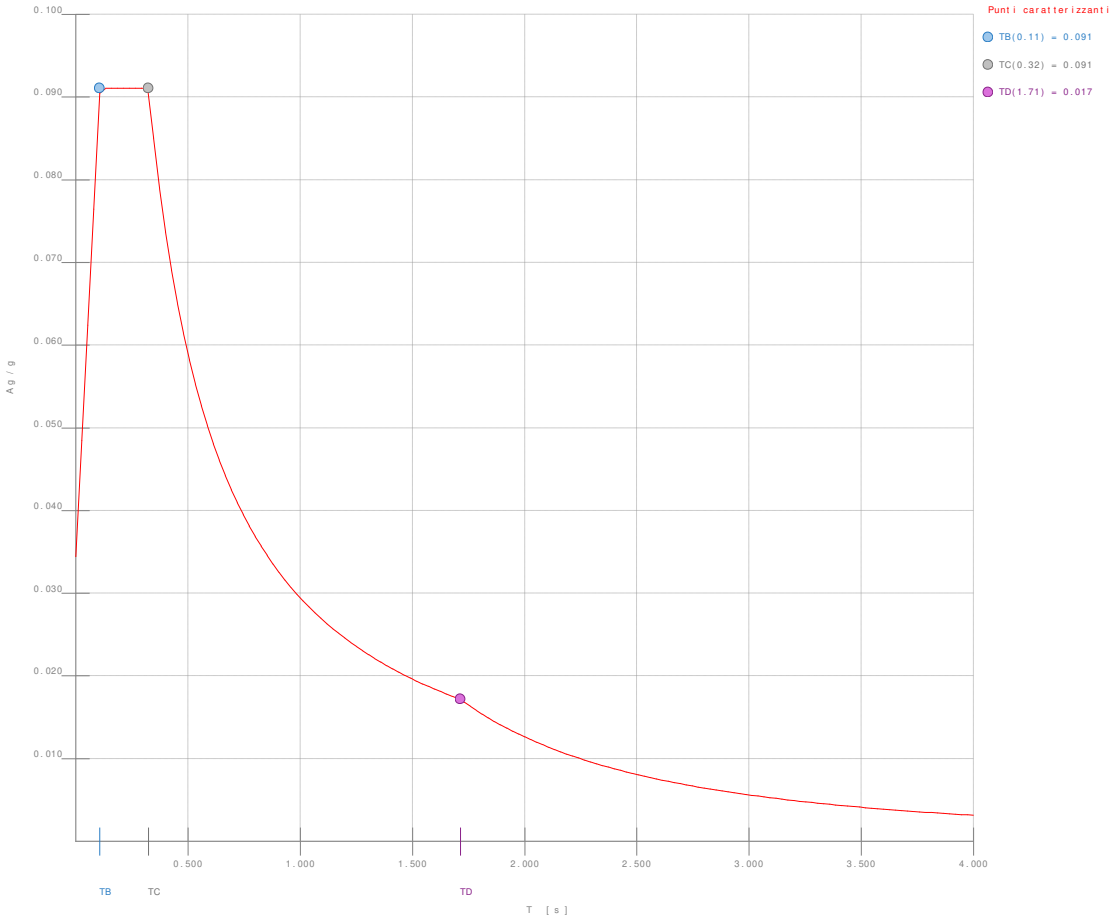


Figura 7 - Spettro SLO

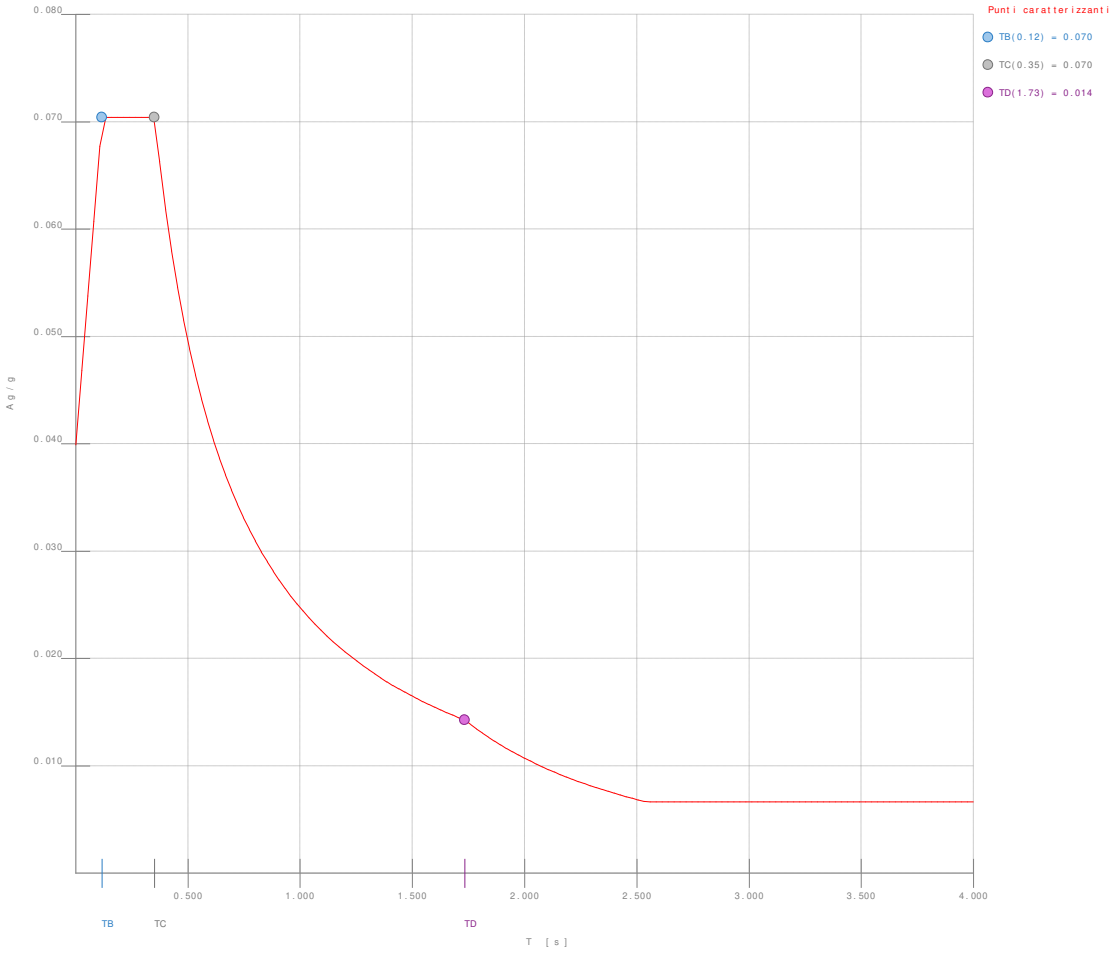


Figura 8 - Spettro SLD

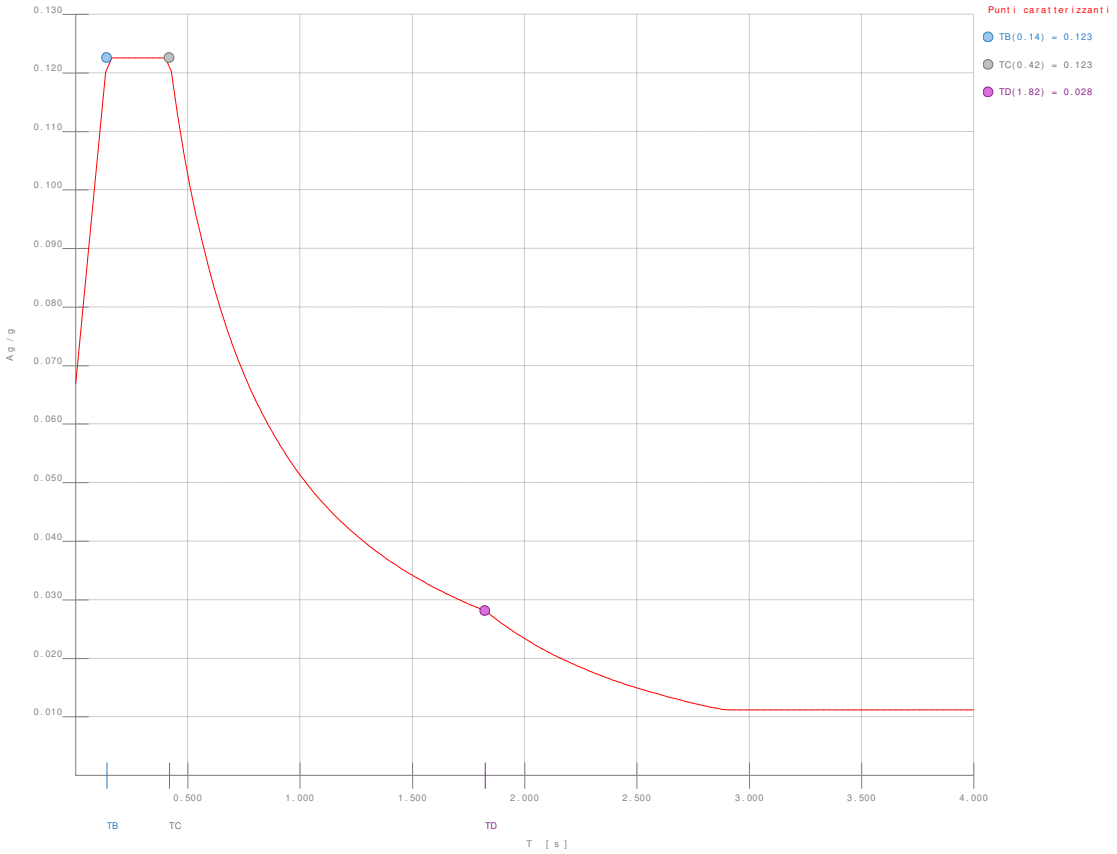


Figura 9 - Spettro SND

6.2. Rispetto dei requisiti nei confronti degli stati limite.

Le verifiche degli elementi strutturali primari (ST) si eseguono, come sintetizzato nella tab. 7.3.III delle Norme Tecniche per le Costruzioni, in dipendenza della classe d'uso (CU).

Tab. 7.3.III – *Stati limite di elementi strutturali primari, elementi non strutturali e impianti*

STATI LIMITE		CU I	CU II			CU III e IV		
		ST	ST	NS	IM	ST	NS	IM(*)
SLE	SLO					RIG		FUN
	SLD	RIG	RIG			RES		
SLU	SLV	RES	RES	STA	STA	RES	STA	STA
	SLC		DUT(**)			DUT(**)		

(*) Per le sole CU III e IV, nella categoria Impianti ricadono anche gli arredi fissi.
(**) Nei casi esplicitamente indicati dalle presenti norme.

Tabella 28 - Verifiche nei confronti dei vari Stati Limite secondo NTC 2018

La condizione in termini di rigidezza sulla struttura si ritiene soddisfatta qualora la conseguente deformazione degli elementi strutturali non produca sugli elementi non strutturali danni tali da rendere la costruzione temporaneamente inagibile.
In CU IV, al fine di soddisfare le verifiche di rigidezza (RIG), deve risultare:

$$q \cdot \frac{d_r}{h} \leq \frac{2}{3} \cdot 0{,}0050$$

Dove:

- d_r è lo spostamento di interpiano, ovvero la differenza tra gli spostamenti del solaio superiore e del solaio inferiore;
- h è l'altezza del piano.

Al fine di soddisfare le verifiche di resistenza (RES) si deve verificare che i singoli elementi strutturali e la struttura nel suo insieme possiedano una capacità in resistenza sufficiente a soddisfare la domanda allo SLV.
Per le strutture a comportamento non dissipativo, la capacità delle membrature è calcolata con riferimento al loro comportamento elastico o sostanzialmente elastico.
Per le strutture a comportamento dissipativo, la capacità delle membrature è calcolata con riferimento al loro comportamento ultimo.

VERIFICA DI RIGIDEZZA (RIG) BLOCCO A

Spostamenti relativi								
Asta	CC	TCC	Dx	Dy	Dz	d	d/ht	d/hn
(N1 N2)			<m>	<m>	<m>	<m>	*1000	*1000
84 (184 284)	1	SND	-0.00379	-0.00028	0.00001	0.0038	0.9581	1.00898
84 (184 284)	2	SLD	-0.00202	-0.00017	0.00002	0.00203	0.51076	0.53789
84 (184 284)	3	SLO	-0.00148	-0.00015	0.00002	0.00149	0.37575	0.39571
84 (184 284)	4	SND	-0.00366	-0.00005	0.00001	0.00366	0.92385	0.97292
84 (184 284)	5	SLD	-0.00195	-0.00005	0.00002	0.00195	0.49206	0.51819
84 (184 284)	6	SLO	-0.00143	-0.00005	0.00002	0.00143	0.36074	0.3799
84 (184 284)	7	SND	-0.00134	-0.00047	0.00002	0.00142	0.35804	0.37705
84 (184 284)	8	SLD	-0.00072	-0.00028	0.00002	0.00077	0.19453	0.20486

84 (184 284)	9	SLO	-0.00054	-0.00023	0.00002	0.00059	0.14753	0.15537
84 (184 284)	10	SND	0.00089	-0.00041	0.00002	0.00097	0.24565	0.25869
84 (184 284)	11	SLD	0.00046	-0.00024	0.00002	0.00052	0.1315	0.13848
84 (184 284)	12	SLO	0.00033	-0.00021	0.00002	0.00039	0.09727	0.10243
84 (184 284)	13	SLU	-0.00002	-0.00005	0.00005	0.00008	0.01905	0.02006
84 (184 284)	14	SLU	-0.00003	-0.00006	0.00004	0.00008	0.02042	0.0215
84 (184 284)	15	SLU	-0.00002	-0.00007	0.00004	0.00008	0.02081	0.02192
84 (184 284)	16	SLE R	-0.00002	-0.00004	0.00003	0.00005	0.01337	0.01408
84 (184 284)	17	SLE R	-0.00002	-0.00004	0.00003	0.00006	0.01425	0.01501
84 (184 284)	18	SLE R	-0.00002	-0.00005	0.00003	0.00006	0.01452	0.01529
84 (184 284)	19	SLE F	-0.00002	-0.00005	0.00002	0.00006	0.01542	0.01623
84 (184 284)	20	SLE F	-0.00002	-0.00006	0.00002	0.00006	0.01609	0.01694
84 (184 284)	21	SLE F	-0.00002	-0.00006	0.00002	0.00006	0.01609	0.01694
84 (184 284)	22	SLE Q	-0.00002	-0.00006	0.00002	0.00006	0.01609	0.01694
84 (184 284)	23	SLU	-0.00049	-0.00007	0.00004	0.0005	0.12615	0.13285
84 (184 284)	24	SLU	-0.0003	-0.00006	0.00005	0.00031	0.07901	0.08321
84 (184 284)	25	SLU	-0.00031	-0.00006	0.00004	0.00032	0.08097	0.08527
84 (184 284)	26	SLU	-0.00031	-0.00007	0.00004	0.00032	0.07977	0.08401
84 (184 284)	27	SLE R	-0.00033	-0.00005	0.00003	0.00033	0.08421	0.08868
84 (184 284)	28	SLE R	-0.0002	-0.00004	0.00003	0.00021	0.05284	0.05564
84 (184 284)	29	SLE R	-0.00021	-0.00004	0.00003	0.00021	0.05414	0.05702
84 (184 284)	30	SLE R	-0.0002	-0.00005	0.00003	0.00021	0.05335	0.05618
84 (184 284)	31	SLE F	-0.00008	-0.00006	0.00002	0.0001	0.02544	0.02679
84 (184 284)	32	SLE F	-0.00002	-0.00005	0.00002	0.00006	0.01542	0.01623
84 (184 284)	33	SLE F	-0.00002	-0.00006	0.00002	0.00006	0.01609	0.01694
84 (184 284)	34	SLE F	-0.00002	-0.00006	0.00002	0.00006	0.01609	0.01694
84 (184 284)	35	SLE Q	-0.00002	-0.00006	0.00002	0.00006	0.01609	0.01694
84 (184 284)	36	SLU	0.00044	-0.00007	0.00004	0.00045	0.11374	0.11978
84 (184 284)	37	SLU	0.00026	-0.00005	0.00005	0.00027	0.06751	0.07109
84 (184 284)	38	SLU	0.00025	-0.00006	0.00004	0.00026	0.06596	0.06946
84 (184 284)	39	SLU	0.00026	-0.00007	0.00004	0.00027	0.06765	0.07125
84 (184 284)	40	SLE R	0.0003	-0.00005	0.00003	0.0003	0.07595	0.07998
84 (184 284)	41	SLE R	0.00017	-0.00004	0.00003	0.00018	0.0452	0.0476
84 (184 284)	42	SLE R	0.00017	-0.00004	0.00003	0.00018	0.04418	0.04653
84 (184 284)	43	SLE R	0.00017	-0.00005	0.00003	0.00018	0.04531	0.04771
84 (184 284)	44	SLE F	0.00005	-0.00006	0.00002	0.00008	0.01918	0.0202
84 (184 284)	45	SLE F	-0.00002	-0.00005	0.00002	0.00006	0.01542	0.01623
84 (184 284)	46	SLE F	-0.00002	-0.00006	0.00002	0.00006	0.01609	0.01694
84 (184 284)	47	SLE F	-0.00002	-0.00006	0.00002	0.00006	0.01609	0.01694
84 (184 284)	48	SLE Q	-0.00002	-0.00006	0.00002	0.00006	0.01609	0.01694
84 (184 284)	49	SLU	-0.00002	-0.00028	0.00005	0.00028	0.07075	0.0745

84 (184 284)	50	SLU	-0.00002	-0.00018	0.00005	0.00019	0.04721	0.04971
84 (184 284)	51	SLU	-0.00003	-0.00018	0.00005	0.00019	0.04881	0.05141
84 (184 284)	52	SLU	-0.00002	-0.00019	0.00004	0.0002	0.05021	0.05287
84 (184 284)	53	SLE R	-0.00001	-0.00019	0.00003	0.00019	0.04772	0.05026
84 (184 284)	54	SLE R	-0.00001	-0.00012	0.00004	0.00013	0.03207	0.03378
84 (184 284)	55	SLE R	-0.00002	-0.00013	0.00004	0.00013	0.03313	0.03489
84 (184 284)	56	SLE R	-0.00002	-0.00013	0.00003	0.00014	0.03405	0.03586
84 (184 284)	57	SLE F	-0.00002	-0.00008	0.00002	0.00009	0.0226	0.0238
84 (184 284)	58	SLE F	-0.00002	-0.00005	0.00002	0.00006	0.01542	0.01623
84 (184 284)	59	SLE F	-0.00002	-0.00006	0.00002	0.00006	0.01609	0.01694
84 (184 284)	60	SLE F	-0.00002	-0.00006	0.00002	0.00006	0.01609	0.01694
84 (184 284)	61	SLE Q	-0.00002	-0.00006	0.00002	0.00006	0.01609	0.01694
84 (184 284)	62	SLU	-0.00003	0.00013	0.00003	0.00014	0.03526	0.03714
84 (184 284)	63	SLU	-0.00003	0.00007	0.00004	0.00008	0.02111	0.02223
84 (184 284)	64	SLU	-0.00003	0.00006	0.00004	0.00008	0.02005	0.02112
84 (184 284)	65	SLU	-0.00003	0.00005	0.00003	0.00007	0.01727	0.01819
84 (184 284)	66	SLE R	-0.00002	0.00009	0.00002	0.00009	0.02318	0.02441
84 (184 284)	67	SLE R	-0.00002	0.00004	0.00003	0.00006	0.01397	0.01472
84 (184 284)	68	SLE R	-0.00002	0.00004	0.00003	0.00005	0.01328	0.01399
84 (184 284)	69	SLE R	-0.00002	0.00003	0.00003	0.00005	0.01144	0.01204
84 (184 284)	70	SLE F	-0.00002	-0.00003	0.00002	0.00004	0.01039	0.01094
84 (184 284)	71	SLE F	-0.00002	-0.00005	0.00002	0.00006	0.01542	0.01623
84 (184 284)	72	SLE F	-0.00002	-0.00006	0.00002	0.00006	0.01609	0.01694
84 (184 284)	73	SLE F	-0.00002	-0.00006	0.00002	0.00006	0.01609	0.01694
84 (184 284)	74	SLE Q	-0.00002	-0.00006	0.00002	0.00006	0.01609	0.01694
84 (184 284)	75	SLU I	-0.00002	-0.00006	0.00002	0.00006	0.01609	0.01694
84 (84 184)	1	SND	0.00261	0.00141	0.00015	0.00297	0.73755	0.77606
84 (84 184)	2	SLD	0.0014	0.00073	0.00013	0.00158	0.39305	0.41358
84 (84 184)	3	SLO	0.00104	0.00054	0.00013	0.00118	0.29198	0.30723
84 (84 184)	4	SND	0.00242	-0.00014	0.00014	0.00243	0.60366	0.63518
84 (84 184)	5	SLD	0.0013	-0.0001	0.00013	0.00131	0.32521	0.34219
84 (84 184)	6	SLO	0.00096	-0.00011	0.00012	0.00097	0.24101	0.25359
84 (84 184)	7	SND	-0.00103	-0.00283	0.00009	0.00301	0.74753	0.78656
84 (84 184)	8	SLD	-0.00053	-0.00153	0.0001	0.00163	0.40392	0.42501
84 (84 184)	9	SLO	-0.00039	-0.00122	0.0001	0.00128	0.31801	0.33461
84 (84 184)	10	SND	0.00046	-0.00242	0.00011	0.00247	0.61172	0.64366
84 (84 184)	11	SLD	0.00026	-0.00132	0.00011	0.00135	0.33424	0.35169
84 (84 184)	12	SLO	0.00019	-0.00106	0.00011	0.00108	0.2678	0.28178
84 (84 184)	13	SLU	0.00011	-0.00001	0.00019	0.00022	0.05572	0.05862
84 (84 184)	14	SLU	0.00011	-0.00003	0.00019	0.00022	0.05498	0.05785
84 (84 184)	15	SLU	0.00008	-0.00004	0.00018	0.0002	0.04897	0.05153

84 (84 184)	16	SLE R	0.00008	-0.00001	0.00014	0.00016	0.03881	0.04084
84 (84 184)	17	SLE R	0.00007	-0.00002	0.00013	0.00015	0.03838	0.04038
84 (84 184)	18	SLE R	0.00005	-0.00003	0.00012	0.00014	0.03446	0.03626
84 (84 184)	19	SLE F	0.00004	-0.00004	0.00012	0.00013	0.03252	0.03421
84 (84 184)	20	SLE F	0.00003	-0.00005	0.00011	0.00013	0.03156	0.03321
84 (84 184)	21	SLE F	0.00003	-0.00005	0.00011	0.00013	0.03156	0.03321
84 (84 184)	22	SLE Q	0.00003	-0.00005	0.00011	0.00013	0.03156	0.03321
84 (84 184)	23	SLU	-0.00027	-0.00004	0.00018	0.00033	0.08111	0.08534
84 (84 184)	24	SLU	-0.0001	-0.00001	0.0002	0.00022	0.05419	0.05702
84 (84 184)	25	SLU	-0.0001	-0.00003	0.00019	0.00022	0.05444	0.05728
84 (84 184)	26	SLU	-0.00013	-0.00004	0.00018	0.00022	0.05574	0.05865
84 (84 184)	27	SLE R	-0.00018	-0.00003	0.00013	0.00022	0.05472	0.05758
84 (84 184)	28	SLE R	-0.00006	-0.00001	0.00014	0.00015	0.03743	0.03939
84 (84 184)	29	SLE R	-0.00006	-0.00002	0.00014	0.00015	0.03763	0.03959
84 (84 184)	30	SLE R	-0.00008	-0.00003	0.00013	0.00015	0.03836	0.04037
84 (84 184)	31	SLE F	-0.00001	-0.00005	0.00011	0.00012	0.03089	0.0325
84 (84 184)	32	SLE F	0.00004	-0.00004	0.00012	0.00013	0.03252	0.03421
84 (84 184)	33	SLE F	0.00003	-0.00005	0.00011	0.00013	0.03156	0.03321
84 (84 184)	34	SLE F	0.00003	-0.00005	0.00011	0.00013	0.03156	0.03321
84 (84 184)	35	SLE Q	0.00003	-0.00005	0.00011	0.00013	0.03156	0.03321
84 (84 184)	36	SLU	0.00043	-0.00004	0.00017	0.00046	0.11495	0.12096
84 (84 184)	37	SLU	0.00032	-0.00001	0.00019	0.00038	0.09312	0.09798
84 (84 184)	38	SLU	0.00032	-0.00003	0.00019	0.00037	0.09209	0.0969
84 (84 184)	39	SLU	0.00029	-0.00004	0.00017	0.00034	0.08419	0.08859
84 (84 184)	40	SLE R	0.00029	-0.00003	0.00012	0.00031	0.07775	0.08181
84 (84 184)	41	SLE R	0.00022	-0.00001	0.00013	0.00026	0.06333	0.06664
84 (84 184)	42	SLE R	0.00021	-0.00002	0.00013	0.00025	0.06268	0.06596
84 (84 184)	43	SLE R	0.00019	-0.00003	0.00012	0.00023	0.05747	0.06047
84 (84 184)	44	SLE F	0.00008	-0.00005	0.00011	0.00015	0.03612	0.038
84 (84 184)	45	SLE F	0.00004	-0.00004	0.00012	0.00013	0.03252	0.03421
84 (84 184)	46	SLE F	0.00003	-0.00005	0.00011	0.00013	0.03156	0.03321
84 (84 184)	47	SLE F	0.00003	-0.00005	0.00011	0.00013	0.03156	0.03321
84 (84 184)	48	SLE Q	0.00003	-0.00005	0.00011	0.00013	0.03156	0.03321
84 (84 184)	49	SLU	0.00002	-0.00137	0.00018	0.00138	0.34244	0.36032
84 (84 184)	50	SLU	0.00008	-0.00081	0.0002	0.00083	0.20714	0.21796
84 (84 184)	51	SLU	0.00007	-0.00082	0.0002	0.00085	0.21054	0.22153
84 (84 184)	52	SLU	0.00004	-0.00084	0.00018	0.00086	0.21267	0.22377
84 (84 184)	53	SLE R	0.00001	-0.00092	0.00013	0.00092	0.22943	0.24141
84 (84 184)	54	SLE R	0.00005	-0.00054	0.00014	0.00056	0.13942	0.1467
84 (84 184)	55	SLE R	0.00005	-0.00055	0.00014	0.00057	0.14167	0.14907
84 (84 184)	56	SLE R	0.00003	-0.00056	0.00013	0.00058	0.14305	0.15052

84 (84 184)	57	SLE F	0.00002	-0.00023	0.00011	0.00026	0.06328	0.06658
84 (84 184)	58	SLE F	0.00004	-0.00004	0.00012	0.00013	0.03252	0.03421
84 (84 184)	59	SLE F	0.00003	-0.00005	0.00011	0.00013	0.03156	0.03321
84 (84 184)	60	SLE F	0.00003	-0.00005	0.00011	0.00013	0.03156	0.03321
84 (84 184)	61	SLE Q	0.00003	-0.00005	0.00011	0.00013	0.03156	0.03321
84 (84 184)	62	SLU	0.00014	0.00127	0.00017	0.00129	0.31972	0.33641
84 (84 184)	63	SLU	0.00015	0.00078	0.00019	0.00081	0.20145	0.21197
84 (84 184)	64	SLU	0.00014	0.00076	0.00019	0.0008	0.19753	0.20785
84 (84 184)	65	SLU	0.00011	0.00075	0.00017	0.00077	0.19206	0.20209
84 (84 184)	66	SLE R	0.00009	0.00084	0.00012	0.00086	0.2125	0.2236
84 (84 184)	67	SLE R	0.0001	0.00051	0.00013	0.00054	0.13389	0.14088
84 (84 184)	68	SLE R	0.0001	0.0005	0.00013	0.00053	0.13128	0.13814
84 (84 184)	69	SLE R	0.00008	0.00049	0.00012	0.00051	0.12759	0.13425
84 (84 184)	70	SLE F	0.00004	0.00012	0.00011	0.00017	0.04267	0.0449
84 (84 184)	71	SLE F	0.00004	-0.00004	0.00012	0.00013	0.03252	0.03421
84 (84 184)	72	SLE F	0.00003	-0.00005	0.00011	0.00013	0.03156	0.03321
84 (84 184)	73	SLE F	0.00003	-0.00005	0.00011	0.00013	0.03156	0.03321
84 (84 184)	74	SLE Q	0.00003	-0.00005	0.00011	0.00013	0.03156	0.03321
84 (84 184)	75	SLU I	0.00003	-0.00005	0.00011	0.00013	0.03156	0.03321

$$1{,}50 \cdot 0{,}00038 = 0{,}00057 < 0{,}00333 = \frac{2}{3} \cdot 0{,}00500$$

VERIFICA DI RIGIDEZZA (RIG) BLOCCO B

Spostamenti relativi								
Asta	CC	TCC	Dx	Dy	Dz	d	d/ht	d/hn
(N1 N2)			<m>	<m>	<m>	<m>	*1000	*1000
100 (-2270 2100)	1	SND	0.00056	0.00011	0.00001	0.00057	0.33052	0.38608
100 (-2270 2100)	2	SLD	0.00031	0.00003	0	0.00031	0.18108	0.21152
100 (-2270 2100)	3	SLO	0.00024	0.00001	0	0.00024	0.13627	0.15917
100 (-2270 2100)	4	SND	0.00037	-0.00001	0	0.00037	0.21545	0.25167
100 (-2270 2100)	5	SLD	0.00021	-0.00003	0	0.00021	0.12355	0.14432
100 (-2270 2100)	6	SLO	0.00017	-0.00004	0	0.00017	0.09834	0.11488
100 (-2270 2100)	7	SND	0.00048	0.00017	0.00001	0.00051	0.29412	0.34356
100 (-2270 2100)	8	SLD	0.00027	0.00007	0.00001	0.00028	0.15921	0.18597
100 (-2270 2100)	9	SLO	0.0002	0.00003	0	0.0002	0.11635	0.13591
100 (-2270 2100)	10	SND	-0.00015	-0.00022	0	0.00027	0.15628	0.18256
100 (-2270 2100)	11	SLD	-0.00007	-0.00014	0	0.00016	0.0904	0.1056
100 (-2270 2100)	12	SLO	-0.00003	-0.00012	0	0.00012	0.06997	0.08173

100 (-2270 2100)	13	SND	0.00055	0.00013	0.00001	0.00057	0.32678	0.38171
100 (-2270 2100)	14	SLD	0.00031	0.00004	0	0.00031	0.17837	0.20835
100 (-2270 2100)	15	SLO	0.00023	0.00002	0	0.00023	0.13222	0.15444
100 (-2270 2100)	16	SND	0.00036	0.00001	0	0.00036	0.20929	0.24447
100 (-2270 2100)	17	SLD	0.00021	-0.00002	0	0.00021	0.11934	0.13941
100 (-2270 2100)	18	SLO	0.00016	-0.00002	0	0.00016	0.09242	0.10796
100 (-2270 2100)	19	SND	0.00047	0.00019	0.00001	0.00051	0.29228	0.34142
100 (-2270 2100)	20	SLD	0.00026	0.00008	0	0.00027	0.15747	0.18394
100 (-2270 2100)	21	SLO	0.00019	0.00004	0	0.0002	0.11334	0.13239
100 (-2270 2100)	22	SND	-0.00016	-0.00021	0	0.00026	0.15106	0.17645
100 (-2270 2100)	23	SLD	-0.00007	-0.00013	0	0.00015	0.08638	0.1009
100 (-2270 2100)	24	SLO	-0.00004	-0.0001	0	0.00011	0.06372	0.07443
100 (-2270 2100)	25	SLU	0.00005	-0.00005	0.00001	0.00007	0.04158	0.04856
100 (-2270 2100)	26	SLU	0.00005	-0.00005	0.00001	0.00007	0.04269	0.04987
100 (-2270 2100)	27	SLU	0.00005	-0.00006	0.00001	0.00008	0.04453	0.05201
100 (-2270 2100)	28	SLE R	0.00003	-0.00004	0.00001	0.00005	0.02862	0.03343
100 (-2270 2100)	29	SLE R	0.00003	-0.00004	0.00001	0.00005	0.02942	0.03436
100 (-2270 2100)	30	SLE R	0.00003	-0.00004	0.00001	0.00005	0.03073	0.0359
100 (-2270 2100)	31	SLE F	0.00003	-0.00005	0	0.00006	0.03215	0.03756
100 (-2270 2100)	32	SLE F	0.00003	-0.00005	0	0.00006	0.03315	0.03873
100 (-2270 2100)	33	SLE F	0.00003	-0.00005	0	0.00006	0.03315	0.03873
100 (-2270 2100)	34	SLE Q	0.00003	-0.00005	0	0.00006	0.03315	0.03873
100 (-2270 2100)	35	SLU	0.00002	-0.00006	0.00001	0.00007	0.03849	0.04496
100 (-2270 2100)	36	SLU	0.00004	-0.00005	0.00001	0.00006	0.03686	0.04305
100 (-2270 2100)	37	SLU	0.00004	-0.00006	0.00001	0.00007	0.03822	0.04465
100 (-2270 2100)	38	SLU	0.00003	-0.00006	0.00001	0.00007	0.04049	0.0473
100 (-2270 2100)	39	SLE R	0.00002	-0.00004	0.00001	0.00005	0.02706	0.03161
100 (-2270 2100)	40	SLE R	0.00002	-0.00004	0.00001	0.00004	0.02571	0.03003
100 (-2270 2100)	41	SLE R	0.00002	-0.00004	0.00001	0.00005	0.02667	0.03115
100 (-2270 2100)	42	SLE R	0.00002	-0.00004	0.00001	0.00005	0.02826	0.03301
100 (-2270 2100)	43	SLE F	0.00003	-0.00005	0	0.00006	0.03238	0.03782
100 (-2270 2100)	44	SLE F	0.00003	-0.00005	0	0.00006	0.03215	0.03756
100 (-2270 2100)	45	SLE F	0.00003	-0.00005	0	0.00006	0.03315	0.03873
100 (-2270 2100)	46	SLE F	0.00003	-0.00005	0	0.00006	0.03315	0.03873
100 (-2270 2100)	47	SLE Q	0.00003	-0.00005	0	0.00006	0.03315	0.03873
100 (-2270 2100)	48	SLU	0.00007	-0.00006	0.00001	0.00009	0.05146	0.06012
100 (-2270 2100)	49	SLU	0.00006	-0.00005	0.00001	0.00008	0.04607	0.05382
100 (-2270 2100)	50	SLU	0.00006	-0.00005	0.00001	0.00008	0.047	0.05491
100 (-2270 2100)	51	SLU	0.00006	-0.00006	0.00001	0.00008	0.0485	0.05666
100 (-2270 2100)	52	SLE R	0.00004	-0.00004	0.00001	0.00006	0.03508	0.04098
100 (-2270 2100)	53	SLE R	0.00004	-0.00004	0.00001	0.00005	0.03144	0.03672

100 (-2270 2100)	54	SLE R	0.00004	-0.00004	0.00001	0.00006	0.03212	0.03752
100 (-2270 2100)	55	SLE R	0.00004	-0.00004	0.00001	0.00006	0.03321	0.0388
100 (-2270 2100)	56	SLE F	0.00003	-0.00005	0	0.00006	0.03382	0.03951
100 (-2270 2100)	57	SLE F	0.00003	-0.00005	0	0.00006	0.03215	0.03756
100 (-2270 2100)	58	SLE F	0.00003	-0.00005	0	0.00006	0.03315	0.03873
100 (-2270 2100)	59	SLE F	0.00003	-0.00005	0	0.00006	0.03315	0.03873
100 (-2270 2100)	60	SLE Q	0.00003	-0.00005	0	0.00006	0.03315	0.03873
100 (-2270 2100)	61	SLU	0.00005	-0.00012	0.00001	0.00013	0.07339	0.08573
100 (-2270 2100)	62	SLU	0.00005	-0.00009	0.00001	0.0001	0.05742	0.06707
100 (-2270 2100)	63	SLU	0.00005	-0.00009	0.00001	0.0001	0.0589	0.06881
100 (-2270 2100)	64	SLU	0.00005	-0.00009	0.00001	0.00011	0.06133	0.07164
100 (-2270 2100)	65	SLE R	0.00003	-0.00008	0.00001	0.00009	0.05032	0.05878
100 (-2270 2100)	66	SLE R	0.00003	-0.00006	0.00001	0.00007	0.0395	0.04614
100 (-2270 2100)	67	SLE R	0.00003	-0.00006	0.00001	0.00007	0.04052	0.04734
100 (-2270 2100)	68	SLE R	0.00003	-0.00007	0.00001	0.00007	0.04219	0.04928
100 (-2270 2100)	69	SLE F	0.00003	-0.00006	0	0.00006	0.03701	0.04323
100 (-2270 2100)	70	SLE F	0.00003	-0.00005	0	0.00006	0.03215	0.03756
100 (-2270 2100)	71	SLE F	0.00003	-0.00005	0	0.00006	0.03315	0.03873
100 (-2270 2100)	72	SLE F	0.00003	-0.00005	0	0.00006	0.03315	0.03873
100 (-2270 2100)	73	SLE Q	0.00003	-0.00005	0	0.00006	0.03315	0.03873
100 (-2270 2100)	74	SLU	0.00005	0	0	0.00005	0.0274	0.032
100 (-2270 2100)	75	SLU	0.00005	-0.00002	0.00001	0.00005	0.03064	0.03579
100 (-2270 2100)	76	SLU	0.00005	-0.00002	0.00001	0.00005	0.0309	0.0361
100 (-2270 2100)	77	SLU	0.00005	-0.00003	0.00001	0.00005	0.03138	0.03666
100 (-2270 2100)	78	SLE R	0.00003	-0.00001	0	0.00003	0.01798	0.02101
100 (-2270 2100)	79	SLE R	0.00003	-0.00001	0.00001	0.00004	0.02059	0.02405
100 (-2270 2100)	80	SLE R	0.00003	-0.00002	0.00001	0.00004	0.02087	0.02438
100 (-2270 2100)	81	SLE R	0.00003	-0.00002	0	0.00004	0.02138	0.02497
100 (-2270 2100)	82	SLE F	0.00003	-0.00004	0	0.00005	0.02945	0.0344
100 (-2270 2100)	83	SLE F	0.00003	-0.00005	0	0.00006	0.03215	0.03756
100 (-2270 2100)	84	SLE F	0.00003	-0.00005	0	0.00006	0.03315	0.03873
100 (-2270 2100)	85	SLE F	0.00003	-0.00005	0	0.00006	0.03315	0.03873
100 (-2270 2100)	86	SLE Q	0.00003	-0.00005	0	0.00006	0.03315	0.03873
100 (-2270 2100)	87	SLU I	0.00003	-0.00005	0	0.00006	0.03315	0.03873
100 (100 -2270)	1	SND	-0.00145	-0.00178	0.00004	0.0023	0.61005	0.64424
100 (100 -2270)	2	SLD	-0.00076	-0.00103	0.00004	0.00128	0.33978	0.35882
100 (100 -2270)	3	SLO	-0.00054	-0.00082	0.00004	0.00099	0.26142	0.27607
100 (100 -2270)	4	SND	-0.00091	-0.00067	0.00004	0.00113	0.30044	0.31728
100 (100 -2270)	5	SLD	-0.00048	-0.00044	0.00004	0.00065	0.17264	0.18232
100 (100 -2270)	6	SLO	-0.00034	-0.00041	0.00004	0.00054	0.14275	0.15075
100 (100 -2270)	7	SND	-0.00123	-0.00242	0.00003	0.00271	0.71983	0.76017

100 (100 -2270)	8	SLD	-0.00064	-0.00136	0.00004	0.00151	0.39988	0.42229
100 (100 -2270)	9	SLO	-0.00044	-0.00104	0.00004	0.00113	0.30083	0.31769
100 (100 -2270)	10	SND	-0.00049	-0.00185	0.00003	0.00192	0.50893	0.53745
100 (100 -2270)	11	SLD	-0.00025	-0.00106	0.00004	0.00109	0.29017	0.30643
100 (100 -2270)	12	SLO	-0.00015	-0.00083	0.00004	0.00084	0.22296	0.23545
100 (100 -2270)	13	SND	-0.00151	-0.00156	0.00004	0.00217	0.5761	0.60839
100 (100 -2270)	14	SLD	-0.00079	-0.0009	0.00004	0.0012	0.319	0.33687
100 (100 -2270)	15	SLO	-0.00058	-0.00066	0.00004	0.00088	0.2335	0.24659
100 (100 -2270)	16	SND	-0.00097	-0.00045	0.00004	0.00107	0.28288	0.29873
100 (100 -2270)	17	SLD	-0.00051	-0.00032	0.00004	0.0006	0.1588	0.1677
100 (100 -2270)	18	SLO	-0.00038	-0.00025	0.00004	0.00046	0.12149	0.1283
100 (100 -2270)	19	SND	-0.00128	-0.0022	0.00003	0.00255	0.67586	0.71374
100 (100 -2270)	20	SLD	-0.00067	-0.00124	0.00004	0.00141	0.37395	0.39491
100 (100 -2270)	21	SLO	-0.00048	-0.00088	0.00004	0.00101	0.2667	0.28165
100 (100 -2270)	22	SND	-0.00054	-0.00164	0.00003	0.00173	0.4578	0.48346
100 (100 -2270)	23	SLD	-0.00028	-0.00094	0.00004	0.00098	0.26033	0.27491
100 (100 -2270)	24	SLO	-0.00019	-0.00066	0.00004	0.00069	0.18379	0.19409
100 (100 -2270)	25	SLU	-0.00001	-0.00034	0.00007	0.00034	0.09106	0.09616
100 (100 -2270)	26	SLU	0	-0.00032	0.00007	0.00033	0.0864	0.09124
100 (100 -2270)	27	SLU	0.00001	-0.00029	0.00006	0.0003	0.07872	0.08313
100 (100 -2270)	28	SLE R	-0.00001	-0.00023	0.00005	0.00024	0.06351	0.06706
100 (100 -2270)	29	SLE R	0	-0.00022	0.00005	0.00023	0.06038	0.06377
100 (100 -2270)	30	SLE R	0	-0.0002	0.00005	0.00021	0.05524	0.05833
100 (100 -2270)	31	SLE F	0.00001	-0.00018	0.00004	0.00019	0.05037	0.05319
100 (100 -2270)	32	SLE F	0.00002	-0.00017	0.00004	0.00018	0.04717	0.04982
100 (100 -2270)	33	SLE F	0.00002	-0.00017	0.00004	0.00018	0.04717	0.04982
100 (100 -2270)	34	SLE Q	0.00002	-0.00017	0.00004	0.00018	0.04717	0.04982
100 (100 -2270)	35	SLU	-0.00008	-0.0003	0.00006	0.00032	0.0839	0.0886
100 (100 -2270)	36	SLU	-0.00006	-0.00034	0.00007	0.00035	0.09397	0.09924
100 (100 -2270)	37	SLU	-0.00005	-0.00032	0.00007	0.00034	0.08907	0.09406
100 (100 -2270)	38	SLU	-0.00004	-0.0003	0.00006	0.00031	0.08103	0.08557
100 (100 -2270)	39	SLE R	-0.00006	-0.00021	0.00005	0.00022	0.05882	0.06212
100 (100 -2270)	40	SLE R	-0.00004	-0.00024	0.00005	0.00025	0.06552	0.06919
100 (100 -2270)	41	SLE R	-0.00004	-0.00023	0.00005	0.00023	0.06225	0.06574
100 (100 -2270)	42	SLE R	-0.00003	-0.00021	0.00005	0.00021	0.05689	0.06007
100 (100 -2270)	43	SLE F	0	-0.00017	0.00004	0.00018	0.04734	0.05
100 (100 -2270)	44	SLE F	0.00001	-0.00018	0.00004	0.00019	0.05037	0.05319
100 (100 -2270)	45	SLE F	0.00002	-0.00017	0.00004	0.00018	0.04717	0.04982
100 (100 -2270)	46	SLE F	0.00002	-0.00017	0.00004	0.00018	0.04717	0.04982
100 (100 -2270)	47	SLE Q	0.00002	-0.00017	0.00004	0.00018	0.04717	0.04982
100 (100 -2270)	48	SLU	0.00008	-0.00028	0.00006	0.0003	0.07857	0.08297

100 (100 -2270)	49	SLU	0.00004	-0.00033	0.00007	0.00034	0.08962	0.09464
100 (100 -2270)	50	SLU	0.00004	-0.00031	0.00007	0.00032	0.08525	0.09003
100 (100 -2270)	51	SLU	0.00005	-0.00028	0.00006	0.00029	0.07805	0.08242
100 (100 -2270)	52	SLE R	0.00005	-0.00019	0.00005	0.00021	0.05485	0.05793
100 (100 -2270)	53	SLE R	0.00002	-0.00023	0.00005	0.00024	0.06243	0.06593
100 (100 -2270)	54	SLE R	0.00003	-0.00022	0.00005	0.00022	0.05949	0.06283
100 (100 -2270)	55	SLE R	0.00003	-0.0002	0.00005	0.00021	0.05464	0.0577
100 (100 -2270)	56	SLE F	0.00003	-0.00017	0.00004	0.00018	0.04704	0.04967
100 (100 -2270)	57	SLE F	0.00001	-0.00018	0.00004	0.00019	0.05037	0.05319
100 (100 -2270)	58	SLE F	0.00002	-0.00017	0.00004	0.00018	0.04717	0.04982
100 (100 -2270)	59	SLE F	0.00002	-0.00017	0.00004	0.00018	0.04717	0.04982
100 (100 -2270)	60	SLE Q	0.00002	-0.00017	0.00004	0.00018	0.04717	0.04982
100 (100 -2270)	61	SLU	0.00004	-0.00121	0.00007	0.00121	0.32196	0.34001
100 (100 -2270)	62	SLU	0.00001	-0.00089	0.00007	0.00089	0.23659	0.24985
100 (100 -2270)	63	SLU	0.00002	-0.00087	0.00007	0.00087	0.23198	0.24498
100 (100 -2270)	64	SLU	0.00003	-0.00084	0.00007	0.00085	0.22432	0.23689
100 (100 -2270)	65	SLE R	0.00002	-0.00082	0.00005	0.00082	0.21732	0.2295
100 (100 -2270)	66	SLE R	0	-0.0006	0.00005	0.0006	0.16044	0.16943
100 (100 -2270)	67	SLE R	0.00001	-0.00059	0.00005	0.00059	0.15736	0.16618
100 (100 -2270)	68	SLE R	0.00002	-0.00057	0.00005	0.00057	0.15224	0.16077
100 (100 -2270)	69	SLE F	0.00002	-0.00029	0.00004	0.0003	0.07924	0.08369
100 (100 -2270)	70	SLE F	0.00001	-0.00018	0.00004	0.00019	0.05037	0.05319
100 (100 -2270)	71	SLE F	0.00002	-0.00017	0.00004	0.00018	0.04717	0.04982
100 (100 -2270)	72	SLE F	0.00002	-0.00017	0.00004	0.00018	0.04717	0.04982
100 (100 -2270)	73	SLE Q	0.00002	-0.00017	0.00004	0.00018	0.04717	0.04982
100 (100 -2270)	74	SLU	-0.00002	0.00063	0.00006	0.00063	0.16822	0.17765
100 (100 -2270)	75	SLU	-0.00003	0.00022	0.00007	0.00023	0.06052	0.06391
100 (100 -2270)	76	SLU	-0.00002	0.00023	0.00006	0.00024	0.06455	0.06817
100 (100 -2270)	77	SLU	-0.00001	0.00026	0.00006	0.00027	0.07157	0.07558
100 (100 -2270)	78	SLE R	-0.00002	0.00041	0.00004	0.00041	0.10962	0.11576
100 (100 -2270)	79	SLE R	-0.00002	0.00013	0.00005	0.00014	0.03823	0.04037
100 (100 -2270)	80	SLE R	-0.00002	0.00015	0.00005	0.00015	0.04082	0.04311
100 (100 -2270)	81	SLE R	-0.00001	0.00017	0.00004	0.00017	0.04538	0.04792
100 (100 -2270)	82	SLE F	0.00001	-0.00005	0.00004	0.00006	0.01724	0.01821
100 (100 -2270)	83	SLE F	0.00001	-0.00018	0.00004	0.00019	0.05037	0.05319
100 (100 -2270)	84	SLE F	0.00002	-0.00017	0.00004	0.00018	0.04717	0.04982
100 (100 -2270)	85	SLE F	0.00002	-0.00017	0.00004	0.00018	0.04717	0.04982
100 (100 -2270)	86	SLE Q	0.00002	-0.00017	0.00004	0.00018	0.04717	0.04982
100 (100 -2270)	87	SLU I	0.00002	-0.00017	0.00004	0.00018	0.04717	0.04982

$$1{,}50 \cdot 0{,}0003 = 0{,}0003 < 0{,}00333 = \frac{2}{3} \cdot 0{,}00500$$

7. ANALISI SISMICA DINAMICA LINEARE.

L'analisi sismica dinamica lineare consiste:

- Nella determinazione dei modi di vibrare della costruzione (analisi modale);
- Nel calcolo degli effetti dell'azione sismica, rappresentata dallo spettro di risposta di progetto, per ciascuno dei modi di vibrare individuati;
- Nella combinazione di questi effetti.

Devono essere considerati tutti i modi con massa partecipante significativa. E' opportuno a tal riguardo considerare tutti i modi con massa partecipante superiore al 5% ed un numero di modi la cui massa partecipante totale sia superiore allo 85%.

Per la combinazione degli effetti relativi ai singoli modi deve essere utilizzata una combinazione quadratica completa degli effetti relativi a ciascun modo, quale quella indicata di seguito:

$$E = \sqrt{\sum_j \sum_i \rho_{ij} \cdot E_i \cdot E_j}$$

Con:

- E_j valore dell'effetto relativo al modo j;
- ρ_{ij} coefficiente di correlazione tra il modo i ed il modo j, calcolato con formule di comprovata validità quale:

$$\rho_{ij} = \frac{8 \cdot \sqrt{\xi_i \cdot \xi_j} \cdot (\beta_{ij} \cdot \xi_i + \xi_j) \cdot \beta_{ij}^{3/2}}{(1 - \beta_{ij}^2)^2 + 4 \cdot \xi_i \cdot \xi_j \cdot \beta_{ij} \cdot (1 + \beta_{ij}^2) + 4 \cdot (\xi_i^2 + \xi_j^2) \cdot \beta_{ij}^2}$$

- $\xi_{i,j}$ smorzamento viscoso dei modi i e j;
- β_{ij} rapporto tra l'inverso dei periodi di ciascuna coppia i-j di modi ($\beta_{ij} = T_j / T_i$).

Nel caso di uguale smorzamento ξ dei modi i e j si ha:

$$\rho_{ij} = \frac{8 \cdot \xi^2 \cdot \beta_{ij}^{3/2}}{(1 + \beta_{ij}) \cdot [(1 - \beta_{ij})^2 + 4 \cdot \xi^2 \cdot \beta_{ij}]}$$

8. ANALISI DEI CARICHI.

Si elencano qui le azioni considerate per le analisi strutturali.

AZIONI PERMANENTI STRUTTURALI.

Le azioni permanenti strutturali considerate sono quelle date dal peso proprio di ciascun elemento strutturale:

- Peso dell'unità di volume del calcestruzzo armato, pari a 25,00 kN/m^3.
- Peso dell'unità di volume del legno, pari a 4.60 kN/m^3;
- Peso dell'unità di volume dell'acciaio, pari a 78.50 kN/m^3.
- Peso solaio in latero-cemento, pari a 2.50 kN/m^2;
- Peso solaio su platea di fondazione, pari a 5.70 kN/m^2.

AZIONI PERMANENTI NON STRUTTURALI.

Le azioni permanenti non strutturali considerate sono:

- Peso permanente portato solaio su platea di fondazione, pari a 2.50 kN/m^2;
- Peso permanente portato solaio latero-cemento, pari a 1.50 kN/m^2;
- Peso permanente portato macchine su solai in latero-cemento, pari a 1.50 kN/m^2;
- Peso permanente portato controsoffitto, pari a 0.50 kN/m^2;
- Peso permanente portato lamiera coibentata, pari a 0.50 kN/m^2.
- Peso permanente portato pannelli fotovoltaici, pari a 0.50 kN/m^2.

SOVRACCARICHI.

I sovraccarichi, o carichi imposti, comprendono i carichi legati alla destinazione d'uso dell'opera. I modelli di tali azioni possono essere costituiti da:

- Carichi verticali uniformemente distribuiti qk;
- Carichi verticali concentrati Qk;
- Carichi orizzontali lineari Hk.

I valori nominali e/o caratteristici di q_k, Q_k ed H_k sono riportati nella Tab. 3.1.II delle NTC 2018. Tali valori sono comprensivi degli effetti dinamici ordinari.

I sovraccarichi utilizzati per il calcolo corrispondono alle categorie:

- C "*Ambienti suscettibile ad affollamento*", pari a 3.00 kN/m^2;
- H "*Coperture*", pari a 0,50 kN/m^2.

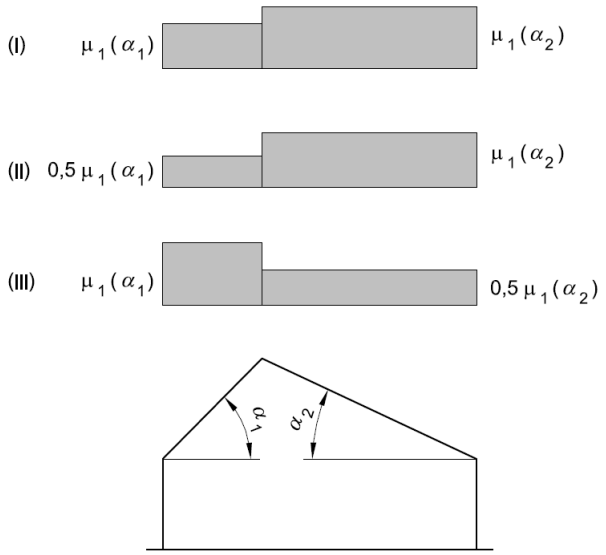
VARIABILI.

AZIONE DELLA NEVE

Si riporta la determinazione dell'azione della neve, ai sensi del cap. 3.4 delle Norme Tecniche per le Costruzioni, D.M. 17/01/2018.

Neve

```
Classificazione della costruzione: Copertura a due falde
```




```
Tr (tempo di ritorno): 50 anni
Ct (coefficiente termico): 1.00
as (altitudine sul livello del mare): 260.00 <m>

α1 (angolo sinistro d'inclinazione della falda): 6.00 <grad>
α2 (angolo destro d'inclinazione della falda): 6.00 <grad>

Parametri derivati (3.4.2):
    qsk (valore di riferimento del carico neve al suolo): 156.73 <daN/mq>

Parametri derivati (tab. 3.4.I):
    CE (coefficiente d'esposizione): 1.00
    μ1(α1) (coefficiente di forma della copertura): 0.80
    μ1(α2) (coefficiente di forma della copertura): 0.80

Carichi agenti:
     qss (carico sinistro provocato dalla neve sulle coperture nel caso I): 125.38 <daN/mq>
     qsd (carico destro provocato dalla neve sulle coperture nel caso I): 125.38 <daN/mq>
     qss (carico sinistro provocato dalla neve sulle coperture nel caso II): 62.69 <daN/mq>
     qsd (carico destro  provocato dalla neve sulle coperture nel caso II): 125.38 <daN/mq>
     qss (carico sinistro provocato dalla neve sulle coperture nel caso III): 125.38 <daN/mq>
     qsd (carico destro provocato dalla neve sulle coperture nel caso III): 62.69 <daN/mq>
```

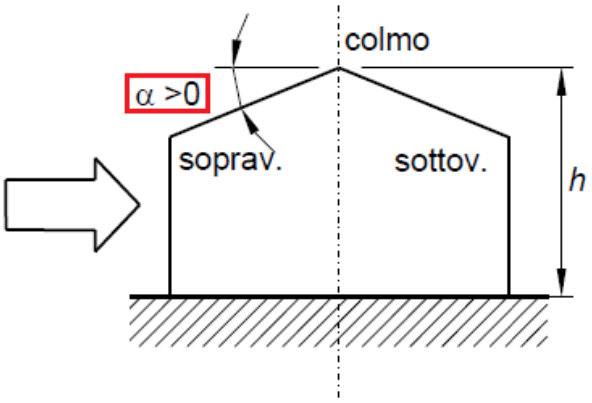
Il carico neve agente sulla struttura è stato assunto pari a 1.60 kN/m^2.

AZIONE DEL VENTO.

Si riporta la determinazione dell'azione del vento, ai sensi del cap. 3.3 delle Norme Tecniche per le Costruzioni, D.M. 17/01/2018.

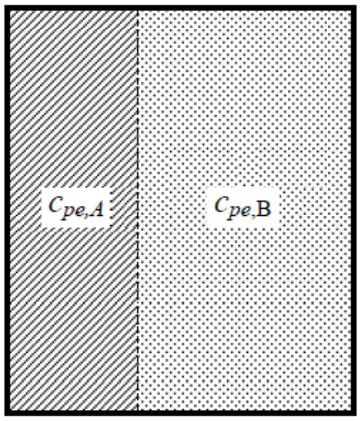
Vento

```
Classificazione della costruzione: Edifici a pianta rettangolare con coperture piane, a falde,
inclinate e curvilinee - Coperture a falda doppia (C3.3.8.1.4)
```



a_s (altitudine sul livello del mare): 260.00 <m>
T_r (tempo di ritorno): 50 anni
V_b (velocità base di riferimento [3.3.1]): 25.00 <m/sec>
c_a (coefficiente di altitudine [3.3.1.b]): 1.00
V_r (velocità di riferimento [3.3.2]): 25.00 <m/sec>
c_r (coefficiente di ritorno [3.3.3]): 1.00
c_t (coefficiente topografico): 1.00
q_r (pressione cinetica di riferimento): 39.06 <daN/mq>
c_e (coefficiente di esposizione): 1.91
c_d (coefficiente dinamico): 1.00
h (altezza dell'edificio): 7.00 <m>
b (dimensione in pianta del lato parallelo alla direzione del colmo): 45.00 <m>
α (angolo inclinazione): 6.00 <grad>

Per il vento parallelo si considera una fascia sopravento di 7.00 <m> e sottovento le zone restanti.



Coefficienti di pressione C_{pe}:
vento perpendicolare al colmo sopravento positivo: 0.08
vento perpendicolare al colmo sopravento negativo: -0.72
vento perpendicolare al colmo sottovento: -0.60
vento parallelo al colmo sopravento $C_{pe,A}$: -0.84
vento parallelo al colmo sottovento $C_{pe,B}$: -0.54

Pressioni esterne:
vento perpendicolare al colmo sopravento positivo: 5.97 <daN/mq>
vento perpendicolare al colmo sopravento negativo: -53.76 <daN/mq>
vento perpendicolare al colmo sottovento: -44.80 <daN/mq>
vento parallelo al colmo sopravento $C_{pe,A}$: -62.72 <daN/mq>
vento parallelo al colmo sottovento $C_{pe,B}$: -40.32 <daN/mq>

Criteri di valutazione del C_{pi} (C3.3.8.5) riferiti a edifici aventi: Area con distribuzione uniforme di aperture

Coefficiente di pressione C_{pi}:
positivo: 0.20
negativo: -0.30

Pressioni interna:
positiva: 14.93 <daN/mq>
negativa: -22.40 <daN/mq>

Pressioni massimizzate (esterne+interne):
vento perpendicolare al colmo sopravento positivo: 28.37 <daN/mq>
vento perpendicolare al colmo sopravento negativo: -68.70 <daN/mq>
vento perpendicolare al colmo sottovento: -59.74 <daN/mq>
vento parallelo al colmo sopravento: -77.66 <daN/mq>
vento parallelo al colmo sottovento: -55.26 <daN/mq>

Il carico vento agente sulla struttura è stato assunto pari a 0.80 kN/m^2.

9. COMBINAZIONI DI CARICO.

Le combinazioni di carico utilizzate sono quelle previste dalle Norme Tecniche per le Costruzioni. Si elencano di seguito i coefficienti parziali di sicurezza con riferimento alla tabella 2.6.I delle NTC 2018 e le relative combinazioni delle azioni:

Tab. 2.6.I – *Coefficienti parziali per le azioni o per l'effetto delle azioni nelle verifiche SLU*

		Coefficiente γ_F	EQU	A1	A2
Carichi permanenti G_1	Favorevoli	γ_{G1}	0,9	1,0	1,0
	Sfavorevoli		1,1	1,3	1,0
Carichi permanenti non strutturali G_2[1]	Favorevoli	γ_{G2}	0,8	0,8	0,8
	Sfavorevoli		1,5	1,5	1,3
Azioni variabili Q	Favorevoli	γ_{Qi}	0,0	0,0	0,0
	Sfavorevoli		1,5	1,5	1,3

[1] Nel caso in cui l'intensità dei carichi permanenti non strutturali o di una parte di essi (ad es. carichi permanenti portati) sia ben definita in fase di progetto, per detti carichi o per la parte di essi nota si potranno adottare gli stessi coefficienti parziali validi per le azioni permanenti.

Tabella 29 - Coefficienti parziali per le azioni o per l'effetto delle azioni nelle verifiche a SLU

Ai fini delle verifiche agli stati limite, con riferimento al par. 2.5.3 si sono definite le seguenti combinazioni delle azioni:

- Combinazione fondamentale, generalmente impiegata per gli stati limite ultimi (SLU):

$$\gamma_{G1} \cdot G_1 + \gamma_{G2} \cdot G_2 + \gamma_{Q1} \cdot Q_{k1} + \sum_{i=2}^{n} (\gamma_{Qi} \cdot \psi_{0i} \cdot Q_{ki})$$

- Combinazione caratteristica, cosiddetta rara, generalmente impiegata per gli stati limite di esercizio (SLE) irreversibili:

$$G_1 + G_2 + Q_{k1} + \sum_{i=2}^{n} (\psi_{0i} \cdot Q_{ki})$$

- Combinazione frequente, generalmente impiegata per gli stati limite di esercizio (SLE) reversibili:

$$G_1 + G_2 + \psi_{11} \cdot Q_{k1} + \sum_{i=2}^{n} (\psi_{2i} \cdot Q_{ki})$$

- Combinazione quasi permanente (SLE), generalmente impiegata per gli effetti a lungo termine:

$$G_1 + G_2 + \sum_{i=1}^{n} (\psi_{2i} \cdot Q_{ki})$$

- Combinazione sismica, impiegata per gli stati limite ultimi e di esercizio connessi all'azione sismica E:

$$E + G_1 + G_2 + \sum_{i=1}^{n} (\psi_{2i} \cdot Q_{ki})$$

10. RISULTATI DI CALCOLO.

10.1. Blocco A.

ANALISI MODALE.

L'analisi modale ha permesso di calcolare le percentuali di massa movimentata ed i periodi di oscillazione della struttura.

Le percentuali di massa movimentata nelle due direzioni sono:

- In direzione x: 89.59 %;
- In direzione y: 85.97 %.

Si riportano di seguito le deformate modali per i primi modi di vibrare della struttura.

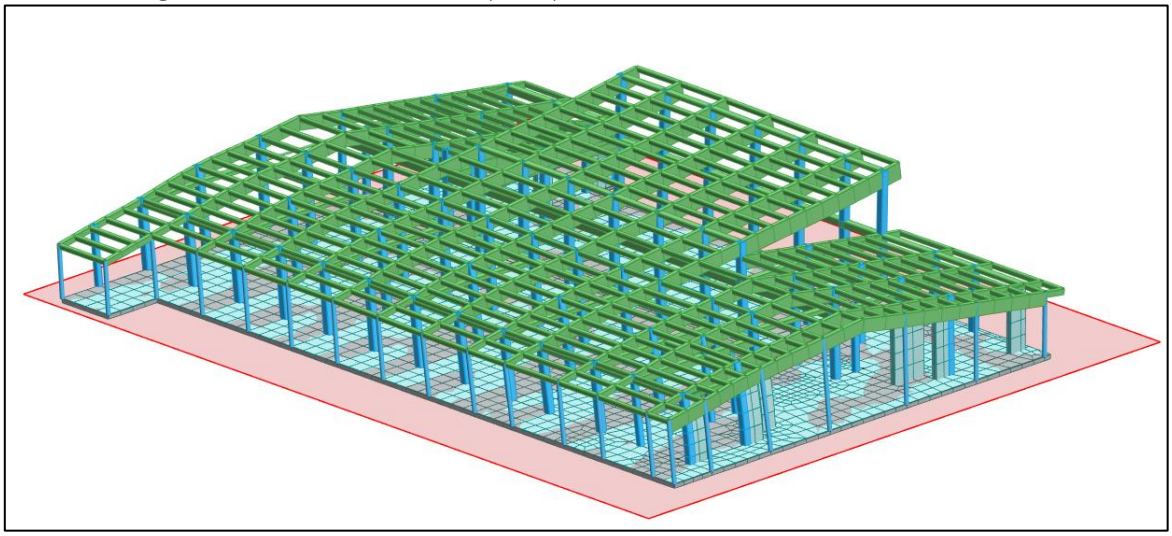


Figura 10 – Modo di vibrare n. 4 in direzione x del blocco A ModeSt (periodo di oscillazione 0.278 s, percentuale massa movimentata in direzione x 38.18 %)

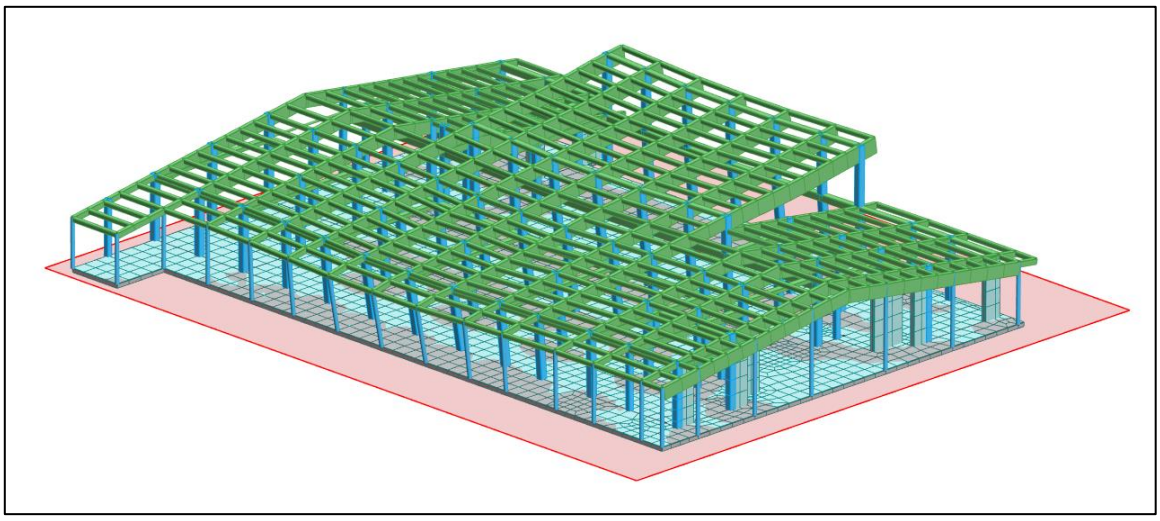


Figura 11 - Modo di vibrare n. 2 in direzione y del blocco A ModeSt (periodo di oscillazione 0.275 s, percentuale massa movimentata in direzione y 45.87 %)

DEFORMAZIONE.

Si riporta la deformazione della struttura per la combinazione di carico a SLE, SLO. Il valore massimo di spostamento a SLE risulta pari a 14.88 mm, mentre a SLO risulta pari a 7.43 mm.

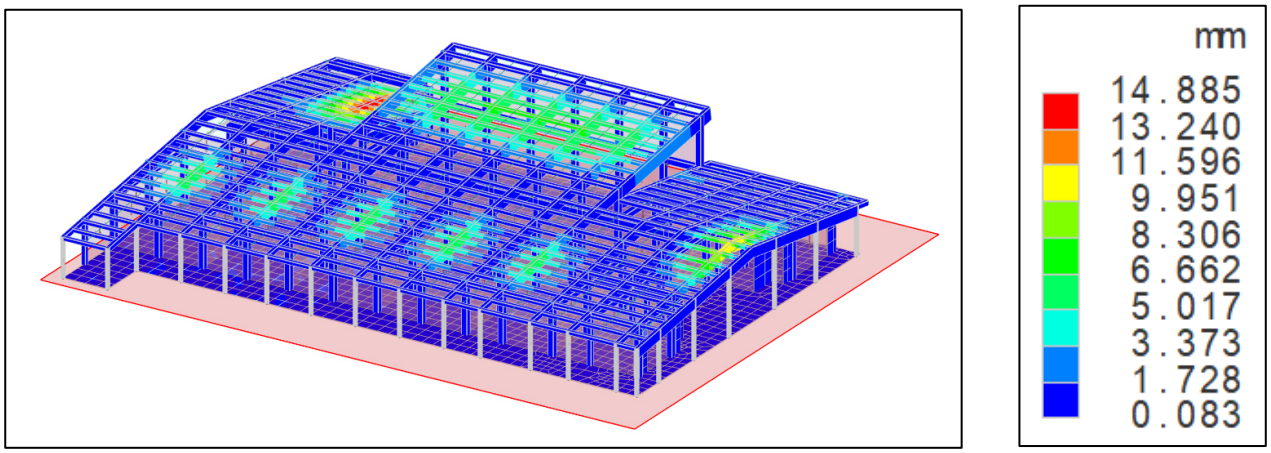


Figura 12 – Deformazione a SLE blocco A ModeSt

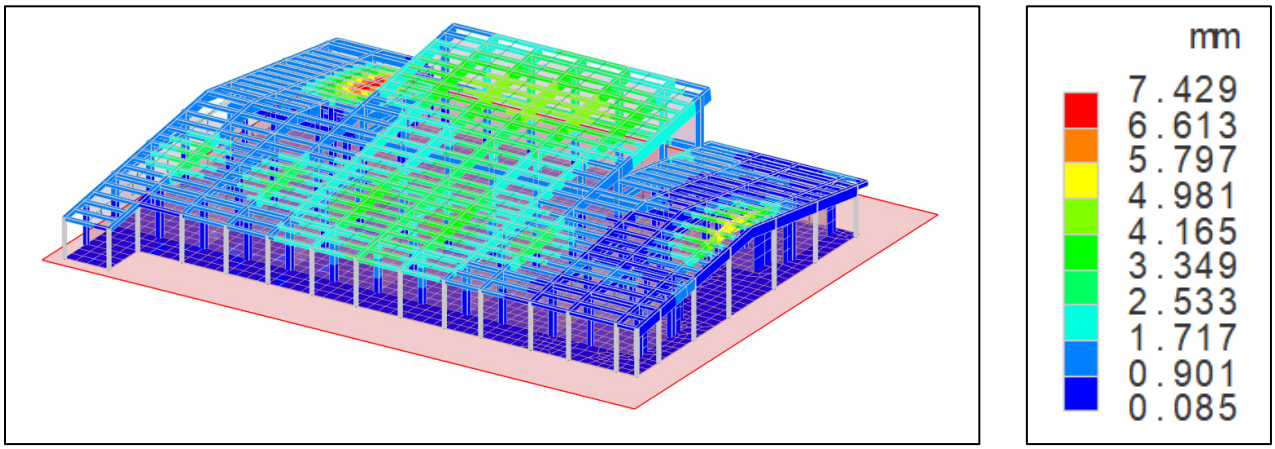


Figura 13 - Deformazione a SLO blocco A ModeSt

MOMENTO FLETTENTE.

Si riporta di seguito il diagramma di momento flettente della struttura per la combinazione di carico a SLU, SND. Il momento flettente massimo in valore assoluto a SLU risulta pari a 241.98 kNm, mentre a SND risulta pari a 85.41 kNm.

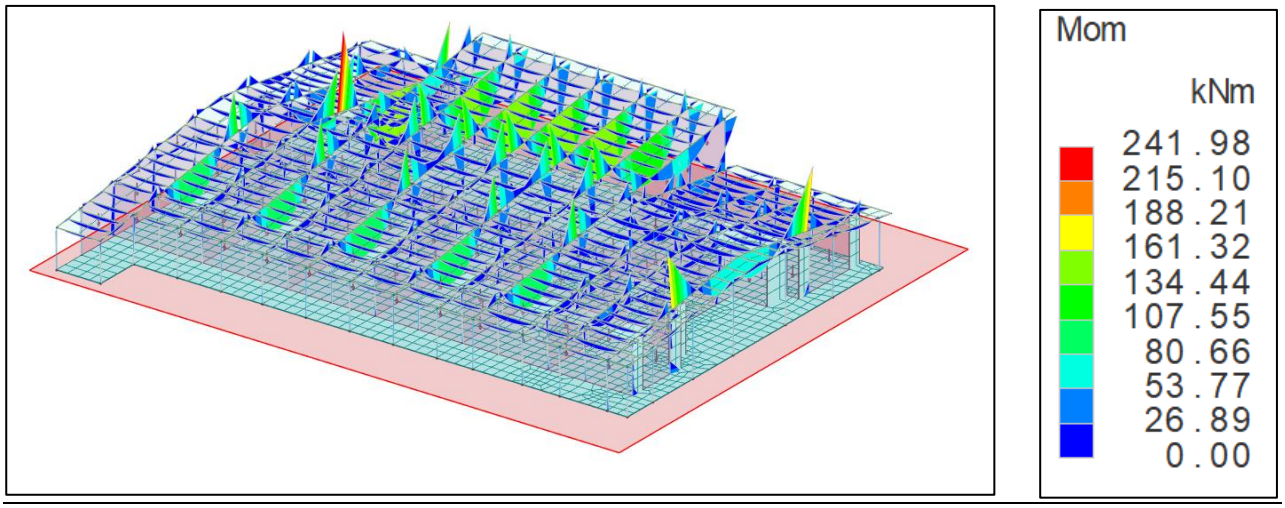


Figura 14 - Momento flettente a SLU blocco A ModeSt

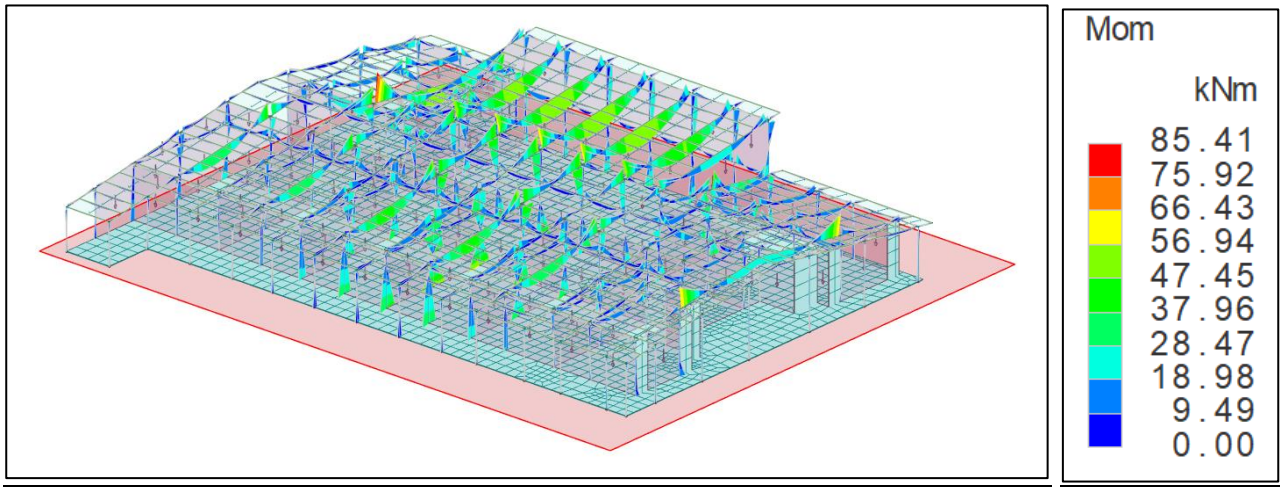


Figura 15 - Momento flettente a SND blocco A ModeSt

TAGLIO.

Si riporta di seguito il diagramma di taglio della struttura per la combinazione di carico a SLU, SND. Il taglio massimo in valore assoluto a SLU risulta pari a 204.56 kN mentre a SND risulta pari a 69.39 kN.

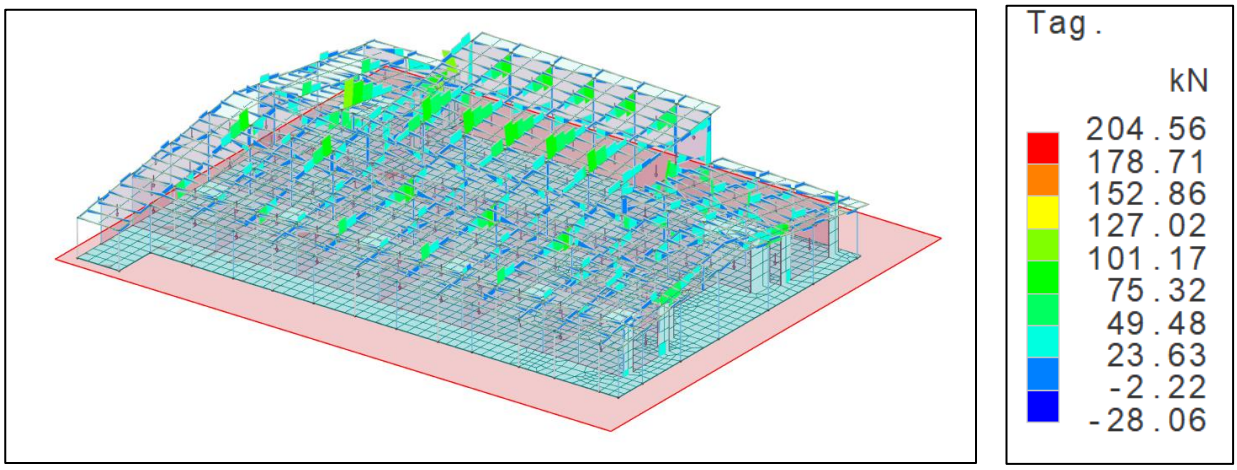


Figura 16 – Taglio a SLU blocco A ModeSt

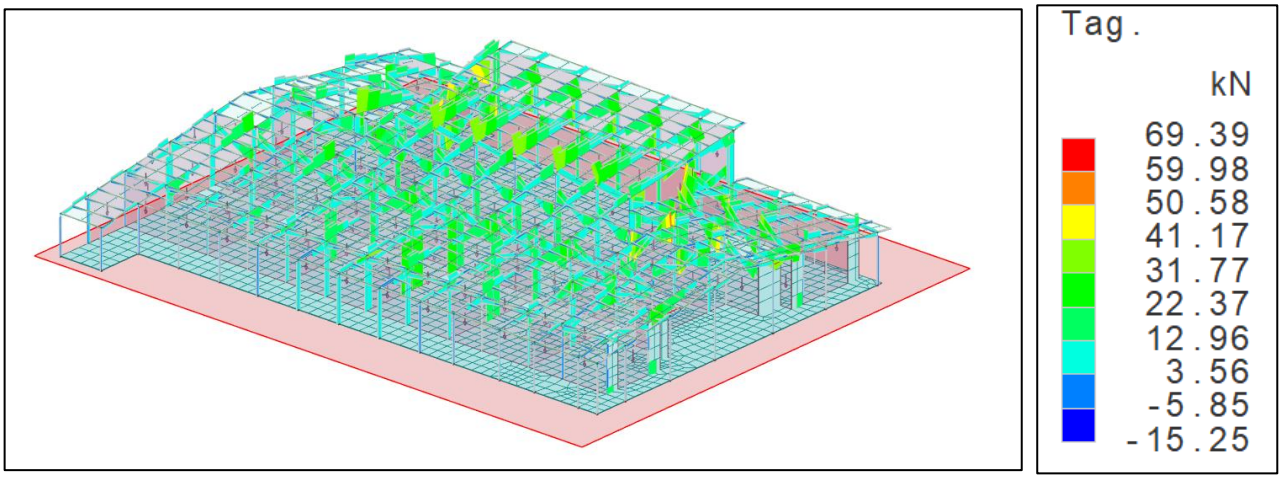


Figura 17 - Taglio a SND blocco A ModeSt

SFORZO NORMALE.

Si riporta di seguito il diagramma di sforzo normale della struttura per la combinazione di carico a SLU, SND. Lo sforzo normale massimo in valore assoluto a SLU risulta pari a 317.04 kN, mentre a SND risulta pari a 192.50 kN.

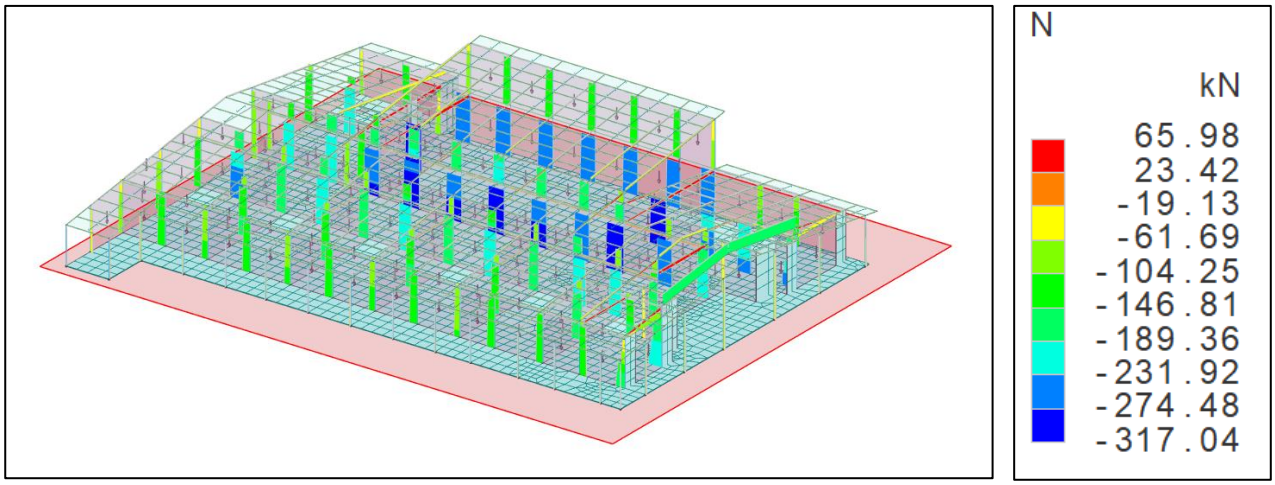


Figura 18 – Sforzo normale a SLU blocco A ModeSt

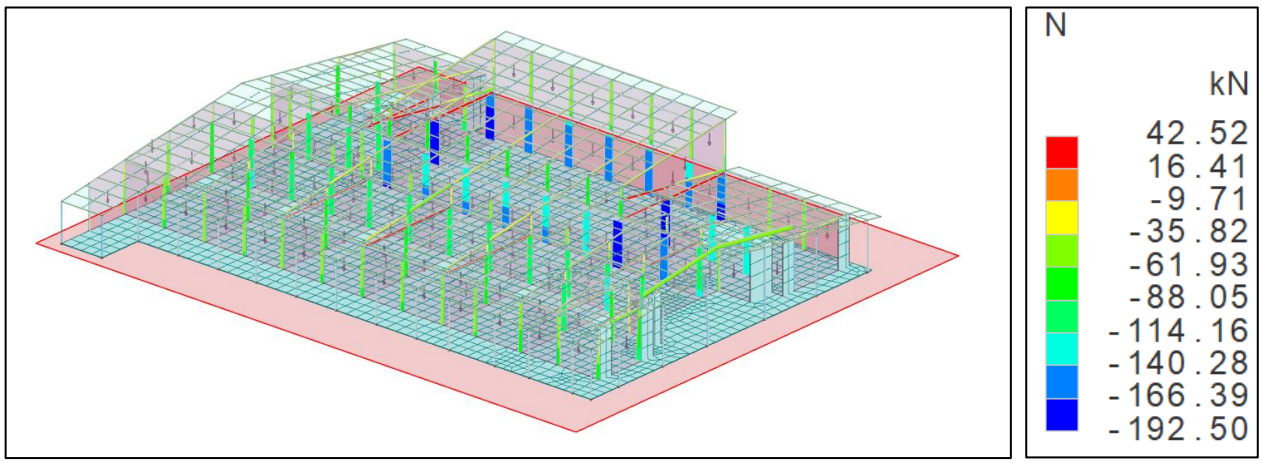


Figura 19 - Sforzo normale a SND blocco A ModeSt

10.2. Blocco B.

ANALISI MODALE.

L'analisi modale ha permesso di calcolare le percentuali di massa movimentata ed i periodi di oscillazione della struttura.

Le percentuali di massa movimentata nelle due direzioni sono:

- In direzione x: 97.97 %;
- In direzione y: 99.75 %.

Si riportano di seguito le deformate modali per i primi modi di vibrare della struttura.

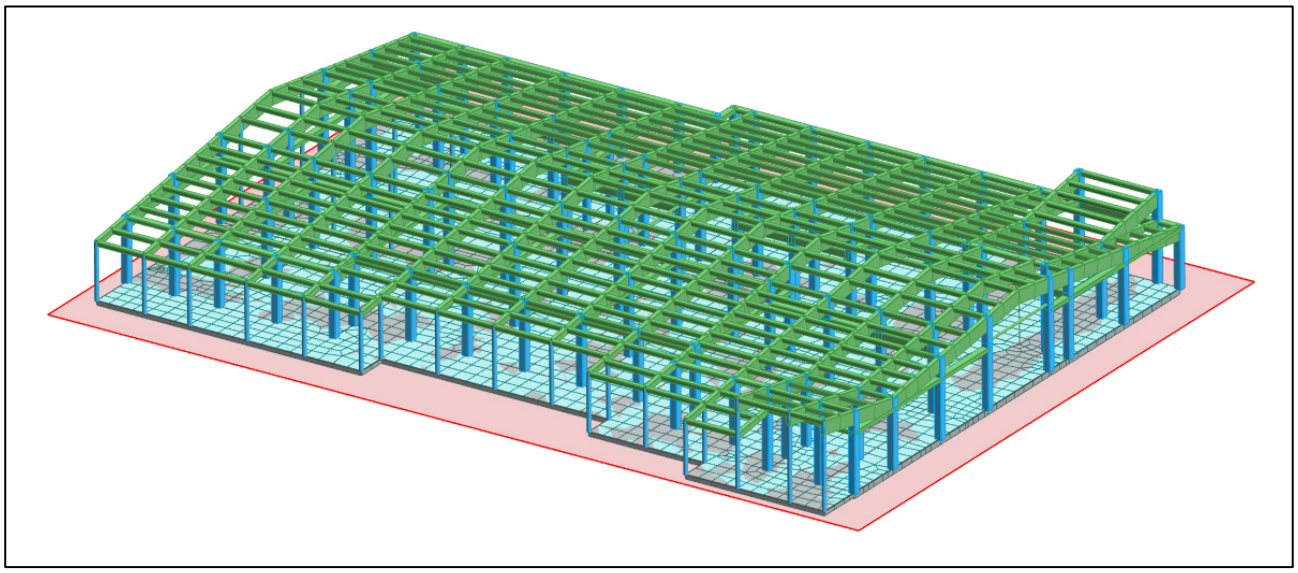


Figura 20 – Modo di vibrare n. 1 in direzione x del blocco B ModeSt (periodo di oscillazione 0.228 s, percentuale massa movimentata in direzione x 81.24 %)

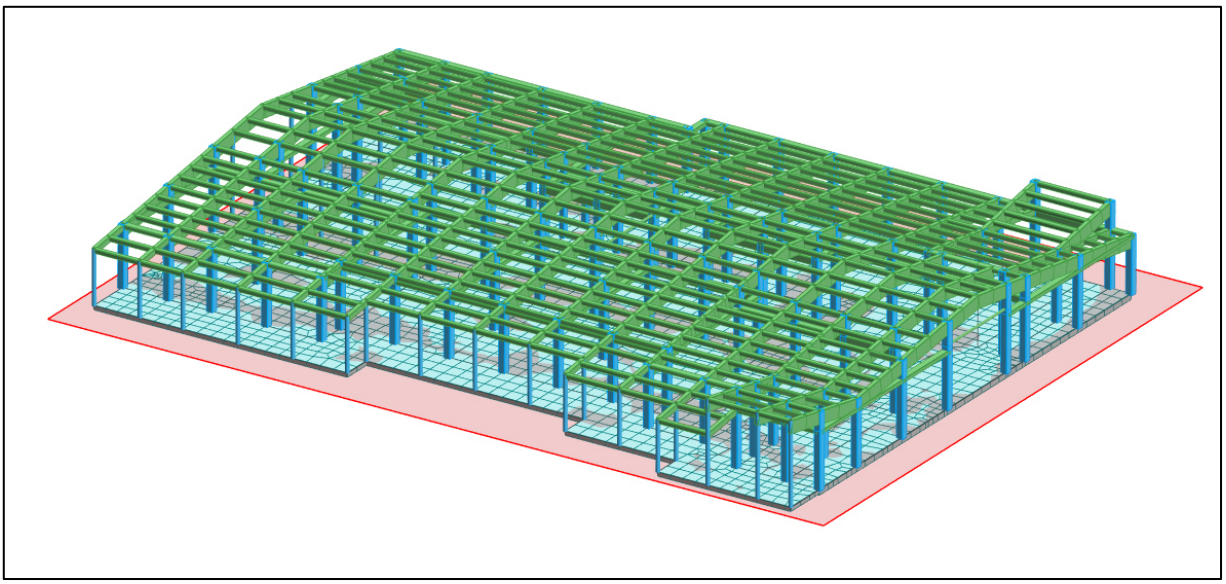


Figura 21 - Modo di vibrare n. 2 in direzione y del blocco B ModeSt (periodo di oscillazione 0.205 s, percentuale massa movimentata in direzione y 71.25 %)

DEFORMAZIONE.

Si riporta la deformazione della struttura per la combinazione di carico a SLE, SLO. Il valore massimo di spostamento a SLE risulta pari a 9.13 mm, mentre a SLO risulta pari a 4.21 mm.

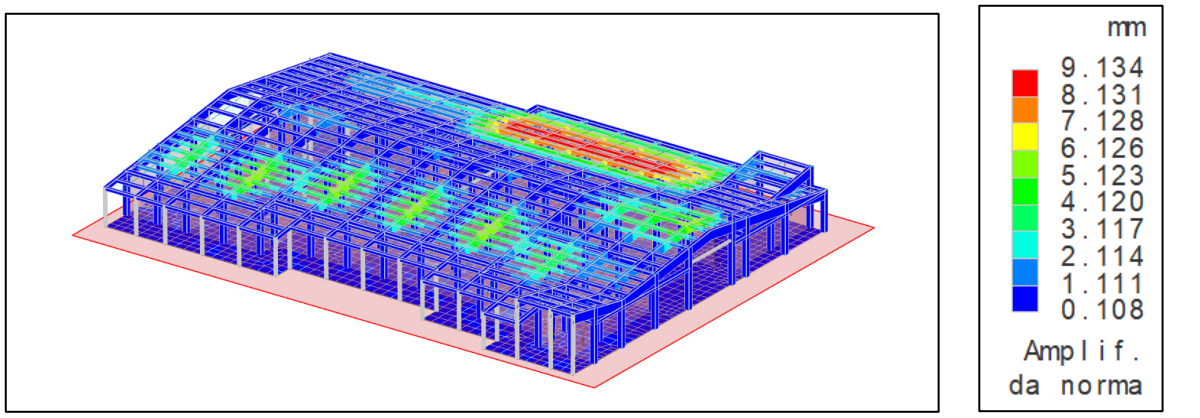


Figura 22 – Deformazione a SLE blocco B ModeSt

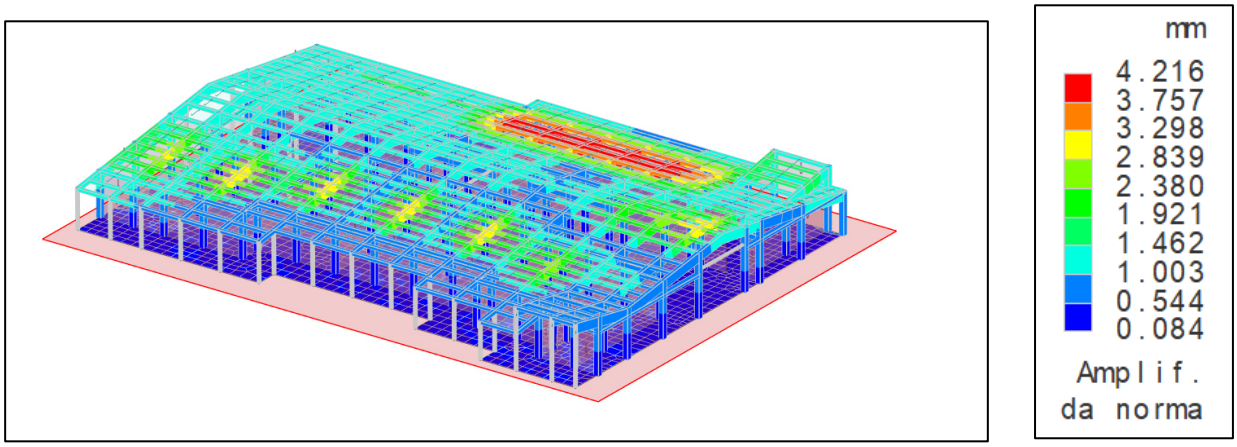


Figura 23 - Deformazione a SLO blocco B ModeSt

MOMENTO FLETTENTE.

Si riporta di seguito il diagramma di momento flettente della struttura per la combinazione di carico a SLU, SND. Il momento flettente massimo in valore assoluto a SLU risulta pari a 155.32 kNm, mentre a SND risulta pari a 60.71 kNm.

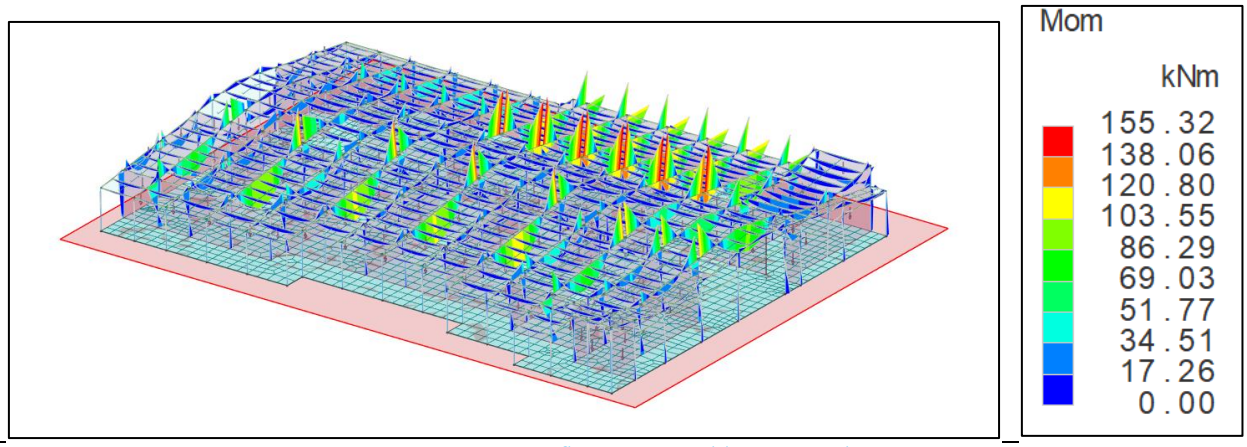


Figura 24 - Momento flettente a SLU blocco B ModeSt

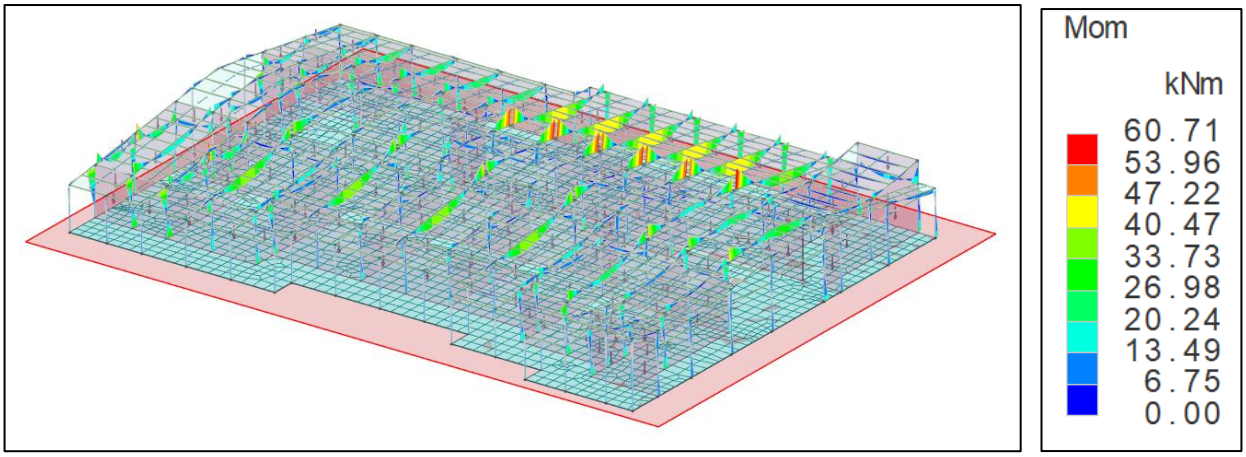


Figura 25 - Momento flettente a SND blocco B ModeSt

TAGLIO.

Si riporta di seguito il diagramma di taglio della struttura per la combinazione di carico a SLU, SND. Il taglio massimo in valore assoluto a SLU risulta pari a 89.87 kN mentre a SND risulta pari a 63.02 kN.

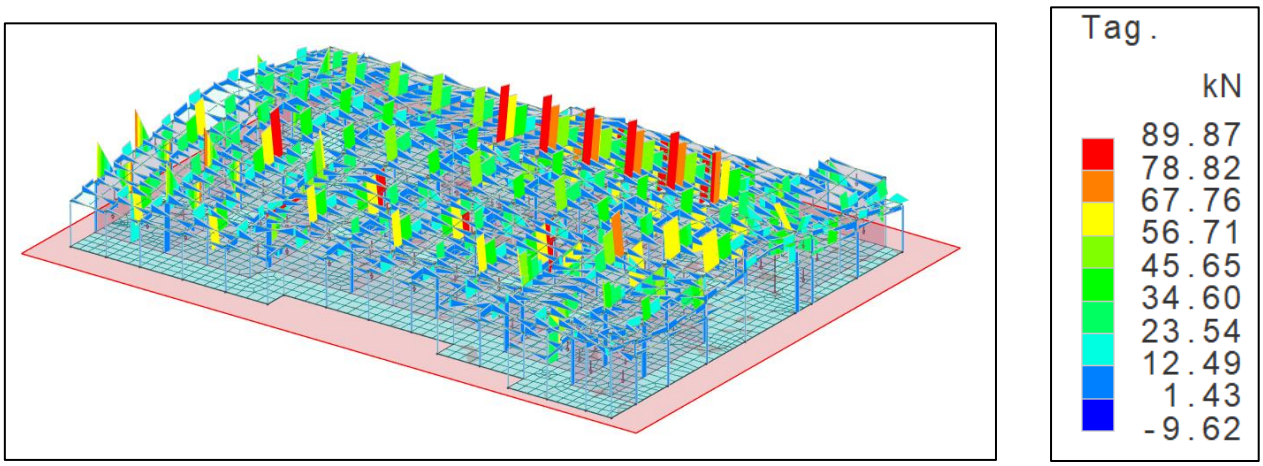


Figura 26 – Taglio a SLU blocco B ModeSt

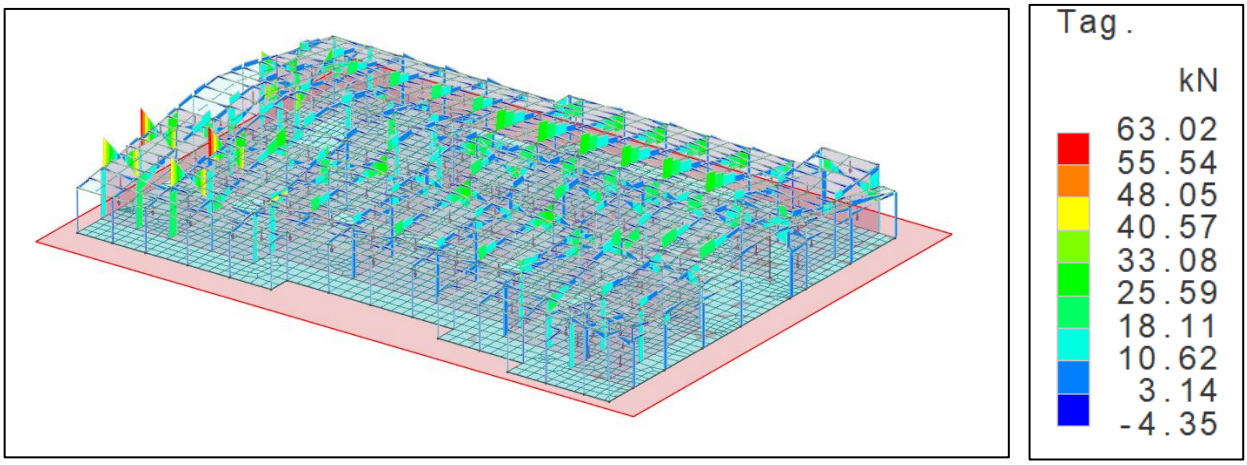


Figura 27 - Taglio a SND blocco B ModeSt

SFORZO NORMALE.

Si riporta di seguito il diagramma di sforzo normale della struttura per la combinazione di carico a SLU, SND. Lo sforzo normale massimo in valore assoluto a SLU risulta pari a 281.07 kN, mentre a SND risulta pari a 168.84 kN.

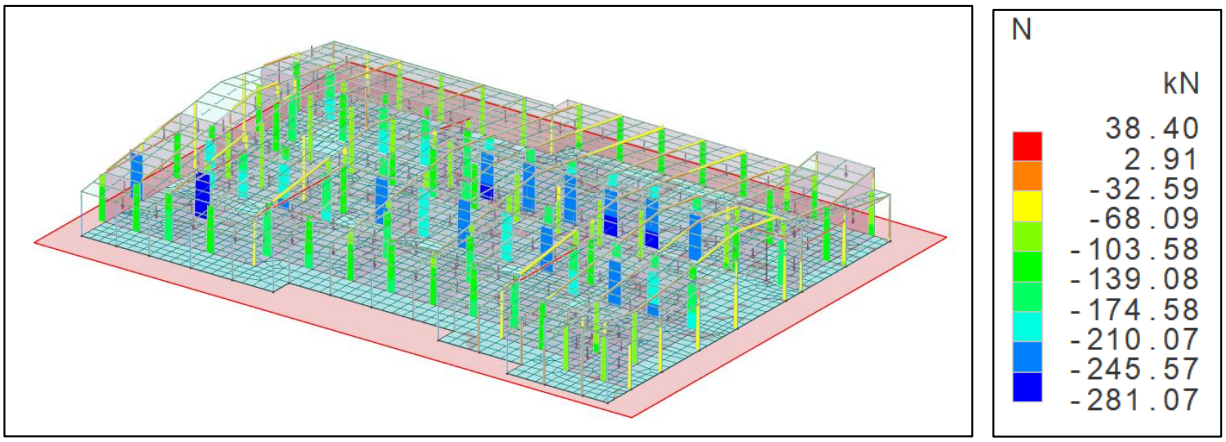


Figura 28 – Sforzo normale a SLU blocco B ModeSt

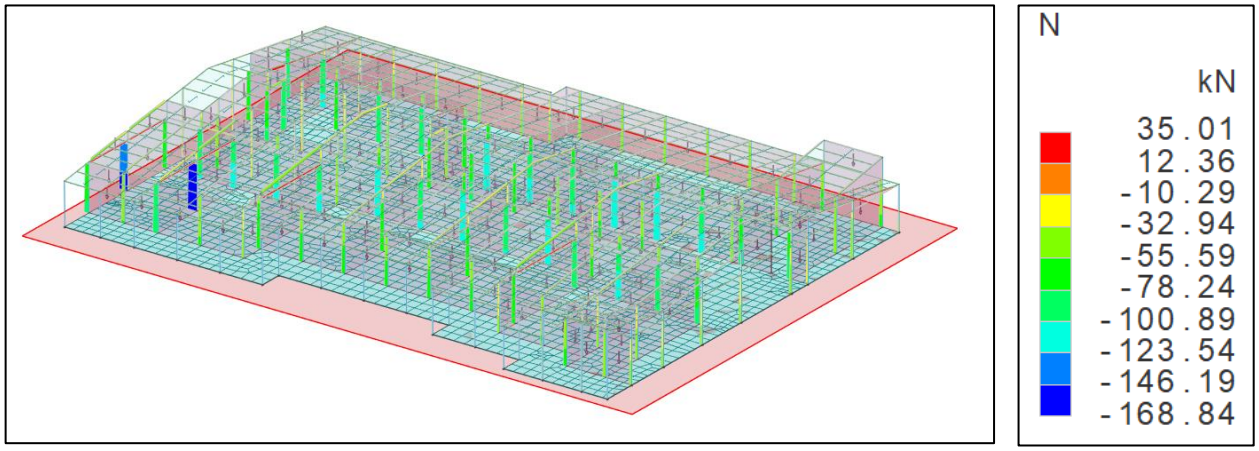


Figura 29 - Sforzo normale a SND blocco B ModeSt

11. GIUDIZIO MOTIVATO DI ACCETTABILITA' DEI RISULTATI.

Nel presente capitolo si riporta il controllo svolto sull'affidabilità del codice utilizzato e la verifica dell'attendibilità dei risultati ottenuti, a conferma delle verifiche condotte mediante l'ausilio di un codice di calcolo automatico.

12.1 Taglio trave blocco A.

Si riporta il taglio della trave n. 4062 relativa al blocco A per la combinazione di carico a SLU determinato mediante l'ausilio del programma di calcolo. Il taglio massimo in valore assoluto risulta pari a 7.18 kN.

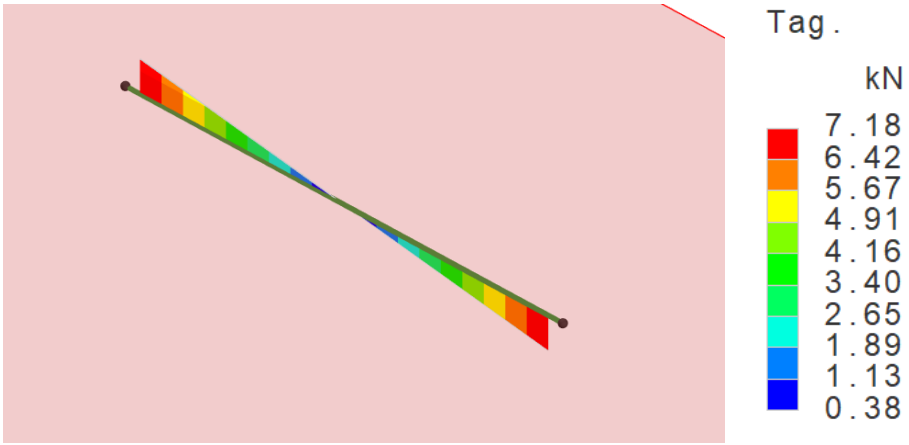


Figura 30 - Taglio a SLU trave blocco A ModeSt

Tale valore risulta compatibile con quello calcolato tramite l'utilizzo delle formule della scienza delle costruzioni di cui si riporta la sua determinazione di seguito.

CARICHI PERMANENTI STRUTTURALI.

Si riporta nelle tabelle seguenti il calcolo del taglio relativo alla trave del blocco A dovuto ai carichi permanenti strutturali.

Permanenti strutturali [kN/mc]	4.6
Area sezione [mq]	0.048
Lunghezza della trave [m]	4.1
Taglio [kN]	0.45264

In definitiva, il taglio relativo alla trave del blocco A dovuto ai carichi permanenti strutturali risulta pari a 0.45 kN.

CARICHI PERMANENTI NON STRUTTURALI.

Si riporta nella tabella seguente il calcolo del taglio relativo alla trave del blocco A dovuto ai carichi permanenti non strutturali.

Permanenti non strutturali [kN/mq]	1
Larghezza di influenza [m]	1.5
Lunghezza della trave [m]	4.1
Taglio [kN]	3.075

In definitiva, il taglio relativo alla trave del blocco A dovuto ai carichi permanenti non strutturali risulta pari a 3.07 kN.

SOVRACCARICHI.

Si riporta nella tabella seguente il calcolo del taglio relativo alla trave del blocco A dovuto ai sovraccarichi.

Sovraccarichi [kN/mq]	0.5
Larghezza di influenza [m]	1.5
Lunghezza della trave [m]	4.1
Taglio [kN]	1.5375

In definitiva, il taglio relativo alla trave del blocco A dovuto ai sovraccarichi risulta pari a 1.54 kN.

AZIONE DELLA NEVE.

Si riporta nella tabella seguente il calcolo del taglio relativo alla trave del blocco A dovuto all'azione della neve.

Neve [kN/mq]	1.6
Larghezza di influenza [m]	1.5
Lunghezza della trave [m]	4.1
Taglio [kN]	4.92

In definitiva, il taglio relativo alla trave del blocco A dovuto alla neve risulta pari a 4.92 kN.

AZIONE DEL VENTO.

Si riporta nella tabella seguente il calcolo del taglio relativo alla trave del blocco A dovuto all'azione della vento.

Vento [kN/mq]	0.8
Larghezza di influenza [m]	1.5
Lunghezza della trave [m]	4.1
Taglio [kN]	2.46

In definitiva, il taglio relativo alla trave del blocco A dovuto all'azione del vento risulta pari a 2.46 kN.
Quindi, il taglio relativo alla trave del blocco A per la combinazione di carico a SLU con azione base neve determinato da calcolo tramite l'utilizzo delle formule della scienza delle costruzioni risulta pari a

7.39 kN e risulta compatibile con quello determinato mediante l'ausilio del programma di calcolo, avente valore massimo in termini assoluti pari a 7.18 kN.

12.2 Taglio trave blocco B.

Si riporta il taglio della trave n. 4001 relativa al blocco B per la combinazione di carico a SLU determinato mediante l'ausilio del programma di calcolo. Il taglio massimo in valore assoluto risulta pari a 6.56 kN.

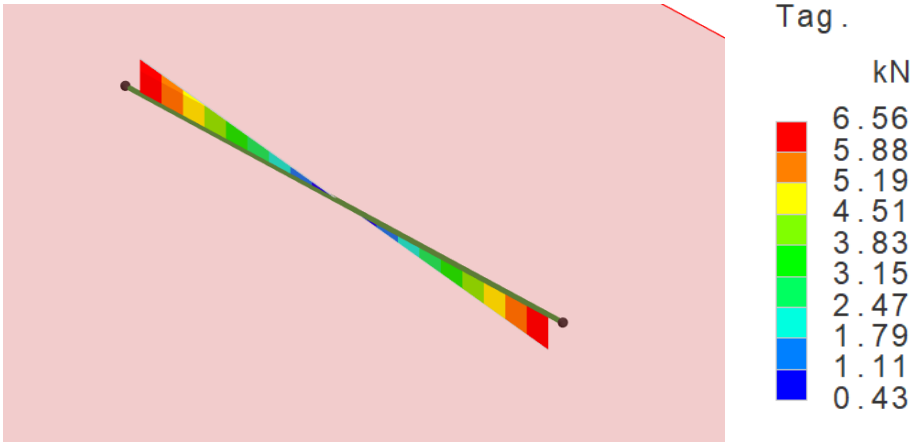


Figura 31 - Taglio a SLU trave blocco B ModeSt

Tale valore risulta compatibile con quello calcolato tramite l'utilizzo delle formule della scienza delle costruzioni di cui si riporta la sua determinazione di seguito.

CARICHI PERMANENTI STRUTTURALI.

Si riporta nelle tabelle seguenti il calcolo del taglio relativo alla trave del blocco B dovuto ai carichi permanenti strutturali.

Permanenti strutturali [kN/mc]	4.6
Area sezione [mq]	0.048
Lunghezza della trave [m]	3.43
Taglio [kN]	0.378672

In definitiva, il taglio relativo alla trave del blocco B dovuto ai carichi permanenti strutturali risulta pari a 0.38 kN.

CARICHI PERMANENTI NON STRUTTURALI.

Si riporta nella tabella seguente il calcolo del taglio relativo alla trave del blocco B dovuto ai carichi

permanenti non strutturali.

Permanenti non strutturali [kN/mq]	1
Lunghezza di influenza [m]	1.94
Lunghezza della trave [m]	3.43
Taglio [kN]	3.3271

In definitiva, il taglio relativo alla trave del blocco B dovuto ai carichi permanenti non strutturali risulta pari a 3.32 kN.

SOVRACCARICHI.

Si riporta nella tabella seguente il calcolo del taglio relativo alla trave del blocco B dovuto ai sovraccarichi.

Sovraccarichi [kN/mq]	0.5
Lunghezza di influenza [m]	1.94
Lunghezza della trave [m]	3.43
Taglio [kN]	1.66355

In definitiva, il taglio relativo alla trave del blocco B dovuto ai sovraccarichi risulta pari a 1.66 kN.

AZIONE DELLA NEVE.

Si riporta nella tabella seguente il calcolo del taglio relativo alla trave del blocco B dovuto all'azione della neve.

Neve [kN/mq]	1.6
Lunghezza di influenza [m]	1.94
Lunghezza della trave [m]	3.43
Taglio [kN]	5.32336

In definitiva, il taglio relativo alla trave del blocco B dovuto alla neve risulta pari a 5.32 kN.

AZIONE DEL VENTO.

Si riporta nella tabella seguente il calcolo del taglio relativo alla trave del blocco B dovuto all'azione della vento.

Vento [kN/mq]	0.8
Lunghezza di influenza [m]	1.94
Lunghezza della trave [m]	3.43
Taglio [kN]	2.66168

In definitiva, il taglio relativo alla trave del blocco B dovuto all'azione del vento risulta pari a 2.66 kN.
Quindi, il taglio relativo alla trave del blocco B per la combinazione di carico a SLU con azione base neve determinato da calcolo tramite l'utilizzo delle formule della scienza delle costruzioni risulta pari a

6.66 kN e risulta compatibile con quello determinato mediante l'ausilio del programma di calcolo, avente valore massimo in termini assoluti pari a 6.56 kN.

12. VERIFICHE STRUTTURALI E DI RESISTENZA AL FUOCO.

Nel presente capitolo si riportano le verifiche strutturali e di resistenza al fuoco degli elementi strutturali in progetto.

DISTANZA TRA COSTRUZIONI CONTIGUE.

La distanza tra costruzioni contigue deve essere tale da evitare fenomeni di martellamento e comunque non può essere inferiore alla somma degli spostamenti massimi determinati per lo SLV, calcolati per ciascuna costruzione.
Si riportano di seguito le somme degli spostamenti in corrispondenza dei giunti.

Spostamenti nodali								
Nodo	CC	TCC	Sx	Sy	Sz	Rx	Ry	Rz
			<m>	<m>	<m>	<rad>	<rad>	<rad>
240	1	SND	0	0.00005	-0.00056	-0.00002	0.00001	0.00001
	±	SND	0.00259	0.00067	0.00013	0.00001	0.00035	0.00028
	2	SLD	0	0.00005	-0.00056	-0.00002	0.00001	0.00001
	±	SLD	0.00138	0.00036	0.00007	0.00001	0.00019	0.00015
	3	SLO	0	0.00005	-0.00056	-0.00002	0.00001	0.00001
	±	SLO	0.0011	0.00028	0.00006	0	0.00015	0.00012
	4	SND	0	0.00005	-0.00056	-0.00002	0.00001	0.00001
	±	SND	0.00236	-0.00015	0.00013	0	0.00032	0.00027
	5	SLD	0	0.00005	-0.00056	-0.00002	0.00001	0.00001
	±	SLD	0.00126	-0.00008	0.00007	0	0.00017	0.00014
	6	SLO	0	0.00005	-0.00056	-0.00002	0.00001	0.00001
	±	SLO	0.001	-0.00006	0.00005	0	0.00014	0.00011
	7	SND	0	0.00005	-0.00056	-0.00002	0.00001	0.00001
	±	SND	0.00112	0.00145	0.00004	0.00002	0.00014	0.0001
	8	SLD	0	0.00005	-0.00056	-0.00002	0.00001	0.00001
	±	SLD	0.0006	0.00078	0.00002	0.00001	0.00008	0.00006
	9	SLO	0	0.00005	-0.00056	-0.00002	0.00001	0.00001
	±	SLO	0.00048	0.00061	0.00002	0.00001	0.00006	0.00004
	10	SND	0	0.00005	-0.00056	-0.00002	0.00001	0.00001
	±	SND	-0.00036	0.0013	-0.00003	0.00001	-0.00006	-0.00006
	11	SLD	0	0.00005	-0.00056	-0.00002	0.00001	0.00001
	±	SLD	-0.00019	0.00069	-0.00002	0.00001	-0.00003	-0.00003

	12	SLO	0	0.00005	-0.00056	-0.00002	0.00001	0.00001
	±	SLO	-0.00015	0.00055	-0.00001	0.00001	-0.00002	-0.00003
	13	SLU	0.00004	-0.00001	-0.00089	-0.00003	0.00003	0.00003
	14	SLU	0.00003	0.00002	-0.00087	-0.00003	0.00003	0.00003
	15	SLU	0.00002	0.00003	-0.00085	-0.00003	0.00002	0.00002
	16	SLE R	0.00002	0	-0.00063	-0.00002	0.00002	0.00002
	17	SLE R	0.00002	0.00002	-0.00062	-0.00002	0.00002	0.00002
	18	SLE R	0.00001	0.00003	-0.00061	-0.00002	0.00002	0.00001
	19	SLE F	0.00001	0.00004	-0.00058	-0.00002	0.00001	0.00001
	20	SLE F	0	0.00005	-0.00056	-0.00002	0.00001	0.00001
	21	SLE F	0	0.00005	-0.00057	-0.00002	0.00001	0.00001
	22	SLE Q	0	0.00005	-0.00056	-0.00002	0.00001	0.00001
	23	SLU	0.00017	0.00002	-0.00083	-0.00002	0.00004	0.00001
	24	SLU	0.00012	-0.00002	-0.00089	-0.00003	0.00004	0.00002
	25	SLU	0.00012	0.00001	-0.00087	-0.00003	0.00004	0.00002
	26	SLU	0.00011	0.00002	-0.00085	-0.00002	0.00003	0.00001
	27	SLE R	0.00011	0.00002	-0.00059	-0.00002	0.00003	0.00001
	28	SLE R	0.00008	-0.00001	-0.00063	-0.00002	0.00003	0.00002
	29	SLE R	0.00008	0.00001	-0.00062	-0.00002	0.00003	0.00001
	30	SLE R	0.00007	0.00002	-0.0006	-0.00002	0.00002	0.00001
	31	SLE F	0.00002	0.00005	-0.00056	-0.00002	0.00001	0.00001
	32	SLE F	0.00001	0.00004	-0.00058	-0.00002	0.00001	0.00001
	33	SLE F	0	0.00005	-0.00056	-0.00002	0.00001	0.00001
	34	SLE F	0	0.00005	-0.00057	-0.00002	0.00001	0.00001
	35	SLE Q	0	0.00005	-0.00056	-0.00002	0.00001	0.00001
	36	SLU	-0.00013	0.00004	-0.00085	-0.00003	0	0.00003
	37	SLU	-0.00005	-0.00001	-0.0009	-0.00003	0.00002	0.00004
	38	SLU	-0.00006	0.00002	-0.00088	-0.00003	0.00002	0.00003
	39	SLU	-0.00007	0.00003	-0.00086	-0.00003	0.00001	0.00003
	40	SLE R	-0.00009	0.00003	-0.0006	-0.00002	0	0.00002
	41	SLE R	-0.00003	0	-0.00063	-0.00002	0.00001	0.00002
	42	SLE R	-0.00004	0.00002	-0.00062	-0.00002	0.00001	0.00002
	43	SLE R	-0.00005	0.00003	-0.00061	-0.00002	0.00001	0.00002
	44	SLE F	-0.00002	0.00005	-0.00056	-0.00002	0.00001	0.00001
	45	SLE F	0.00001	0.00004	-0.00058	-0.00002	0.00001	0.00001
	46	SLE F	0	0.00005	-0.00056	-0.00002	0.00001	0.00001
	47	SLE F	0	0.00005	-0.00057	-0.00002	0.00001	0.00001
	48	SLE Q	0	0.00005	-0.00056	-0.00002	0.00001	0.00001
	49	SLU	0.00006	0.00074	-0.00089	-0.00002	0.00003	0.00004
	50	SLU	0.00006	0.00041	-0.00092	-0.00003	0.00004	0.00004
	51	SLU	0.00005	0.00044	-0.0009	-0.00003	0.00003	0.00004

	52	SLU	0.00004	0.00046	-0.00088	-0.00002	0.00003	0.00003
	53	SLE R	0.00004	0.0005	-0.00063	-0.00002	0.00002	0.00003
	54	SLE R	0.00004	0.00028	-0.00065	-0.00002	0.00003	0.00003
	55	SLE R	0.00003	0.0003	-0.00064	-0.00002	0.00002	0.00003
	56	SLE R	0.00003	0.00031	-0.00062	-0.00002	0.00002	0.00002
	57	SLE F	0.00001	0.00015	-0.00057	-0.00001	0.00001	0.00001
	58	SLE F	0.00001	0.00004	-0.00058	-0.00002	0.00001	0.00001
	59	SLE F	0	0.00005	-0.00056	-0.00002	0.00001	0.00001
	60	SLE F	0	0.00005	-0.00057	-0.00002	0.00001	0.00001
	61	SLE Q	0	0.00005	-0.00056	-0.00002	0.00001	0.00001
	62	SLU	-0.00002	-0.00068	-0.0008	-0.00003	0.00001	0
	63	SLU	0.00001	-0.00044	-0.00086	-0.00003	0.00002	0.00002
	64	SLU	0.00001	-0.00041	-0.00085	-0.00003	0.00002	0.00001
	65	SLU	0	-0.0004	-0.00083	-0.00003	0.00002	0.00001
	66	SLE R	-0.00001	-0.00045	-0.00057	-0.00002	0.00001	0
	67	SLE R	0.00001	-0.00029	-0.00061	-0.00002	0.00002	0.00001
	68	SLE R	0	-0.00027	-0.0006	-0.00002	0.00001	0.00001
	69	SLE R	0	-0.00026	-0.00059	-0.00002	0.00001	0
	70	SLE F	0	-0.00004	-0.00056	-0.00002	0.00001	0
	71	SLE F	0.00001	0.00004	-0.00058	-0.00002	0.00001	0.00001
	72	SLE F	0	0.00005	-0.00056	-0.00002	0.00001	0.00001
	73	SLE F	0	0.00005	-0.00057	-0.00002	0.00001	0.00001
	74	SLE Q	0	0.00005	-0.00056	-0.00002	0.00001	0.00001
	75	SLU I	0	0.00005	-0.00056	-0.00002	0.00001	0.00001

Tabella 30 - Spostamenti nodali nodo n. 240 Blocco A

Spostamenti nodali								
Nodo	CC	TCC	Sx	Sy	Sz	Rx	Ry	Rz
			<m>	<m>	<m>	<rad>	<rad>	<rad>
2051	1	SND	0.00276	0.00105	-0.00038	-0.00005	0.00057	-0.00024
	2	SLD	0.00146	0.00054	-0.00035	-0.00003	0.00028	-0.00013
	3	SLO	0.00118	0.00046	-0.00034	-0.00003	0.00022	-0.00011
	4	SND	0.00279	-0.00002	-0.00037	-0.00003	0.00058	-0.00023
	5	SLD	0.00148	-0.00003	-0.00034	-0.00002	0.00029	-0.00013
	6	SLO	0.00119	0	-0.00034	-0.00002	0.00022	-0.00011
	7	SND	-0.00282	0.00017	-0.00026	-0.00001	-0.00067	0.00021
	8	SLD	-0.00153	0.00007	-0.00029	-0.00001	-0.00038	0.0001

	9	SLO	-0.00123	0.00008	-0.00029	-0.00002	-0.00031	0.00008
	10	SND	-0.00279	-0.0009	-0.00025	0.00001	-0.00066	0.00021
	11	SLD	-0.00151	-0.00051	-0.00028	0	-0.00038	0.0001
	12	SLO	-0.00121	-0.00038	-0.00029	-0.00001	-0.00031	0.00008
	13	SND	0.00077	0.00199	-0.00036	-0.00006	0.00013	-0.00008
	14	SLD	0.0004	0.00104	-0.00034	-0.00004	0.00004	-0.00005
	15	SLO	0.00032	0.00087	-0.00033	-0.00003	0.00003	-0.00004
	16	SND	-0.0009	0.00173	-0.00032	-0.00005	-0.00025	0.00005
	17	SLD	-0.0005	0.0009	-0.00032	-0.00003	-0.00015	0.00002
	18	SLO	-0.0004	0.00075	-0.00032	-0.00003	-0.00013	0.00001
	19	SND	0.00088	-0.00157	-0.00031	0	0.00016	-0.00008
	20	SLD	0.00045	-0.00087	-0.00031	-0.00001	0.00006	-0.00005
	21	SLO	0.00036	-0.00067	-0.00031	-0.00001	0.00004	-0.00004
	22	SND	-0.0008	-0.00184	-0.00028	0.00001	-0.00021	0.00006
	23	SLD	-0.00044	-0.00101	-0.00029	0	-0.00014	0.00002
	24	SLO	-0.00036	-0.00078	-0.0003	0	-0.00012	0.00002
	25	SND	0.00271	0.00077	-0.00038	-0.00004	0.00056	-0.00024
	26	SLD	0.00144	0.00038	-0.00035	-0.00003	0.00028	-0.00014
	27	SLO	0.00114	0.00025	-0.00034	-0.00003	0.00021	-0.00011
	28	SND	0.00275	-0.0003	-0.00036	-0.00002	0.00057	-0.00024
	29	SLD	0.00145	-0.0002	-0.00034	-0.00002	0.00028	-0.00013
	30	SLO	0.00115	-0.00021	-0.00033	-0.00002	0.00022	-0.00011
	31	SND	-0.00287	-0.00011	-0.00025	0	-0.00068	0.0002
	32	SLD	-0.00155	-0.00009	-0.00028	-0.00001	-0.00039	0.0001
	33	SLO	-0.00126	-0.00013	-0.00029	-0.00001	-0.00032	0.00008
	34	SND	-0.00284	-0.00118	-0.00024	0.00001	-0.00067	0.00021
	35	SLD	-0.00154	-0.00067	-0.00027	0	-0.00038	0.0001
	36	SLO	-0.00125	-0.00059	-0.00028	0	-0.00032	0.00008
	37	SND	0.00072	0.00171	-0.00035	-0.00005	0.00012	-0.00009
	38	SLD	0.00037	0.00088	-0.00033	-0.00003	0.00004	-0.00005
	39	SLO	0.00028	0.00066	-0.00033	-0.00003	0.00002	-0.00005
	40	SND	-0.00095	0.00145	-0.00031	-0.00004	-0.00026	0.00005
	41	SLD	-0.00053	0.00074	-0.00031	-0.00003	-0.00016	0.00002
	42	SLO	-0.00044	0.00054	-0.00031	-0.00002	-0.00014	0.00001
	43	SND	0.00083	-0.00186	-0.00031	0.00001	0.00015	-0.00008
	44	SLD	0.00043	-0.00103	-0.00031	0	0.00006	-0.00005
	45	SLO	0.00033	-0.00088	-0.00031	0	0.00003	-0.00004
	46	SND	-0.00085	-0.00212	-0.00027	0.00002	-0.00022	0.00005
	47	SLD	-0.00047	-0.00117	-0.00029	0	-0.00014	0.00002
	48	SLO	-0.00039	-0.00099	-0.00029	0	-0.00013	0.00001
	49	SLU	-0.00006	-0.00035	-0.00048	-0.00003	-0.0001	-0.00003

	50	SLU	-0.00006	-0.0003	-0.00047	-0.00003	-0.00009	-0.00003
	51	SLU	-0.00006	-0.00022	-0.00046	-0.00003	-0.00008	-0.00002
	52	SLE R	-0.00004	-0.00024	-0.00036	-0.00002	-0.00007	-0.00002
	53	SLE R	-0.00004	-0.0002	-0.00035	-0.00002	-0.00006	-0.00002
	54	SLE R	-0.00004	-0.00015	-0.00034	-0.00002	-0.00006	-0.00002
	55	SLE F	-0.00004	-0.0001	-0.00032	-0.00002	-0.00005	-0.00002
	56	SLE F	-0.00004	-0.00006	-0.00031	-0.00002	-0.00005	-0.00002
	57	SLE F	-0.00004	-0.00006	-0.00032	-0.00002	-0.00005	-0.00002
	58	SLE Q	-0.00004	-0.00006	-0.00031	-0.00002	-0.00005	-0.00002
	59	SLU	0.0001	-0.00021	-0.00046	-0.00003	-0.00004	-0.00004
	60	SLU	0.00003	-0.00034	-0.00049	-0.00003	-0.00007	-0.00003
	61	SLU	0.00003	-0.00029	-0.00047	-0.00003	-0.00007	-0.00003
	62	SLU	0.00004	-0.00021	-0.00047	-0.00003	-0.00006	-0.00003
	63	SLE R	0.00007	-0.00014	-0.00034	-0.00002	-0.00003	-0.00002
	64	SLE R	0.00002	-0.00023	-0.00036	-0.00002	-0.00005	-0.00002
	65	SLE R	0.00002	-0.0002	-0.00035	-0.00002	-0.00005	-0.00002
	66	SLE R	0.00003	-0.00014	-0.00034	-0.00002	-0.00004	-0.00002
	67	SLE F	-0.00002	-0.00006	-0.00031	-0.00002	-0.00004	-0.00002
	68	SLE F	-0.00004	-0.0001	-0.00032	-0.00002	-0.00005	-0.00002
	69	SLE F	-0.00004	-0.00006	-0.00031	-0.00002	-0.00005	-0.00002
	70	SLE F	-0.00004	-0.00006	-0.00032	-0.00002	-0.00005	-0.00002
	71	SLE Q	-0.00004	-0.00006	-0.00031	-0.00002	-0.00005	-0.00002
	72	SLU	-0.00022	-0.00024	-0.00045	-0.00003	-0.00012	-0.00001
	73	SLU	-0.00016	-0.00036	-0.00048	-0.00003	-0.00012	-0.00002
	74	SLU	-0.00016	-0.00031	-0.00047	-0.00003	-0.00011	-0.00002
	75	SLU	-0.00015	-0.00023	-0.00046	-0.00003	-0.0001	-0.00002
	76	SLE R	-0.00015	-0.00016	-0.00033	-0.00002	-0.00008	-0.00001
	77	SLE R	-0.00011	-0.00024	-0.00036	-0.00002	-0.00008	-0.00002
	78	SLE R	-0.00011	-0.00021	-0.00035	-0.00002	-0.00008	-0.00001
	79	SLE R	-0.0001	-0.00016	-0.00034	-0.00002	-0.00007	-0.00001
	80	SLE F	-0.00006	-0.00007	-0.00031	-0.00002	-0.00005	-0.00001
	81	SLE F	-0.00004	-0.0001	-0.00032	-0.00002	-0.00005	-0.00002
	82	SLE F	-0.00004	-0.00006	-0.00031	-0.00002	-0.00005	-0.00002
	83	SLE F	-0.00004	-0.00006	-0.00032	-0.00002	-0.00005	-0.00002
	84	SLE Q	-0.00004	-0.00006	-0.00031	-0.00002	-0.00005	-0.00002
	85	SLU	-0.00006	0.00065	-0.00049	-0.00004	-0.0001	-0.00003
	86	SLU	-0.00006	0.00017	-0.00051	-0.00004	-0.0001	-0.00003
	87	SLU	-0.00006	0.00022	-0.00049	-0.00004	-0.0001	-0.00003
	88	SLU	-0.00006	0.0003	-0.00049	-0.00003	-0.00009	-0.00003
	89	SLE R	-0.00004	0.00043	-0.00036	-0.00003	-0.00007	-0.00002
	90	SLE R	-0.00004	0.00011	-0.00037	-0.00003	-0.00007	-0.00002

	91	SLE R	-0.00004	0.00015	-0.00036	-0.00003	-0.00007	-0.00002
	92	SLE R	-0.00004	0.0002	-0.00036	-0.00002	-0.00006	-0.00002
	93	SLE F	-0.00004	0.00005	-0.00032	-0.00002	-0.00005	-0.00002
	94	SLE F	-0.00004	-0.0001	-0.00032	-0.00002	-0.00005	-0.00002
	95	SLE F	-0.00004	-0.00006	-0.00031	-0.00002	-0.00005	-0.00002
	96	SLE F	-0.00004	-0.00006	-0.00032	-0.00002	-0.00005	-0.00002
	97	SLE Q	-0.00004	-0.00006	-0.00031	-0.00002	-0.00005	-0.00002
	98	SLU	-0.00006	-0.0011	-0.00042	-0.00002	-0.00007	-0.00002
	99	SLU	-0.00006	-0.00088	-0.00046	-0.00003	-0.00009	-0.00002
	100	SLU	-0.00006	-0.00083	-0.00045	-0.00002	-0.00008	-0.00002
	101	SLU	-0.00006	-0.00075	-0.00044	-0.00002	-0.00007	-0.00002
	102	SLE R	-0.00004	-0.00073	-0.00031	-0.00001	-0.00005	-0.00001
	103	SLE R	-0.00004	-0.00059	-0.00034	-0.00002	-0.00006	-0.00002
	104	SLE R	-0.00004	-0.00055	-0.00033	-0.00002	-0.00006	-0.00002
	105	SLE R	-0.00004	-0.0005	-0.00033	-0.00002	-0.00005	-0.00001
	106	SLE F	-0.00004	-0.00018	-0.00031	-0.00002	-0.00005	-0.00001
	107	SLE F	-0.00004	-0.0001	-0.00032	-0.00002	-0.00005	-0.00002
	108	SLE F	-0.00004	-0.00006	-0.00031	-0.00002	-0.00005	-0.00002
	109	SLE F	-0.00004	-0.00006	-0.00032	-0.00002	-0.00005	-0.00002
	110	SLE Q	-0.00004	-0.00006	-0.00031	-0.00002	-0.00005	-0.00002
	111	SLU I	-0.00004	-0.00006	-0.00031	-0.00002	-0.00005	-0.00002

Tabella 31 - Spostamenti nodali nodo n. 2051 Blocco B

Spostamento nodo n. 240 Blocco A [m]	0.00259
Spostamento nodo n. 2051 blocco C [m]	0,00282
Somma spostamenti [cm]	0.541

Tabella 32 - Somma spostamenti giunto blocco A - blocco B

13.1 Blocco A.

VERIFICHE STRUTTURALI PLATEA DI FONDAZIONE IN C.A.

Si riportano di seguito le verifiche strutturali eseguite sulla platea di fondazione.

Simbologia

```
sm          =Distanza media tra le fessure
eq          =Diametro equivalente delle barre
 (u0)       =Coeff. amplificativo dello sforzo di punzonamento sul perimetro u0
 (u1)       =Coeff. amplificativo dello sforzo di punzonamento sul perimetro u1
sm          =Deformazione unitaria media dell'armatura (*1000)
            =Coeff. di riduzione della resistenza per il calcestruzzo fessurato a taglio
l           =Rapporto d'armatura longitudinale (*1000)
c           =Tensione nel calcestruzzo
f           =Tensione nel ferro
s           =Tensione nell'acciaio nella sezione fessurata
Ac eff      =Area di calcestruzzo efficace
As          =Area complessiva dei ferri nell'area di calcestruzzo efficace
Asw         =Area di armatura a taglio a punzonamento
AfE I       =Area di ferro effettiva totale presente nel punto di verifica, inferiore
AfE S       =Area di ferro effettiva totale presente nel punto di verifica, superiore
AfE St.     =Area di ferro effettiva della staffatura
CC          =Numero della combinazione delle condizioni di carico elementari
Cf inf      =Copriferro inferiore
Cf sup      =Copriferro superiore
Cls         =Tipo di calcestruzzo
DV          =Direzione di verifica
               XX = Verifica per momento Mxx
               YY = Verifica per momento Myy
Fcd         =Resistenza di calcolo a compressione del calcestruzzo
Fck         =Resistenza caratteristica cilindrica a compressione del calcestruzzo
Fctd        =Resistenza di calcolo a trazione del calcestruzzo
Fctk        =Resistenza caratteristica a trazione del calcestruzzo
Fyd         =Resistenza di calcolo dell'acciaio
Fyk         =Tensione caratteristica di snervamento dell'acciaio
K2          =Coefficiente per distribuzione deformazioni
M'ydy       =Momento resistente massimo in campo sostanzialmente elastico intorno all'asse Y
MRdy        =Momento resistente allo stato limite ultimo intorno all'asse Y
Mom         =Momento flettente
My          =Momento flettente intorno all'asse Y
Mz          =Momento intorno all'asse Z
Nodo        =Numero del nodo
Pil         =Numero del pilastro
Sic.        =Sicurezza
Spess.      =Spessore
TCC         =Tipo di combinazione di carico
               SLU = Stato limite ultimo
               SLE R = Stato limite d'esercizio, combinazione rara
               SLE F = Stato limite d'esercizio, combinazione frequente
               SLE Q = Stato limite d'esercizio, combinazione quasi permanente
               SLD = Stato limite di danno
               SLO = Stato limite di operatività
               SLU I = Stato limite di resistenza al fuoco
               SND = Stato limite di salvaguardia della vita (non dissipativo)
Tp          =Tipo di acciaio
VEd,red (u0)=Valore di progetto del taglio agente ridotto sul perimetro u0
VEd,red (u1)=Valore di progetto del taglio agente ridotto sul perimetro u1
VRd,c       =Resistenza di progetto a punzonamento
VRd,cs      =Resistenza a taglio punzonamento
VRd,max     =Valore di progetto del max taglio punzonamento resistente lungo la sez. di verifica
VRcd        =Taglio ultimo lato calcestruzzo
VRsd        =Taglio ultimo lato armatura
Vrdu        =Taglio ultimo resistente
Vsdu        =Taglio agente nella direzione del momento ultimo
Wk          =Ampiezza caratteristica delle fessure
X           =Coordinata X del nodo
```

Y = Coordinata Y del nodo
a = Distanza dal contorno del pilastro al perimetro di verifica considerato
c = Ricoprimento dell'armatura
ctg = Cotangente dell'angolo di inclinazione dei puntoni di calcestruzzo
d = Media delle altezze utili nelle due direzioni ortogonali
s = Distanza massima tra le barre
u0 = Perimetro del pilastro
u1 = Perimetro di verifica di base
uout,ef = Perimetro uout efficace oltre il quale non sono più richieste armature
vEd (u0) = Tensione max di taglio sul perimetro u0
vEd (u1) = Tensione max di taglio sul perimetro u1

Armatura platea a quota 0.00

Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Spess. <cm>	Cf sup <cm>	Cf inf <cm>	Cls	Fck <daN/cmq>	Fctk <daN/cmq>	Fcd <daN/cmq>	Fctd <daN/cmq>	Tp	Fyk <daN/cmq>	Fyd <daN/cmq>
35.00	3.50	3.50	C25/30	249.00	17.91	141.10	11.94	B450C	4500.00	3913.04
15.00	3.50	3.50	C25/30	249.00	17.91	141.10	11.94	B450C	4500.00	3913.04
25.00	3.50	3.50	C25/30	249.00	17.91	141.10	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Nodo	X <m>	Y <m>	DV	CC	TCC	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	My <daNm>	MRdy <daNm>	Sic.
-1912	21.55	33.85	XX	50	SLU	7.70	7.70	-2767.71	-9220.59	3.331
-1921	32.39	33.85	XX	38	SLU	7.70	7.70	2998.07	9220.59	3.076
-192	1.90	6.92	XX	50	SLU	7.70	7.70	-1448.78	-6208.77	4.286
-461	44.78	11.39	XX	50	SLU	7.70	7.70	2260.07	6208.77	2.747
84	33.16	33.85	XX	50	SLU	7.70	7.70	2082.07	3196.91	1.535
-1914	24.39	33.85	XX	50	SLU	7.70	7.70	-1904.74	-3196.91	1.678
53	37.44	22.69	YY	64	SLU	7.70	7.70	3075.55	9220.59	2.998
-1855	22.50	33.02	YY	50	SLU	7.70	7.70	-2767.54	-9220.59	3.332
-461	44.78	11.39	YY	63	SLU	7.70	7.70	2237.61	6208.77	2.775
-287	44.78	8.12	YY	63	SLU	7.70	7.70	-1899.13	-6208.77	3.269
77	8.74	33.85	YY	62	SLU	7.70	7.70	977.94	3196.91	3.269
80	18.72	33.85	YY	49	SLU	7.70	7.70	-1265.63	-3196.91	2.526

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Nodo	X <m>	Y <m>	DV	CC	TCC	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	My <daNm>	M'ydy <daNm>	Sic.
-1912	21.55	33.85	XX	7	SND	7.70	7.70	-1545.09	-8701.32	5.632
-1921	32.39	33.85	XX	1	SND	7.70	7.70	2315.08	8701.32	3.759
-191	0.95	6.92	XX	1	SND	7.70	7.70	-1003.43	-5802.58	5.783
-461	44.78	11.39	XX	1	SND	7.70	7.70	1708.40	5802.58	3.397
84	33.16	33.85	XX	1	SND	7.70	7.70	1798.70	2951.62	1.641
-1914	24.39	33.85	XX	7	SND	7.70	7.70	-1062.70	-2951.62	2.777
64	33.16	22.69	YY	7	SND	7.70	7.70	2241.55	8701.32	3.882
-2005	-0.00	34.99	YY	7	SND	7.70	7.70	-2079.66	-8701.32	4.184
65	40.69	22.69	YY	7	SND	7.70	7.70	1157.95	5802.58	5.011
-290	44.78	8.57	YY	1	SND	7.70	7.70	-698.27	-5802.58	8.310
84	33.16	33.85	YY	7	SND	7.70	7.70	871.56	2951.62	3.387
80	18.72	33.85	YY	7	SND	7.70	7.70	-781.72	-2951.62	3.776

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

Nodo	X <m>	Y <m>	DV	CC	TCC	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	AfE St. <cmq/m>	Vsdu <daN>	ctg	VRcd <daN>	VRsd <daN>	Vrdu <daN>	Sic.
-1921	32.39	33.85	XX	50	SLU	7.70	7.70		11625.60				13250.60	1.140
-1921	32.39	33.85	XX	7	SND	7.70	7.70		7423.53				13250.60	1.785
-460	45.29	11.34	XX	24	SLU	7.70	7.70		5317.25				10508.90	1.976
-460	45.29	11.34	XX	1	SND	7.70	7.70		2950.71				10508.90	3.561
-1970	18.93	34.33	XX	49	SLU	7.70	7.70		4332.74				7049.81	1.627
-1970	18.93	34.33	XX	7	SND	7.70	7.70		2522.99				7049.81	2.794
-1921	32.39	33.85	YY	63	SLU	7.70	7.70		8110.50				13250.60	1.634
-1921	32.39	33.85	YY	7	SND	7.70	7.70		5246.70				13250.60	2.526
-510	44.78	12.01	YY	63	SLU	7.70	7.70		5045.77				10508.90	2.083
24	26.27	6.92	YY	7	SND	7.70	7.70		2337.30				10508.90	4.496
-1970	18.93	34.33	YY	50	SLU	7.70	7.70		4221.24				7049.81	1.670
-1970	18.93	34.33	YY	7	SND	7.70	7.70		2461.08				7049.81	2.865

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Nodo	X <m>	Y <m>	DV	CC	TCC	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	Mom <daNm>	□c <daN/cmq>	□f <daN/cmq>
-1912	21.55	33.85	XX	54	SLE R	7.70	7.70	-1926.60	16.35	862.86
-1912	21.55	33.85	XX	22	SLE Q	7.70	7.70	-1376.61	11.68	616.53
-1921	32.39	33.85	XX	42	SLE R	7.70	7.70	2091.64	17.75	936.77
-1921	32.39	33.85	XX	22	SLE Q	7.70	7.70	1741.17	14.78	779.81
-192	1.90	6.92	XX	54	SLE R	7.70	7.70	-1001.97	15.87	670.86
-192	1.90	6.92	XX	22	SLE Q	7.70	7.70	-801.92	12.70	536.92
-461	44.78	11.39	XX	54	SLE R	7.70	7.70	1577.16	24.99	1055.97
-461	44.78	11.39	XX	22	SLE Q	7.70	7.70	1083.55	17.17	725.48
84	33.16	33.85	XX	54	SLE R	7.70	7.70	1453.05	67.36	1885.16
-1914	24.39	33.85	XX	54	SLE R	7.70	7.70	-1326.22	61.48	1720.62
84	33.16	33.85	XX	22	SLE Q	7.70	7.70	1239.14	57.44	1607.64
-1914	24.39	33.85	XX	22	SLE Q	7.70	7.70	-949.76	44.03	1232.20
53	37.44	22.69	YY	68	SLE R	7.70	7.70	2138.48	18.15	957.75
53	37.44	22.69	YY	22	SLE Q	7.70	7.70	1742.15	14.79	780.25
-1855	22.50	33.02	YY	54	SLE R	7.70	7.70	-1899.75	16.12	850.83
-2005	-0.00	34.99	YY	22	SLE Q	7.70	7.70	-1588.85	13.49	711.59
-461	44.78	11.39	YY	67	SLE R	7.70	7.70	1545.13	24.48	1034.53
-287	44.78	8.12	YY	67	SLE R	7.70	7.70	-1280.16	20.28	857.12
-290	44.78	8.57	YY	22	SLE Q	7.70	7.70	-596.30	9.45	399.25
65	40.69	22.69	YY	22	SLE Q	7.70	7.70	978.15	15.50	654.91
77	8.74	33.85	YY	66	SLE R	7.70	7.70	673.75	31.23	874.11
-1962	11.04	34.32	YY	22	SLE Q	7.70	7.70	451.62	20.94	585.92
80	18.72	33.85	YY	53	SLE R	7.70	7.70	-847.05	39.27	1098.95
80	18.72	33.85	YY	22	SLE Q	7.70	7.70	-122.05	5.66	158.34

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

Nodo	X <m>	Y <m>	DV	CC	TCC	c <mm>	s <mm>	K2	□eq	□sm <mm>	As <cmq>	Ac eff <cmq>	□s <daN/cmq>	□sm	Wk <mm>
-1912	21.55	33.85	XX	22	SLE Q	28.00	200.00	0.50	14.00	210.21	9.24	875.00	616.53	0.18	0.06
-1912	21.55	33.85	XX	19	SLE F	28.00	200.00	0.50	14.00	210.21	9.24	875.00	649.51	0.19	0.07
-1921	32.39	33.85	XX	22	SLE Q	28.00	200.00	0.50	14.00	210.21	9.24	875.00	779.81	0.23	0.08
-1921	32.39	33.85	XX	19	SLE F	28.00	200.00	0.50	14.00	210.21	9.24	875.00	807.24	0.24	0.08
-192	1.90	6.92	XX	22	SLE Q	28.00	200.00	0.50	14.00	153.86	9.24	645.60	536.92	0.16	0.04
-192	1.90	6.92	XX	19	SLE F	28.00	200.00	0.50	14.00	153.86	9.24	645.60	558.14	0.16	0.04
-461	44.78	11.39	XX	22	SLE Q	28.00	200.00	0.50	14.00	153.86	9.24	645.60	725.48	0.21	0.06
-461	44.78	11.39	XX	19	SLE F	28.00	200.00	0.50	14.00	153.86	9.24	645.60	791.43	0.23	0.06
84	33.16	33.85	XX	22	SLE Q	28.00	200.00	0.50	14.00	111.51	9.24	366.24	1607.64	0.55	0.10
84	33.16	33.85	XX	19	SLE F	28.00	200.00	0.50	14.00	111.51	9.24	366.24	1656.04	0.48	0.09
-1914	24.39	33.85	XX	22	SLE Q	28.00	200.00	0.50	14.00	111.51	9.24	366.24	1232.20	0.37	0.07
-1914	24.39	33.85	XX	19	SLE F	28.00	200.00	0.50	14.00	111.51	9.24	366.24	1298.35	0.38	0.07
53	37.44	22.69	YY	22	SLE Q	28.00	200.00	0.50	14.00	210.21	9.24	875.00	780.25	0.23	0.08
53	37.44	22.69	YY	19	SLE F	28.00	200.00	0.50	14.00	210.21	9.24	875.00	806.83	0.23	0.08
-2005	-0.00	34.99	YY	22	SLE Q	28.00	200.00	0.50	14.00	210.21	9.24	875.00	711.59	0.21	0.07
-2005	-0.00	34.99	YY	19	SLE F	28.00	200.00	0.50	14.00	210.21	9.24	875.00	736.00	0.21	0.08
-290	44.78	8.57	YY	22	SLE Q	28.00	200.00	0.50	14.00	153.86	9.24	645.60	399.25	0.12	0.03
-290	44.78	8.57	YY	19	SLE F	28.00	200.00	0.50	14.00	153.86	9.24	645.60	474.07	0.14	0.04
65	40.69	22.69	YY	22	SLE Q	28.00	200.00	0.50	14.00	153.86	9.24	645.60	654.91	0.19	0.05
65	40.69	22.69	YY	19	SLE F	28.00	200.00	0.50	14.00	153.86	9.24	645.60	687.13	0.20	0.05
-1962	11.04	34.32	YY	22	SLE Q	28.00	200.00	0.50	14.00	111.51	9.24	366.24	585.92	0.17	0.03
-1962	11.04	34.32	YY	19	SLE F	28.00	200.00	0.50	14.00	111.51	9.24	366.24	598.21	0.17	0.03
80	18.72	33.85	YY	22	SLE Q	28.00	200.00	0.50	14.00	111.51	9.24	366.24	158.34	0.05	0.01
80	18.72	33.85	YY	57	SLE F	28.00	200.00	0.50	14.00	111.51	9.24	366.24	321.51	0.09	0.02

Stato limite ultimo - Verifiche a punzonamento

Pil	CC	TCC	d <m>	My <daNm>	Mz <daNm>	u0 <m>	VEd,red (u0) <daN>	□ (u0)	□	vEd (u0) <daN/mq>	VRd,max <daN/mq>	a <m>	u1 <m>	VEd,red (u1) <daN>	□ (u1)	□1	vEd (u1) <daN/mq>	VRd,c <daN/mq>	Asw <cmq>	VRd,cs <daN/mq>	uout,ef <m>
3	50	SLU	0.21	381.20	43.28	0.30	4137.38	1.14	0.54	73374.90	381139.00	0.26	0.70	3046.21	1.28	3.58	25712.80	81464.90	0.00	0.00	0.00
31	50	SLU	0.32	1400.24	546.59	0.40	10308.70	1.16	0.54	94750.80	381139.00	0.32	0.89	7327.38	1.36	2.44	35371.70	84130.60	0.00	0.00	0.00
32	50	SLU	0.32	165.06	1489.25	1.60	16254.20	1.10	0.54	35474.10	381139.00	0.28	3.38	11212.70	1.25	2.44	13165.80	93478.50	0.00	0.00	0.00
33	49	SLU	0.32	148.04	3079.01	1.60	14432.60	1.23	0.54	35268.20	381139.00	0.25	3.18	10217.50	1.60	2.44	16333.50	105163.00	0.00	0.00	0.00

34	7	SND	0.32	777.20	6232.10	1.60	8618.61	1.79	0.54	30612.40	381139.00	0.25	3.18	5782.37	3.16	2.44	18263.10	105163.00	0.00	0.00	0.00
35	49	SLU	0.32	117.44	3194.13	1.60	13950.20	1.25	0.54	34555.70	381139.00	0.25	3.18	9814.28	1.65	2.44	16157.00	105163.00	0.00	0.00	0.00
36	50	SLU	0.32	398.46	827.18	1.60	19183.40	1.05	0.54	40037.50	381139.00	0.28	3.38	13589.30	1.13	2.44	14384.90	93478.50	0.00	0.00	0.00
40	50	SLU	0.32	1607.30	1292.37	0.40	11705.80	1.19	0.54	110652.00	381139.00	0.35	0.94	8579.11	1.40	2.44	40327.40	76482.40	0.00	0.00	0.00
41	50	SLU	0.32	6.05	2380.24	1.60	25661.50	1.10	0.54	56036.50	381139.00	0.32	3.57	18629.70	1.22	2.44	20245.10	84130.60	0.00	0.00	0.00
42	50	SLU	0.32	12.97	1988.93	1.60	18869.50	1.11	0.54	41718.70	381139.00	0.28	3.38	12807.40	1.29	2.44	15523.90	93478.50	0.00	0.00	0.00
43	50	SLU	0.32	1.19	2770.81	1.60	24144.20	1.12	0.54	53866.40	381139.00	0.32	3.57	17099.60	1.28	2.44	19492.20	84130.60	0.00	0.00	0.00
44	49	SLU	0.32	26.97	3500.85	1.60	17820.00	1.21	0.54	42889.20	381139.00	0.25	3.18	12564.00	1.55	2.44	19508.80	105163.00	0.00	0.00	0.00
45	50	SLU	0.32	24.41	3426.38	1.60	23365.60	1.16	0.54	53731.60	381139.00	0.32	3.57	16504.00	1.36	2.44	19980.90	84130.50	0.00	0.00	0.00
46	49	SLU	0.32	44.42	4195.05	1.60	18167.20	1.25	0.54	45072.50	381139.00	0.28	3.08	12240.60	1.64	2.44	20664.80	93478.90	0.00	0.00	0.00
47	50	SLU	0.32	57.21	3416.77	1.60	23412.00	1.16	0.54	53803.80	381139.00	0.32	3.57	16551.70	1.36	2.44	20008.70	84130.40	0.00	0.00	0.00
48	49	SLU	0.32	26.67	3579.67	1.60	17151.00	1.23	0.54	41731.80	381139.00	0.25	3.18	11852.50	1.60	2.44	18955.20	105164.00	0.00	0.00	0.00
49	50	SLU	0.32	87.69	2665.05	1.60	24309.00	1.12	0.54	53968.80	381139.00	0.32	3.57	17041.90	1.27	2.44	19279.00	84130.70	0.00	0.00	0.00
50	50	SLU	0.32	69.91	1400.23	1.60	22222.00	1.07	0.54	47107.40	381139.00	0.28	3.38	15527.70	1.17	2.44	17054.40	93478.50	0.00	0.00	0.00
53	64	SLU	0.32	225.17	209.06	1.60	27889.40	1.01	0.54	55996.90	381139.00	0.35	3.77	19201.50	1.03	2.44	16591.00	76482.40	0.00	0.00	0.00
54	63	SLU	0.32	580.24	369.74	0.30	9938.11	1.08	0.54	113566.00	381139.00	0.28	0.74	7302.03	1.20	2.44	37249.90	93478.50	0.00	0.00	0.00
55	63	SLU	0.32	0.55	1351.51	1.60	22118.60	1.07	0.54	46793.80	381139.00	0.32	3.57	15739.20	1.15	2.44	16080.20	84130.60	0.00	0.00	0.00
56	63	SLU	0.32	112.22	1701.69	1.60	22624.70	1.08	0.54	48559.40	381139.00	0.28	3.38	15118.40	1.21	2.44	17200.50	93478.50	0.00	0.00	0.00
57	1	SND	0.32	1891.55	646.85	1.60	3288.27	1.66	0.54	10825.30	381139.00	0.63	5.55	6779.13	1.32	2.44	5120.25	42065.30	0.00	0.00	0.00
58	63	SLU	0.32	14.68	1487.90	1.60	26376.90	1.06	0.54	55536.30	381139.00	0.32	3.57	17950.80	1.14	2.44	18256.80	84130.60	0.00	0.00	0.00
59	50	SLU	0.32	16.30	863.35	1.60	30614.30	1.03	0.54	62600.50	381139.00	0.35	3.77	21596.00	1.07	2.44	19378.10	76482.40	0.00	0.00	0.00
60	50	SLU	0.32	9.99	1655.26	1.60	30200.10	1.06	0.54	63481.90	381139.00	0.35	3.77	21234.90	1.13	2.44	20171.80	76482.40	0.00	0.00	0.00
61	50	SLU	0.32	20.33	1544.79	1.60	31238.40	1.05	0.54	65304.60	381139.00	0.35	3.77	22071.90	1.12	2.44	20723.40	76482.40	0.00	0.00	0.00
62	50	SLU	0.32	48.78	1618.81	1.60	30267.10	1.06	0.54	63537.90	381139.00	0.35	3.77	21305.70	1.13	2.44	20181.90	76482.40	0.00	0.00	0.00
63	50	SLU	0.32	0.72	650.86	1.60	28386.60	1.02	0.54	57722.70	381139.00	0.32	3.57	20285.40	1.06	2.44	19031.20	84130.60	0.00	0.00	0.00
64	63	SLU	0.32	241.50	1918.70	1.60	30367.20	1.07	0.54	64412.70	381139.00	0.32	3.57	21405.30	1.16	2.44	22017.80	84130.60	0.00	0.00	0.00
67	51	SLU	0.32	927.24	311.79	0.30	8056.52	1.14	0.54	97198.80	381139.00	0.25	0.69	5935.18	1.37	2.44	37130.00	105163.00	0.00	0.00	0.00
69	64	SLU	0.32	65.92	1279.71	1.60	29574.80	1.05	0.54	61436.90	381139.00	0.35	3.77	20568.20	1.10	2.44	19092.20	76482.40	0.00	0.00	0.00
70	64	SLU	0.32	1696.94	2028.95	1.60	29786.70	1.10	0.54	64791.00	381139.00	0.35	3.77	21027.80	1.21	2.44	21369.70	76482.40	0.00	0.00	0.00
71	64	SLU	0.32	603.22	1047.71	1.60	26735.70	1.05	0.54	55647.80	381139.00	0.38	3.97	19333.90	1.10	2.44	16973.00	70108.90	0.00	0.00	0.00
75	63	SLU	0.32	1169.15	429.36	0.40	14528.20	1.09	0.54	126021.00	381139.00	0.44	1.09	11139.80	1.16	2.44	37512.00	60093.30	0.00	0.00	0.00
76	64	SLU	0.32	664.58	253.88	1.60	23009.80	1.03	0.54	47184.90	381139.00	0.38	3.97	16462.40	1.07	2.44	14056.10	70108.90	0.00	0.00	0.00
89	64	SLU	0.32	729.40	2705.10	0.40	13930.50	1.22	0.54	134670.00	381139.00	0.35	0.94	10294.70	1.45	2.44	50204.20	76482.40	0.00	0.00	0.00
97	51	SLU	0.32	1913.82	699.47	1.60	15900.20	1.14	0.54	35931.80	381139.00	0.25	3.18	10503.90	1.39	2.44	14541.70	105163.00	0.00	0.00	0.00

VERIFICHE STRUTTURALI PILASTRO IN C.A. N.64 SEZIONE 40x40 cm.

Si riportano le verifiche strutturali eseguite sul pilastro n.64 di sezione 40x40 cm.

Pilastrata n. 64

Nodi: 64 164 264 -2312

Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Tipo	B <cm>	H <cm>	Cf <cm>	Cls	Fck <daN/cmq>	Fctk <daN/cmq>	Fcd <daN/cmq>	Fcd (Inc) <daN/cmq>	Fctd <daN/cmq>	Tp	Fyk <daN/cmq>	Fyd <daN/cmq>
1	R	40.00	40.00	5.00	C25/30	249.00	17.91	141.10	249.00	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	□ <grad>	□Y	Sic.
0.00	62(e)	SLU	1	1	0.00	-28279.60	325.27	-569.83	-2829.01	-2829.01	-28279.60	-2291.77	-11451.80	258.75	6.44	4.047
0.00	62(e)	SLU	1	1	0.00	-28279.60	325.27	-569.83	-2829.01	-2829.01	-28279.60	-2291.77	-11451.80	258.75	6.44	4.047
3.63	62	SLU	1	1	363.00	-26392.00	-959.79	-959.79	2468.28	2468.28	-26392.00	-4008.93	10515.10	109.69	5.67	4.249
4.03	49	SLU	2	1	0.00	-13420.30	1357.38	1357.38	-2217.06	-2217.06	-13420.30	5140.45	-8416.79	298.12	6.13	3.794
4.03	49	SLU	2	1	0.00	-13420.30	1357.38	1357.38	-2217.06	-2217.06	-13420.30	5140.45	-8416.79	298.12	6.13	3.794
5.56	63(e)	SLU	2	1	152.80	-14543.50	118.22	290.87	2327.26	2327.26	-14543.50	1232.18	9959.59	84.38	9.85	4.279
5.56	62	SLU	3	1	0.00	-5575.33	296.36	296.36	-1590.25	-1590.25	-5575.33	1562.57	-8640.38	277.03	11.06	5.428
6.24	50	SLU	3	1	68.41	-10853.40	589.77	589.77	2606.39	2606.39	-10853.40	2045.00	9340.36	80.16	9.06	3.578

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	M'ydy <daNm>	M'ydz <daNm>	□ <grad>	□Y	Sic.
0.00	7	SND	1	1	0.00	-16797.50	910.52	910.52	-3197.34	-3197.34	-16797.50	2132.20	-7628.59	284.06	7.23	2.383
0.00	7	SND	1	1	0.00	-16797.50	910.52	910.52	-3197.34	-3197.34	-16797.50	2132.20	-7628.59	284.06	7.23	2.383
3.63	7	SND	1	1	363.00	-15345.50	-1232.72	-1232.72	2731.24	2731.24	-15345.50	-3119.99	6924.13	111.09	6.52	2.534
4.03	7	SND	2	1	0.00	-6119.66	1451.92	1451.92	-2104.68	-2104.68	-6119.66	3648.97	-5176.64	300.94	6.68	2.477
4.03	7	SND	2	1	0.00	-6119.66	1451.92	1451.92	-2104.68	-2104.68	-6119.66	3648.97	-5176.64	300.94	6.68	2.477
5.56	1	SND	2	1	152.80	-6540.12	684.28	684.28	1122.88	1122.88	-6540.12	3360.17	5474.15	63.28	6.92	4.885
5.56	7	SND	3	1	0.00	-3658.20	418.81	418.81	-1068.05	-1068.05	-3658.20	2295.95	-5748.37	286.88	8.38	5.390
6.24	7	SND	3	1	68.41	-3384.57	279.10	279.10	1510.95	1510.95	-3384.57	1136.99	6437.53	84.38	13.36	4.252

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	Mz <daNm>	My <daNm>	AfT <cmq>	AfC <cmq>	□c <daN/cmq>	□f <daN/cmq>
0.00	66	SLE R	1	1	0.00	-19975.00	-1894.24	236.13	4.62	7.70	29.85	374.29
0.00	22	SLE Q	1	1	0.00	-18024.00	-297.68	288.37	0.00	12.31	14.90	205.15
0.00	66	SLE R	1	1	0.00	-19975.00	-1894.24	236.13	4.62	7.70	29.85	374.29
0.00	22	SLE Q	1	1	0.00	-18024.00	-297.68	288.37	0.00	12.31	14.90	205.15
3.63	66	SLE R	1	1	363.00	-18523.00	1667.75	-684.47	3.08	9.24	31.59	390.23
3.63	22	SLE Q	1	1	363.00	-16572.00	480.26	-711.12	0.00	12.31	19.05	248.38
4.03	53	SLE R	2	1	0.00	-9346.43	-1533.14	967.85	6.16	6.16	37.12	452.67
4.03	22	SLE Q	2	1	0.00	-6769.98	-760.80	1087.91	6.16	6.16	27.48	336.47
4.03	53	SLE R	2	1	0.00	-9346.43	-1533.14	967.85	6.16	6.16	37.12	452.67
4.03	22	SLE Q	2	1	0.00	-6769.98	-760.80	1087.91	6.16	6.16	27.48	336.47
5.56	67	SLE R	2	1	152.80	-10013.80	1592.84	88.44	4.62	7.70	24.19	275.49
5.56	66	SLE R	2	1	152.80	-7800.67	1381.22	38.89	7.70	4.62	20.76	244.36
5.56	22	SLE Q	2	1	152.80	-6158.79	967.17	68.98	4.62	7.70	14.87	169.84
5.56	66	SLE R	3	1	0.00	-3988.09	-1038.92	209.47	7.70	4.62	19.49	346.39
5.56	22	SLE Q	3	1	0.00	-3913.57	-381.15	152.64	3.08	9.24	7.15	87.50
6.24	54	SLE R	3	1	68.41	-7470.32	1824.25	408.39	7.70	4.62	34.65	582.90
6.24	67	SLE R	3	1	68.41	-5732.23	1771.26	262.28	7.70	4.62	32.10	650.51
6.24	22	SLE Q	3	1	68.41	-3639.94	970.14	161.81	7.70	4.62	17.65	321.80

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	c <mm>	s <mm>	K2	□eq	□sm <mm>	As <cmq>	Ac eff <cmq>	□s <daN/cmq>	□sm	Wk <mm>
4.03	22	SLE Q	2	1	0.00	-6769.98	1087.91	-760.80	44.00	149.00	0.50	14.00	178.36	1.54	99.36	336.47	0.10	0.03
4.03	57	SLE F	2	1	0.00	-6875.30	1068.08	-906.65	44.00	149.00	0.50	14.00	177.90	1.54	98.85	371.92	0.11	0.03
4.03	22	SLE Q	2	1	0.00	-6769.98	1087.91	-760.80	44.00	149.00	0.50	14.00	178.36	1.54	99.36	336.47	0.10	0.03
4.03	57	SLE F	2	1	0.00	-6875.30	1068.08	-906.65	44.00	149.00	0.50	14.00	177.90	1.54	98.85	371.92	0.11	0.03
5.56	22	SLE Q	2	1	152.80	-6158.79	68.98	967.17	44.00	149.01	0.50	14.00	182.68	3.08	208.22	141.50	0.04	0.01

5.56	19	SLE F	2	1	152.80	-6978.74	79.70	1074.95	44.00	149.01	0.50	14.00	271.59	1.54	201.87	151.32	0.04	0.02
5.56	70	SLE F	3	1	0.00	-3635.97	148.97	-514.71	44.00	149.01	0.50	14.00	177.27	1.54	98.16	79.52	0.02	0.01
6.24	22	SLE Q	3	1	68.41	-3639.94	161.81	970.14	44.00	149.01	0.50	14.00	202.72	3.08	252.28	321.80	0.09	0.03
6.24	19	SLE F	3	1	68.41	-4224.96	196.52	1128.40	44.00	149.01	0.50	14.00	201.28	3.08	249.12	376.92	0.11	0.04

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staf.	Bry	Brz	CC	TCC	bw,y <m>	d,y <m>	Vsdu,y <daN>	ctg□,y	VRsd,y <daN>	VRcd,y <daN>	Vrd,y <daN>	bw,z <m>	d,z <m>	Vsdu,z <daN>	ctg□,z	VRsd,z <daN>	VRcd,z <daN>	Vrd,z <daN>	Sic.
0.00	0.60	ø8/20	2	2	36	SLU	0.40	0.35	313.52	2.50	15312.40	34097.40	15312.40	0.40	0.35	627.06	2.50	15312.40	34097.40	15312.40	24.419
0.00	0.60	ø8/20	2	2	62	SLU	0.40	0.35	1459.31	2.50	15312.40	34098.20	15312.40	0.40	0.35	354.01	2.50	15312.40	34098.20	15312.40	10.493
0.00	0.60	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	939.28	2.50	15312.40	32838.90	15312.40	0.40	0.35	1096.38	2.50	15312.40	32838.90	15312.40	13.966
0.00	0.60	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	1633.03	2.50	15312.40	32886.30	15312.40	0.40	0.35	590.36	2.50	15312.40	32886.30	15312.40	9.377
0.60	3.02	ø8/20	2	2	36	SLU	0.40	0.35	313.52	2.50	15312.40	34055.20	15312.40	0.40	0.35	627.06	2.50	15312.40	34055.20	15312.40	24.419
0.60	3.02	ø8/20	2	2	62	SLU	0.40	0.35	1459.31	2.50	15312.40	34056.00	15312.40	0.40	0.35	354.01	2.50	15312.40	34056.00	15312.40	10.493
0.60	3.02	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	939.28	2.50	15312.40	32806.50	15312.40	0.40	0.35	1096.38	2.50	15312.40	32806.50	15312.40	13.966
0.60	3.02	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	1633.03	2.50	15312.40	32853.80	15312.40	0.40	0.35	590.36	2.50	15312.40	32853.80	15312.40	9.377
3.02	3.63	ø8/20	2	2	36	SLU	0.40	0.35	313.52	2.50	15312.40	33886.30	15312.40	0.40	0.35	627.06	2.50	15312.40	33886.30	15312.40	24.419
3.02	3.63	ø8/20	2	2	62	SLU	0.40	0.35	1459.31	2.50	15312.40	33887.10	15312.40	0.40	0.35	354.01	2.50	15312.40	33887.10	15312.40	10.493
3.02	3.63	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	939.28	2.50	15312.40	32676.50	15312.40	0.40	0.35	1096.38	2.50	15312.40	32676.50	15312.40	13.966
3.02	3.63	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	1633.03	2.50	15312.40	32723.90	15312.40	0.40	0.35	590.36	2.50	15312.40	32723.90	15312.40	9.377
4.03	4.48	ø8/20	2	2	38	SLU	0.40	0.35	2116.47	2.50	15312.40	32249.60	15312.40	0.40	0.35	1189.38	2.50	15312.40	32249.60	15312.40	7.235
4.03	4.48	ø8/20	2	2	50	SLU	0.40	0.35	2551.56	2.50	15312.40	32474.10	15312.40	0.40	0.35	762.69	2.50	15312.40	32474.10	15312.40	6.001
4.03	4.48	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	1502.18	2.50	15312.40	31262.30	15312.40	0.40	0.35	1079.59	2.50	15312.40	31262.30	15312.40	10.194
4.03	4.48	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	1904.92	2.50	15312.40	31298.40	15312.40	0.40	0.35	845.99	2.50	15312.40	31298.40	15312.40	8.038
4.48	5.79	ø8/20	2	2	38	SLU	0.40	0.35	4178.29	2.50	15312.40	32218.20	15312.40	0.40	0.35	1189.38	2.50	15312.40	32218.20	15312.40	3.665
4.48	5.79	ø8/20	2	2	63	SLU	0.40	0.35	5422.91	2.50	15312.40	32329.80	15312.40	0.40	0.35	945.06	2.50	15312.40	32329.80	15312.40	2.824
4.48	5.79	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	2853.81	2.50	15312.40	31238.20	15312.40	0.40	0.35	1079.59	2.50	15312.40	31238.20	15312.40	5.366
4.48	5.79	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	3757.41	2.50	15312.40	31274.30	15312.40	0.40	0.35	845.99	2.50	15312.40	31274.30	15312.40	4.075
5.79	6.24	ø8/20	2	2	49	SLU	0.40	0.35	2346.71	2.50	15312.40	31617.70	15312.40	0.40	0.35	266.67	2.50	15312.40	31617.70	15312.40	6.525
5.79	6.24	ø8/20	2	2	63	SLU	0.40	0.35	5422.91	2.50	15312.40	31440.70	15312.40	0.40	0.35	72.41	2.50	15312.40	31440.70	15312.40	2.824
5.79	6.24	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	2853.81	2.50	15312.40	30856.60	15312.40	0.40	0.35	958.07	2.50	15312.40	30856.60	15312.40	5.366
5.79	6.24	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	3757.41	2.50	15312.40	30849.40	15312.40	0.40	0.35	416.99	2.50	15312.40	30849.40	15312.40	4.075

Verifiche di resistenza al fuoco

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	□ <grad>	□Y	Sic.
0.00	75(e)	SLU I	1	1	0.00	-18024.00	288.37	-297.68	-143809.00	7618.50	-7618.57	315.00	34.57	7.979
0.00	75(e)	SLU I	1	1	0.00	-18024.00	288.37	-297.68	-143809.00	7618.50	-7618.57	315.00	34.57	7.979
3.63	75	SLU I	1	1	363.00	-16572.00	-711.12	480.26	-143809.00	-8850.67	6041.85	146.25	34.99	8.678
4.03	75	SLU I	2	1	0.00	-6769.98	1087.91	-760.80	-6769.98	7806.20	-5521.11	326.25	39.37	7.202
4.03	75	SLU I	2	1	0.00	-6769.98	1087.91	-760.80	-6769.98	7806.20	-5521.11	326.25	39.37	7.202
5.56	75(e)	SLU I	2	1	152.80	-6158.79	68.98	967.17	-6158.79	-1210.97	9574.18	94.92	70.13	9.898

5.56	75	SLU I	3	1	0.00	-3913.57	152.64	-381.15	-3913.57	3437.39	-8803.16	284.06	51.02	23.017
6.24	75	SLU I	3	1	68.41	-3639.94	161.81	970.14	-3639.94	1459.97	9189.28	84.38	69.40	9.460

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staf.	Bry	Brz	CC	TCC	bw,y <m>	d,y <m>	Vsdu,y <daN>	ctg□,y	VRsd,y <daN>	VRcd,y <daN>	Vrd,y <daN>	bw,z <m>	d,z <m>	Vsdu,z <daN>	ctg□,z	VRsd,z <daN>	VRcd,z <daN>	Vrd,z <daN>	Sic.
0.00	0.60	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	214.31	2.50	17609.30	49141.80	17609.30	0.35	0.00	275.34	2.50	17609.30	49141.80	17609.30	63.954
0.60	3.02	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	214.31	2.50	17609.30	49104.30	17609.30	0.35	0.00	275.34	2.50	17609.30	49104.30	17609.30	63.954
3.02	3.63	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	214.31	2.50	17609.30	48954.40	17609.30	0.35	0.00	275.34	2.50	17609.30	48954.40	17609.30	63.954
4.03	4.48	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	1130.89	2.50	17609.30	47399.00	17609.30	0.35	0.00	666.85	2.50	17609.30	47399.00	17609.30	15.571
4.48	5.79	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	1975.36	2.50	17609.30	47371.20	17609.30	0.35	0.00	666.85	2.50	17609.30	47371.20	17609.30	8.914
5.79	6.24	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	1975.36	2.50	17609.30	46942.20	17609.30	0.35	0.00	13.41	2.50	17609.30	46942.20	17609.30	8.914

VERIFICHE STRUTTURALI PILASTRO IN C.A. N.54 SEZIONE 30x30 cm.

Si riportano le verifiche strutturali eseguite sul pilastro n.54 di sezione 30x30 cm.

Pilastrata n. 54

Nodi: 54 154 254

Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Tipo	B <cm>	H <cm>	Cf <cm>	Cls	Fck <daN/cmq>	Fctk <daN/cmq>	Fcd <daN/cmq>	Fcd (Inc) <daN/cmq>	Fctd <daN/cmq>	Tp	Fyk <daN/cmq>	Fyd <daN/cmq>
2	R	30.00	30.00	5.00	C25/30	249.00	17.91	141.10	249.00	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	□ <grad>	□Y	Sic.
-0.00	62	SLU	1	2	0.00	-9889.45	539.73	539.73	511.34	511.34	-9889.45	4179.78	3981.97	43.59	4.03	7.739
-0.00	62	SLU	1	2	0.00	-9889.45	539.73	539.73	511.34	511.34	-9889.45	4179.78	3981.97	43.59	4.03	7.739
3.63	63(e)	SLU	1	2	363.00	-9674.78	-12.70	-194.95	-81.70	-194.95	-175179.00	-4075.43	-4075.40	225.00	4.04	18.107
4.03	38	SLU	2	2	0.00	-6038.70	-669.97	-669.97	-131.84	-131.84	-6038.70	-5669.15	-1134.49	191.25	5.85	8.467
4.03	38	SLU	2	2	0.00	-6038.70	-669.97	-669.97	-131.84	-131.84	-6038.70	-5669.15	-1134.49	191.25	5.85	8.467
5.56	62	SLU	2	2	152.88	-5962.60	160.85	160.85	-664.61	-664.61	-5962.60	1302.00	-5600.61	282.66	5.70	8.409

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	M'ydy <daNm>	M'ydz <daNm>	□ <grad>	□Y	Sic.
-0.00	7	SND	1	2	0.00	-4312.74	465.66	465.66	892.01	892.01	-4312.74	1827.74	3634.05	64.69	4.92	4.028
-0.00	7	SND	1	2	0.00	-4312.74	465.66	465.66	892.01	892.01	-4312.74	1827.74	3634.05	64.69	4.92	4.028
3.63	7	SND	1	2	363.00	-3495.99	207.74	207.74	580.49	580.49	-3495.99	1377.03	3849.29	71.72	5.48	6.631
4.03	1	SND	2	2	0.00	-2479.57	-695.59	-695.59	-213.51	-213.51	-2479.57	-3889.09	-1163.60	195.47	5.83	5.579
4.03	1	SND	2	2	0.00	-2479.57	-695.59	-695.59	-213.51	-213.51	-2479.57	-3889.09	-1163.60	195.47	5.83	5.579
5.56	7	SND	2	2	152.88	-2091.38	65.34	65.34	-275.40	-275.40	-2091.38	933.14	-3987.39	282.66	6.18	14.468

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	Mz <daNm>	My <daNm>	AfT <cmq>	AfC <cmq>	□c <daN/cmq>	□f <daN/cmq>
-0.00	66	SLE R	1	2	0.00	-6969.02	345.18	374.90	1.54	10.78	21.31	241.24
-0.00	22	SLE Q	1	2	0.00	-4991.77	93.40	273.36	1.54	10.78	11.59	137.95
-0.00	66	SLE R	1	2	0.00	-6969.02	345.18	374.90	1.54	10.78	21.31	241.24
-0.00	22	SLE Q	1	2	0.00	-4991.77	93.40	273.36	1.54	10.78	11.59	137.95
3.63	53	SLE R	1	2	363.00	-4134.37	179.11	60.75	0.00	12.31	8.26	101.20
3.63	22	SLE Q	1	2	363.00	-4175.02	26.37	57.33	0.00	12.31	5.40	73.06
4.03	42	SLE R	2	2	0.00	-4196.51	-92.18	-470.04	4.62	7.70	17.46	182.34
4.03	40	SLE R	2	2	0.00	-3563.40	-99.24	-448.66	6.16	6.16	17.20	174.20
4.03	22	SLE Q	2	2	0.00	-2541.27	-82.23	-376.03	6.16	6.16	14.62	156.49

4.03	42	SLE R	2	2	0.00	-4196.51	-92.18	-470.04	4.62	7.70	17.46	182.34
4.03	40	SLE R	2	2	0.00	-3563.40	-99.24	-448.66	6.16	6.16	17.20	174.20
4.03	22	SLE Q	2	2	0.00	-2541.27	-82.23	-376.03	6.16	6.16	14.62	156.49
5.56	66	SLE R	2	2	152.88	-4099.91	-447.16	108.68	6.16	6.16	17.19	180.12
5.56	22	SLE Q	2	2	152.88	-2197.30	-52.52	49.58	0.00	12.31	3.91	49.09

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	c <mm>	s <mm>	K2	□eq	□sm <mm>	As <cmq>	Ac eff <cmq>	□s <daN/cmq>	□sm	Wk <mm>
4.03	22	SLE Q	2	2	0.00	-2541.27	-376.03	-82.23	44.00	99.00	0.50	14.00	170.81	1.54	91.06	156.49	0.05	0.01
4.03	57	SLE F	2	2	0.00	-2364.96	-375.83	-70.75	44.00	99.00	0.50	14.00	184.03	1.54	105.59	164.50	0.05	0.01
4.03	22	SLE Q	2	2	0.00	-2541.27	-376.03	-82.23	44.00	99.00	0.50	14.00	170.81	1.54	91.06	156.49	0.05	0.01
4.03	57	SLE F	2	2	0.00	-2364.96	-375.83	-70.75	44.00	99.00	0.50	14.00	184.03	1.54	105.59	164.50	0.05	0.01

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staf f.	Br y	Br z	C C	TC C	bw, y <m>	d,y <m>	Vsdu ,y <daN>	ctg□ ,y	VRsd,y <daN>	VRcd,y <daN>	Vrd,y <daN>	bw, z <m>	d,z <m>	Vsdu ,z <daN>	ctg□ ,z	VRsd,z <daN>	VRcd,z <daN>	Vrd,z <daN>	Sic.
-0.00	0.60	ø8/20	2	2	23	SLU	0.30	0.25	28.77	2.50	10886.80	17206.80	10886.80	0.30	0.25	188.58	2.50	10886.80	17206.80	10886.80	57.732
-0.00	0.60	ø8/20	2	2	62	SLU	0.30	0.25	189.79	2.50	10886.80	17416.70	10886.80	0.30	0.25	147.12	2.50	10886.80	17416.70	10886.80	57.361
-0.00	0.60	ø8/20	2	2	1	SND	0.30	0.25	177.32	2.50	10886.80	16869.20	10886.80	0.30	0.25	296.85	2.50	10886.80	16869.20	10886.80	36.675
-0.00	0.60	ø8/20	2	2	7	SND	0.30	0.25	391.11	2.50	10886.80	16879.90	10886.80	0.30	0.25	153.88	2.50	10886.80	16879.90	10886.80	27.836
0.60	3.02	ø8/20	2	2	23	SLU	0.30	0.25	28.77	2.50	10886.80	17184.30	10886.80	0.30	0.25	188.57	2.50	10886.80	17184.30	10886.80	57.732
0.60	3.02	ø8/20	2	2	62	SLU	0.30	0.25	189.79	2.50	10886.80	17394.20	10886.80	0.30	0.25	147.12	2.50	10886.80	17394.20	10886.80	57.361
0.60	3.02	ø8/20	2	2	1	SND	0.30	0.25	177.32	2.50	10886.80	16851.90	10886.80	0.30	0.25	296.85	2.50	10886.80	16851.90	10886.80	36.675
0.60	3.02	ø8/20	2	2	7	SND	0.30	0.25	391.11	2.50	10886.80	16862.60	10886.80	0.30	0.25	153.88	2.50	10886.80	16862.60	10886.80	27.836
3.02	3.63	ø8/20	2	2	23	SLU	0.30	0.25	28.77	2.50	10886.80	17094.20	10886.80	0.30	0.25	188.57	2.50	10886.80	17094.20	10886.80	57.732
3.02	3.63	ø8/20	2	2	62	SLU	0.30	0.25	189.79	2.50	10886.80	17304.10	10886.80	0.30	0.25	147.12	2.50	10886.80	17304.10	10886.80	57.361
3.02	3.63	ø8/20	2	2	1	SND	0.30	0.25	177.32	2.50	10886.80	16782.60	10886.80	0.30	0.25	296.85	2.50	10886.80	16782.60	10886.80	36.675
3.02	3.63	ø8/20	2	2	7	SND	0.30	0.25	391.11	2.50	10886.80	16793.30	10886.80	0.30	0.25	153.88	2.50	10886.80	16793.30	10886.80	27.836
4.03	4.48	ø8/20	2	2	38	SLU	0.30	0.25	86.13	2.50	10886.80	16926.80	10886.80	0.30	0.25	536.04	2.50	10886.80	16926.80	10886.80	20.310
4.03	4.48	ø8/20	2	2	62	SLU	0.30	0.25	287.19	2.50	10886.80	16974.00	10886.80	0.30	0.25	457.20	2.50	10886.80	16974.00	10886.80	23.812
4.03	4.48	ø8/20	2	2	1	SND	0.30	0.25	67.71	2.50	10886.80	16489.60	10886.80	0.30	0.25	491.02	2.50	10886.80	16489.60	10886.80	22.172
4.03	4.48	ø8/20	2	2	7	SND	0.30	0.25	78.51	2.50	10886.80	16495.20	10886.80	0.30	0.25	365.02	2.50	10886.80	16495.20	10886.80	29.826
4.48	5.11	ø8/20	2	2	38	SLU	0.30	0.25	86.13	2.50	10886.80	16910.00	10886.80	0.30	0.25	536.04	2.50	10886.80	16910.00	10886.80	20.310
4.48	5.11	ø8/20	2	2	62	SLU	0.30	0.25	287.18	2.50	10886.80	16957.20	10886.80	0.30	0.25	457.20	2.50	10886.80	16957.20	10886.80	23.812
4.48	5.11	ø8/20	2	2	1	SND	0.30	0.25	67.71	2.50	10886.80	16476.70	10886.80	0.30	0.25	491.02	2.50	10886.80	16476.70	10886.80	22.172
4.48	5.11	ø8/20	2	2	7	SND	0.30	0.25	78.51	2.50	10886.80	16482.30	10886.80	0.30	0.25	365.02	2.50	10886.80	16482.30	10886.80	29.826
5.11	5.56	ø8/20	2	2	38	SLU	0.30	0.25	86.13	2.50	10886.80	16886.60	10886.80	0.30	0.25	536.04	2.50	10886.80	16886.60	10886.80	20.310
5.11	5.56	ø8/20	2	2	62	SLU	0.30	0.25	287.18	2.50	10886.80	16933.80	10886.80	0.30	0.25	457.20	2.50	10886.80	16933.80	10886.80	23.812
5.11	5.56	ø8/20	2	2	1	SND	0.30	0.25	67.71	2.50	10886.80	16458.70	10886.80	0.30	0.25	491.02	2.50	10886.80	16458.70	10886.80	22.172

5.11	5.56	ø8/20	2	2	7	SND	0.30	0.25	78.51	2.50	10886.80	16464.30	10886.80	0.30	0.25	365.02	2.50	10886.80	16464.30	10886.80	29.826

Verifiche di resistenza al fuoco

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	□ <grad>	□Y	Sic.
-0.00	75(e)	SLU I	1	2	0.00	-4991.77	273.36	93.40	-72210.60	5418.84	2039.24	20.04	31.13	14.466
-0.00	75(e)	SLU I	1	2	0.00	-4991.77	273.36	93.40	-72210.60	5418.84	2039.24	20.04	31.13	14.466
3.63	75(e)	SLU I	1	2	363.00	-4175.02	57.33	26.37	-72210.60	3849.30	3849.16	45.00	29.53	17.296
4.03	75	SLU I	2	2	0.00	-2541.27	-376.03	-82.23	-2541.27	-5677.99	-1292.13	194.06	36.50	15.124
4.03	75	SLU I	2	2	0.00	-2541.27	-376.03	-82.23	-2541.27	-5677.99	-1292.13	194.06	36.50	15.124
5.56	75	SLU I	2	2	152.88	-2197.30	49.58	-52.52	-72210.60	3677.44	-3977.92	313.59	29.92	32.863

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Bry	Brz	CC	TCC	bw,y <m>	d,y <m>	Vsdu,y <daN>	ctg□,y	VRsd,y <daN>	VRcd,y <daN>	Vrd,y <daN>	bw,z <m>	d,z <m>	Vsdu,z <daN>	ctg□,z	VRsd,z <daN>	VRcd,z <daN>	Vrd,z <daN>	Sic.
-0.00	0.60	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.25	0.00	18.47	2.50	12519.90	24249.20	12519.90	0.25	0.00	59.51	2.50	12519.90	24249.20	12519.90	>100
0.60	3.02	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.25	0.00	18.47	2.50	12519.90	24228.20	12519.90	0.25	0.00	59.51	2.50	12519.90	24228.20	12519.90	>100
3.02	3.63	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.25	0.00	18.47	2.50	12519.90	24144.00	12519.90	0.25	0.00	59.51	2.50	12519.90	24144.00	12519.90	>100
4.03	4.48	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.25	0.00	19.43	2.50	12519.90	23870.50	12519.90	0.25	0.00	278.41	2.50	12519.90	23870.50	12519.90	44.970
4.48	5.11	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.25	0.00	19.43	2.50	12519.90	23854.90	12519.90	0.25	0.00	278.41	2.50	12519.90	23854.90	12519.90	44.970
5.11	5.56	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.25	0.00	19.43	2.50	12519.90	23833.00	12519.90	0.25	0.00	278.41	2.50	12519.90	23833.00	12519.90	44.970

VERIFICHE STRUTTURALI PILASTRO IN C.A. N.56 SEZIONE 40x40 cm.

Si riportano le verifiche strutturali eseguite sul pilastro n.56 di sezione 40x40 cm.

Pilastrata n. 56

Nodi: 56 156 256
Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Tipo	B <cm>	H <cm>	Cf <cm>	Cls	Fck <daN/cmq>	Fctk <daN/cmq>	Fcd <daN/cmq>	Fcd (Inc) <daN/cmq>	Fctd <daN/cmq>	Tp	Fyk <daN/cmq>	Fyd <daN/cmq>
1	R	40.00	40.00	5.30	C25/30	249.00	17.91	141.10	249.00	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	□ <grad>	□Y	Sic.
0.00	63(e)	SLU	1	1	0.00	-23653.00	112.22	476.61	-1701.69	-1701.69	-23653.00	4848.57	-16427.50	286.88	4.91	9.692
0.00	63(e)	SLU	1	1	0.00	-23653.00	112.22	476.61	-1701.69	-1701.69	-23653.00	4848.57	-16427.50	286.88	4.91	9.692
3.63	63	SLU	1	1	363.00	-21765.40	511.52	511.52	1679.46	1679.46	-21765.40	4833.24	16248.50	73.12	5.02	9.656
4.03	63	SLU	2	1	0.00	-21321.60	-1074.90	-1074.90	2405.58	2405.58	-21321.60	-6849.04	15203.10	115.31	4.46	6.329
4.03	63	SLU	2	1	0.00	-21321.60	-1074.90	-1074.90	2405.58	2405.58	-21321.60	-6849.04	15203.10	115.31	4.46	6.329
5.56	63(e)	SLU	2	1	152.88	-20526.60	325.84	410.53	14061.80	14061.80	-20526.60	807.29	17760.70	87.19	6.99	1.264

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	M'ydy <daNm>	M'ydz <daNm>	□ <grad>	□Y	Sic.
0.00	1	SND	1	1	0.00	-8194.81	1823.14	1823.14	-757.57	-757.57	-8194.81	10529.90	-4220.70	338.91	5.49	5.746
0.00	1	SND	1	1	0.00	-8194.81	1823.14	1823.14	-757.57	-757.57	-8194.81	10529.90	-4220.70	338.91	5.49	5.746
3.63	1	SND	1	1	363.00	-6742.81	1591.44	1591.44	658.98	658.98	-6742.81	10533.70	4460.95	21.09	6.01	6.641
4.03	1	SND	2	1	0.00	-6512.93	-1296.38	-1296.38	991.69	991.69	-6512.93	-8560.72	6508.66	142.03	4.75	6.589
4.03	1	SND	2	1	0.00	-6512.93	-1296.38	-1296.38	991.69	991.69	-6512.93	-8560.72	6508.66	142.03	4.75	6.589
5.56	7	SND	2	1	152.88	-6000.27	127.25	127.25	4573.17	4573.17	-6000.27	424.00	12769.60	88.59	9.40	2.793

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	Mz <daNm>	My <daNm>	AfT <cmq>	AfC <cmq>	□c <daN/cmq>	□f <daN/cmq>
0.00	67	SLE R	1	1	0.00	-16464.10	-1150.05	95.45	0.00	25.13	17.44	224.72
0.00	40	SLE R	1	1	0.00	-13102.40	-635.91	487.55	0.00	25.13	14.88	189.71
0.00	22	SLE Q	1	1	0.00	-10229.50	-409.60	173.56	0.00	25.13	9.44	124.29
0.00	67	SLE R	1	1	0.00	-16464.10	-1150.05	95.45	0.00	25.13	17.44	224.72
0.00	40	SLE R	1	1	0.00	-13102.40	-635.91	487.55	0.00	25.13	14.88	189.71
0.00	22	SLE Q	1	1	0.00	-10229.50	-409.60	173.56	0.00	25.13	9.44	124.29
3.63	67	SLE R	1	1	363.00	-15012.10	1139.72	338.21	3.14	21.99	18.64	234.61
3.63	27	SLE R	1	1	363.00	-10771.10	721.47	516.38	3.14	21.99	14.89	184.68
3.63	22	SLE Q	1	1	363.00	-8777.45	477.99	122.56	0.00	25.13	8.83	114.67
4.03	67	SLE R	2	1	0.00	-14566.90	1635.98	-734.55	6.28	18.85	27.58	327.06
4.03	28	SLE R	2	1	0.00	-12915.80	1528.67	-803.21	9.42	15.71	27.06	316.78
4.03	22	SLE Q	2	1	0.00	-6713.95	752.52	-470.17	9.42	15.71	14.14	165.58
4.03	67	SLE R	2	1	0.00	-14566.90	1635.98	-734.55	6.28	18.85	27.58	327.06
4.03	28	SLE R	2	1	0.00	-12915.80	1528.67	-803.21	9.42	15.71	27.06	316.78
4.03	22	SLE Q	2	1	0.00	-6713.95	752.52	-470.17	9.42	15.71	14.14	165.58
5.56	67	SLE R	2	1	152.88	-13955.40	9541.61	220.43	15.71	9.42	114.36	2452.40
5.56	22	SLE Q	2	1	152.88	-6102.45	3677.40	83.66	15.71	9.42	44.17	915.87

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	c <mm>	s <mm>	K2	□eq	□sm <mm>	As <cmq>	Ac eff <cmq>	□s <daN/cmq>	□sm	Wk <mm>
5.56	22	SLE Q	2	1	152.88	-6102.45	83.66	3677.40	44.00	146.00	0.50	20.00	158.09	9.42	330.27	915.87	0.27	0.07
5.56	19	SLE F	2	1	152.88	-7347.98	104.12	4479.43	44.00	146.00	0.50	20.00	158.12	9.42	330.42	1119.39	0.33	0.09

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staf f.	Br y	Br z	C C	TC C	bw, y <m>	d,y <m>	Vsdu, y <daN>	ctg□ ,y	VRsd,y <daN>	VRcd,y <daN>	Vrd,y <daN>	bw, z <m>	d,z <m>	Vsdu ,z <daN>	ctg□ ,z	VRsd,z <daN>	VRcd,z <daN>	Vrd,z <daN>	Sic.
0.00	0.60	ø8/20	2	2	23	SLU	0.40	0.35	537.00	2.50	15312.40	32623.40	15312.40	0.40	0.35	307.87	2.50	15312.40	32623.40	15312.40	28.515
0.00	0.60	ø8/20	2	2	63	SLU	0.40	0.35	931.45	2.50	15312.40	33477.20	15312.40	0.40	0.35	110.00	2.50	15312.40	33477.20	15312.40	16.439

0.00	0.60	ø8/20	2	2	1	SD	0.40	0.35	386.88	2.50	15312.40	31948.60	15312.40	0.40	0.35	873.10	2.50	15312.40	31948.60	15312.40	17.538
0.00	0.60	ø8/20	2	2	7	SD	0.40	0.35	473.52	2.50	15312.40	31793.30	15312.40	0.40	0.35	341.49	2.50	15312.40	31793.30	15312.40	32.337
0.60	3.02	ø8/20	2	2	23	SLU	0.40	0.35	537.00	2.50	15312.40	32581.20	15312.40	0.40	0.35	307.87	2.50	15312.40	32581.20	15312.40	28.515
0.60	3.02	ø8/20	2	2	63	SLU	0.40	0.35	931.45	2.50	15312.40	33435.00	15312.40	0.40	0.35	110.00	2.50	15312.40	33435.00	15312.40	16.439
0.60	3.02	ø8/20	2	2	1	SD	0.40	0.35	386.88	2.50	15312.40	31916.10	15312.40	0.40	0.35	873.10	2.50	15312.40	31916.10	15312.40	17.538
0.60	3.02	ø8/20	2	2	7	SD	0.40	0.35	473.52	2.50	15312.40	31760.80	15312.40	0.40	0.35	341.49	2.50	15312.40	31760.80	15312.40	32.337
3.02	3.63	ø8/20	2	2	23	SLU	0.40	0.35	537.00	2.50	15312.40	32412.30	15312.40	0.40	0.35	307.87	2.50	15312.40	32412.30	15312.40	28.515
3.02	3.63	ø8/20	2	2	63	SLU	0.40	0.35	931.45	2.50	15312.40	33266.10	15312.40	0.40	0.35	110.00	2.50	15312.40	33266.10	15312.40	16.439
3.02	3.63	ø8/20	2	2	1	SD	0.40	0.35	386.88	2.50	15312.40	31786.20	15312.40	0.40	0.35	873.10	2.50	15312.40	31786.20	15312.40	17.538
3.02	3.63	ø8/20	2	2	7	SD	0.40	0.35	473.52	2.50	15312.40	31630.90	15312.40	0.40	0.35	341.49	2.50	15312.40	31630.90	15312.40	32.337
4.03	4.48	ø8/20	2	2	24	SLU	0.40	0.35	5918.77	2.50	15312.40	32831.90	15312.40	0.40	0.35	958.35	2.50	15312.40	32831.90	15312.40	2.587
4.03	4.48	ø8/20	2	2	63	SLU	0.40	0.35	7624.67	2.50	15312.40	33164.30	15312.40	0.40	0.35	916.26	2.50	15312.40	33164.30	15312.40	2.008
4.03	4.48	ø8/20	2	2	1	SD	0.40	0.35	2322.05	2.50	15312.40	31230.60	15312.40	0.40	0.35	932.24	2.50	15312.40	31230.60	15312.40	6.594
4.03	4.48	ø8/20	2	2	7	SD	0.40	0.35	2590.54	2.50	15312.40	31217.30	15312.40	0.40	0.35	580.11	2.50	15312.40	31217.30	15312.40	5.911
4.48	5.16	ø8/20	2	2	24	SLU	0.40	0.35	5918.76	2.50	15312.40	32800.50	15312.40	0.40	0.35	958.34	2.50	15312.40	32800.50	15312.40	2.587
4.48	5.16	ø8/20	2	2	63	SLU	0.40	0.35	7624.67	2.50	15312.40	33132.90	15312.40	0.40	0.35	916.26	2.50	15312.40	33132.90	15312.40	2.008
4.48	5.16	ø8/20	2	2	1	SD	0.40	0.35	2322.05	2.50	15312.40	31206.40	15312.40	0.40	0.35	932.24	2.50	15312.40	31206.40	15312.40	6.594
4.48	5.16	ø8/20	2	2	7	SD	0.40	0.35	2590.53	2.50	15312.40	31193.20	15312.40	0.40	0.35	580.11	2.50	15312.40	31193.20	15312.40	5.911
5.16	5.56	ø8/20	2	2	24	SLU	0.40	0.35	5918.76	2.50	15312.40	32756.60	15312.40	0.40	0.35	958.34	2.50	15312.40	32756.60	15312.40	2.587
5.16	5.56	ø8/20	2	2	63	SLU	0.40	0.35	7624.66	2.50	15312.40	33089.00	15312.40	0.40	0.35	916.26	2.50	15312.40	33089.00	15312.40	2.008
5.16	5.56	ø8/20	2	2	1	SD	0.40	0.35	2322.05	2.50	15312.40	31172.70	15312.40	0.40	0.35	932.24	2.50	15312.40	31172.70	15312.40	6.594
5.16	5.56	ø8/20	2	2	7	SD	0.40	0.35	2590.53	2.50	15312.40	31159.40	15312.40	0.40	0.35	580.11	2.50	15312.40	31159.40	15312.40	5.911

Verifiche di resistenza al fuoco

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	□ <grad>	□Y	Sic.
0.00	75(e)	SLU I	1	1	0.00	-10229.50	173.56	-409.60	-143809.00	7578.23	-14673.70	296.72	29.91	14.058
0.00	75(e)	SLU I	1	1	0.00	-10229.50	173.56	-409.60	-143809.00	7578.23	-14673.70	296.72	29.91	14.058
3.63	75(e)	SLU I	1	1	363.00	-8777.45	122.56	477.99	-143809.00	5931.35	15434.40	68.55	32.56	16.384
4.03	75	SLU I	2	1	0.00	-6713.95	-470.17	752.52	-6713.95	-8445.39	13744.10	120.94	30.76	18.180
4.03	75	SLU I	2	1	0.00	-6713.95	-470.17	752.52	-6713.95	-8445.39	13744.10	120.94	30.76	18.180
5.56	75(e)	SLU I	2	1	152.88	-6102.45	83.66	3677.40	-6102.45	-582.99	17676.90	92.81	54.07	4.807

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Bry	Brz	CC	TCC	bw,y <m>	d,y <m>	Vsdu,y <daN>	ctg□,y	VRsd,y <daN>	VRcd,y <daN>	Vrd,y <daN>	bw,z <m>	d,z <m>	Vsdu,z <daN>	ctg□,z	VRsd,z <daN>	VRcd,z <daN>	Vrd,z <daN>	Sic.
0.00	0.60	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	244.52	2.50	17609.30	47934.80	17609.30	0.35	0.00	14.05	2.50	17609.30	47934.80	17609.30	72.017
0.60	3.02	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	244.52	2.50	17609.30	47897.30	17609.30	0.35	0.00	14.05	2.50	17609.30	47897.30	17609.30	72.017
3.02	3.63	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	244.52	2.50	17609.30	47747.40	17609.30	0.35	0.00	14.05	2.50	17609.30	47747.40	17609.30	72.017

4.03	4.48	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	1913.25	2.50	17609.30	47390.40	17609.30	0.35	0.00	362.27	2.50	17609.30	47390.40	17609.30	9.204
4.48	5.11	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	1913.25	2.50	17609.30	47362.50	17609.30	0.35	0.00	362.27	2.50	17609.30	47362.50	17609.30	9.204
5.11	5.56	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	1913.25	2.50	17609.30	47323.50	17609.30	0.35	0.00	362.27	2.50	17609.30	47323.50	17609.30	9.204

VERIFICHE STRUTTURALI PILASTRO IN C.A. N.96 SEZIONE 40x40 cm.

Si riportano le verifiche strutturali eseguite sul pilastro n.96 di sezione 40x40 cm.

Pilastrata n. 96

Nodi: -461 -2031 -2062 -2090 193 -2385

Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Tipo	B <cm>	H <cm>	Cf <cm>	Cls	Fck <daN/cmq>	Fctk <daN/cmq>	Fcd <daN/cmq>	Fcd (Inc) <daN/cmq>	Fctd <daN/cmq>	Tp	Fyk <daN/cmq>	Fyd <daN/cmq>
1	R	40.00	40.00	5.50	C25/30	249.00	17.91	141.10	249.00	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	□ <grad>	□Y	Sic.
0.00	63	SLU	1	1	0.00	-23327.90	910.68	910.68	-3787.07	-3787.07	-23327.90	4088.29	-16731.90	284.06	5.15	4.422
0.00	63	SLU	1	1	0.00	-23327.90	910.68	910.68	-3787.07	-3787.07	-23327.90	4088.29	-16731.90	284.06	5.15	4.422
0.97	63(e)	SLU	1	1	97.50	-22820.90	315.52	459.84	-101.30	-459.84	-324106.00	11411.50	-11411.50	315.00	4.04	14.202
0.97	50(e)	SLU	2	1	0.00	-19699.50	315.21	396.94	67.38	396.94	-324106.00	11264.00	11263.90	45.00	4.17	16.453
1.95	50(e)	SLU	2	1	97.50	-19192.50	223.37	386.73	-91.94	-386.73	-324106.00	11240.30	-11240.10	315.00	4.19	16.887
1.95	50	SLU	3	1	0.00	-16667.10	366.70	366.70	-499.24	-499.24	-324106.00	9324.89	-12876.20	306.56	4.33	19.446
2.92	50(e)	SLU	3	1	97.50	-16160.10	146.24	325.62	-257.38	-325.62	-324106.00	11098.30	-11098.20	315.00	4.31	20.056
2.92	50(e)	SLU	4	1	0.00	-16149.40	36.60	325.41	-252.72	-325.41	-324106.00	11097.80	-11097.70	315.00	4.31	20.069
3.83	50(e)	SLU	4	1	90.50	-15678.80	182.73	315.93	-597.82	-597.82	-324106.00	7400.51	-14328.90	298.12	4.61	20.672
4.03	50(e)	SLU	5	1	0.00	-17649.20	-8.49	-352.98	-980.96	-980.96	-17649.20	-5510.27	-15511.60	250.31	5.04	15.790
4.03	50(e)	SLU	5	1	0.00	-17649.20	-8.49	-352.98	-980.96	-980.96	-17649.20	-5510.27	-15511.60	250.31	5.04	15.790
4.87	50(e)	SLU	5	1	83.87	-17213.00	145.41	344.26	16792.50	16792.50	-17213.00	498.24	17378.20	88.59	7.84	1.035

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	M'ydy <daNm>	M'ydz <daNm>	□ <grad>	□Y	Sic.
0.00	1	SND	1	1	0.00	-9113.04	1805.42	1805.42	-1542.07	-1542.07	-9113.04	8374.93	-7130.14	319.22	4.62	4.632
0.00	1	SND	1	1	0.00	-9113.04	1805.42	1805.42	-1542.07	-1542.07	-9113.04	8374.93	-7130.14	319.22	4.62	4.632
0.97	1(e)	SND	1	1	97.50	-8723.04	1345.35	1345.35	25.66	-175.77	-8723.04	12199.70	-1638.49	351.56	6.86	9.072
0.97	1(e)	SND	2	1	0.00	-8496.33	1046.20	1046.20	65.22	171.20	-8496.33	11988.80	1986.29	9.84	6.67	11.463
1.95	1(e)	SND	2	1	97.50	-8106.33	716.28	716.28	-8.93	163.34	-8106.33	11572.50	2633.07	12.66	6.34	16.155
1.95	1	SND	3	1	0.00	-6038.60	500.93	500.93	-228.16	-228.16	-6038.60	10054.30	-4578.54	337.50	5.93	20.070
2.92	1(e)	SND	3	1	97.50	-6866.90	198.17	198.17	-8.43	-138.37	-225760.00	8776.33	-6299.38	323.44	4.75	32.877
2.92	1(e)	SND	4	1	0.00	-6524.51	102.53	131.47	-32.67	-131.47	-225760.00	7578.70	-7578.60	315.00	4.73	34.602
3.83	1	SND	4	1	90.50	-5560.30	158.22	158.22	-437.81	-437.81	-5560.30	3934.82	-10406.70	289.69	5.77	23.900
4.03	10(e)	SND	5	1	0.00	-5630.98	-3.65	-112.62	-320.94	-320.94	-5630.98	-3687.75	-10582.90	251.72	5.89	32.395
4.03	10(e)	SND	5	1	0.00	-5630.98	-3.65	-112.62	-320.94	-320.94	-5630.98	-3687.75	-10582.90	251.72	5.89	32.395
4.87	7(e)	SND	5	1	83.87	-5254.78	74.91	105.10	5503.88	5503.88	-5254.78	102.43	12674.10	89.30	9.65	2.302

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	Mz <daNm>	My <daNm>	AfT <cmq>	AfC <cmq>	□c <daN/cmq>	□f <daN/cmq>
0.00	41	SLE R	1	1	0.00	-16063.60	-2559.00	759.88	12.57	12.57	39.29	446.38
0.00	22	SLE Q	1	1	0.00	-9524.45	-1456.89	395.28	12.57	12.57	21.91	250.87
0.00	41	SLE R	1	1	0.00	-16063.60	-2559.00	759.88	12.57	12.57	39.29	446.38
0.00	22	SLE Q	1	1	0.00	-9524.45	-1456.89	395.28	12.57	12.57	21.91	250.87
0.97	41	SLE R	1	1	97.50	-15673.60	-60.43	300.83	0.00	25.13	10.57	147.84
0.97	40	SLE R	1	1	97.50	-12378.30	-35.25	279.69	0.00	25.13	8.56	119.13
0.97	22	SLE Q	1	1	97.50	-9134.45	-7.64	150.45	0.00	25.13	5.78	81.96
0.97	54	SLE R	2	1	0.00	-13652.30	50.01	212.94	0.00	25.13	8.83	124.63
0.97	53	SLE R	2	1	0.00	-10793.90	53.75	182.49	0.00	25.13	7.19	100.81
0.97	22	SLE Q	2	1	0.00	-7879.73	39.09	87.06	0.00	25.13	4.91	69.88
1.95	54	SLE R	2	1	97.50	-13262.30	-63.14	150.81	0.00	25.13	8.27	117.75



1.95	53	SLE R	2	1	97.50	-10403.90	-61.65	120.81	0.00	25.13	6.60	93.54
1.95	22	SLE Q	2	1	97.50	-7489.73	-43.96	60.63	0.00	25.13	4.55	65.20
1.95	28	SLE R	3	1	0.00	-11146.30	-354.22	274.27	0.00	25.13	10.23	134.88
1.95	66	SLE R	3	1	0.00	-8266.76	-284.10	193.08	0.00	25.13	7.67	100.92
1.95	22	SLE Q	3	1	0.00	-6647.75	-173.75	120.08	0.00	25.13	5.51	73.96
2.92	28	SLE R	3	1	97.50	-10756.30	-172.63	141.38	0.00	25.13	7.74	106.75
2.92	66	SLE R	3	1	97.50	-7876.76	-114.12	101.68	0.00	25.13	5.56	77.04
2.92	22	SLE Q	3	1	97.50	-6257.75	-61.48	50.32	0.00	25.13	3.98	56.43
2.92	54	SLE R	4	1	0.00	-11124.90	-172.87	25.45	0.00	25.13	7.08	100.28
2.92	66	SLE R	4	1	0.00	-7126.87	-117.96	51.75	0.00	25.13	4.85	67.66
2.92	22	SLE Q	4	1	0.00	-6223.40	-63.76	20.39	0.00	25.13	3.76	53.95
3.83	55	SLE R	4	1	90.50	-10182.00	-475.27	110.21	0.00	25.13	9.43	124.12
3.83	66	SLE R	4	1	90.50	-6764.87	-307.85	119.14	0.00	25.13	6.54	85.50
3.83	22	SLE Q	4	1	90.50	-5861.40	-383.02	63.13	0.00	25.13	6.23	80.21
4.03	54	SLE R	5	1	0.00	-12071.70	-669.39	-5.75	0.00	25.13	11.04	145.63
4.03	66	SLE R	5	1	0.00	-6298.85	-446.68	-3.27	0.00	25.13	6.48	83.82
4.03	22	SLE Q	5	1	0.00	-5631.32	-319.81	-2.35	0.00	25.13	5.20	68.51
4.03	54	SLE R	5	1	0.00	-12071.70	-669.39	-5.75	0.00	25.13	11.04	145.63
4.03	66	SLE R	5	1	0.00	-6298.85	-446.68	-3.27	0.00	25.13	6.48	83.82
4.03	22	SLE Q	5	1	0.00	-5631.32	-319.81	-2.35	0.00	25.13	5.20	68.51
4.87	54	SLE R	5	1	83.87	-11736.20	11459.00	98.41	15.71	9.42	133.97	3121.77
4.87	22	SLE Q	5	1	83.87	-5295.83	5474.59	40.27	15.71	9.42	63.84	1503.04

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	c <mm>	s <mm>	K2	□eq	□sm <mm>	As <cmq>	Ac eff <cmq>	□s <daN/cmq>	□sm	Wk <mm>
0.00	22	SLE Q	1	1	0.00	-9524.45	395.28	-1456.89	44.00	146.00	0.50	20.00	148.64	3.14	95.26	169.70	0.05	0.01
0.00	19	SLE F	1	1	0.00	-10836.70	448.16	-1678.44	44.00	146.00	0.50	20.00	150.17	3.14	97.66	198.23	0.06	0.01
0.00	22	SLE Q	1	1	0.00	-9524.45	395.28	-1456.89	44.00	146.00	0.50	20.00	148.64	3.14	95.26	169.70	0.05	0.01
0.00	19	SLE F	1	1	0.00	-10836.70	448.16	-1678.44	44.00	146.00	0.50	20.00	150.17	3.14	97.66	198.23	0.06	0.01
4.87	22	SLE Q	5	1	83.87	-5295.83	40.27	5474.59	44.00	146.00	0.50	20.00	162.46	9.42	350.90	1503.04	0.51	0.14
4.87	19	SLE F	5	1	83.87	-6348.27	50.67	6595.74	44.00	146.00	0.50	20.00	162.45	9.42	350.84	1812.52	0.55	0.15

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staf f.	Br y	Br z	C C	TC C	bw,y <m>	d,y <m>	Vsdu,y <daN>	ctg□ ,y	VRsd,y <daN>	VRcd,y <daN>	Vrd,y <daN>	bw,z <m>	d,z <m>	Vsdu,z <daN>	ctg□ ,z	VRsd,z <daN>	VRcd,z <daN>	Vrd,z <daN>	Sic.
0.00	0.64	ø10/20	2	2	37	SLU	0.40	0.35	3685.13	2.50	23925.60	33400.70	23925.60	0.40	0.35	742.16	2.50	23925.60	33400.70	23925.60	6.492
0.00	0.64	ø10/20	2	2	63	SLU	0.40	0.35	3780.28	2.50	23925.60	33433.60	23925.60	0.40	0.35	610.43	2.50	23925.60	33433.60	23925.60	6.329
0.00	0.64	ø10/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	1558.28	2.50	23925.60	31636.10	23925.60	0.40	0.35	475.23	2.50	23925.60	31636.10	23925.60	15.354
0.00	0.64	ø10/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	1596.92	2.50	23925.60	31656.00	23925.60	0.40	0.35	333.79	2.50	23925.60	31656.00	23925.60	14.982
0.64	3.19	ø10/20	2	2	37	SLU	0.40	0.35	3685.13	2.50	23925.60	33356.20	23925.60	0.40	0.35	667.08	2.50	23925.60	33356.20	23925.60	6.492
0.64	3.19	ø10/20	2	2	63	SLU	0.40	0.35	3780.28	2.50	23925.60	33389.10	23925.60	0.40	0.35	610.43	2.50	23925.60	33389.10	23925.60	6.329
0.64	3.19	ø10/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	1558.28	2.50	23925.60	31601.80	23925.60	0.40	0.35	475.23	2.50	23925.60	31601.80	23925.60	15.354
0.64	3.19	ø10/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	1596.92	2.50	23925.60	31621.70	23925.60	0.40	0.35	333.79	2.50	23925.60	31621.70	23925.60	14.982
3.19	3.83	ø10/20	2	2	37	SLU	0.40	0.35	311.21	2.50	23925.60	32309.00	23925.60	0.40	0.35	216.29	2.50	23925.60	32309.00	23925.60	76.880
3.19	3.83	ø10/20	2	2	51	SLU	0.40	0.35	529.81	2.50	23925.60	32334.50	23925.60	0.40	0.35	143.80	2.50	23925.60	32334.50	23925.60	45.159
3.19	3.83	ø10/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	447.48	2.50	23925.60	31163.90	23925.60	0.40	0.35	240.09	2.50	23925.60	31163.90	23925.60	53.467
4.03	4.87	ø10/20	2	2	37	SLU	0.40	0.35	20497.70	2.50	23925.60	32434.70	23925.60	0.40	0.35	185.01	2.50	23925.60	32434.70	23925.60	1.167
4.03	4.87	ø10/20	2	2	50	SLU	0.40	0.35	21218.50	2.50	23925.60	32671.40	23925.60	0.40	0.35	183.73	2.50	23925.60	32671.40	23925.60	1.128
4.03	4.87	ø10/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	6947.51	2.50	23925.60	31068.40	23925.60	0.40	0.35	172.90	2.50	23925.60	31068.40	23925.60	3.444
4.03	4.87	ø10/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	6954.55	2.50	23925.60	31063.80	23925.60	0.40	0.35	94.66	2.50	23925.60	31063.80	23925.60	3.440

Verifiche di resistenza al fuoco
Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	□ <grad>	□Y	Sic.
0.00	75	SLU I	1	1	0.00	-9524.45	395.28	-1456.89	-9524.45	4692.76	-16540.20	289.69	33.14	11.389
0.00	75	SLU I	1	1	0.00	-9524.45	395.28	-1456.89	-9524.45	4692.76	-16540.20	289.69	33.14	11.389
0.97	75(e)	SLU I	1	1	97.50	-9134.45	150.45	-7.64	-143809.00	11734.10	-11734.20	315.00	31.33	15.744
0.97	75(e)	SLU I	2	1	0.00	-7879.73	87.06	39.09	-143809.00	11644.80	11644.50	45.00	31.50	18.250
1.95	75(e)	SLU I	2	1	97.50	-7489.73	60.63	-43.96	-143809.00	11616.90	-11616.90	315.00	31.56	19.201
1.95	75(e)	SLU I	3	1	0.00	-6647.75	120.08	-173.75	-143809.00	9945.27	-12586.70	309.38	31.88	21.633
2.92	75(e)	SLU I	3	1	97.50	-6257.75	50.32	-61.48	-143809.00	11528.10	-11528.10	315.00	31.75	22.981
2.92	75(e)	SLU I	4	1	0.00	-6223.40	20.39	-63.76	-143809.00	11525.60	-11525.60	315.00	31.76	23.108
3.83	75(e)	SLU I	4	1	90.50	-5861.40	63.13	-383.02	-143809.00	4891.50	-16099.10	289.69	34.01	24.535
4.03	75(e)	SLU I	5	1	0.00	-5631.32	-2.35	-319.81	-143809.00	-5322.50	-15930.60	248.91	33.02	25.537
4.03	75(e)	SLU I	5	1	0.00	-5631.32	-2.35	-319.81	-143809.00	-5322.50	-15930.60	248.91	33.02	25.537
4.87	75(e)	SLU I	5	1	83.87	-5295.83	40.27	5474.59	-5295.83	-586.78	17579.80	92.81	54.79	3.212

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staf f.	Br y	Br z	C C	TCC	bw,y <m>	d,y <m>	Vsdu,y <daN>	ctg□,y	VRsd,y <daN>	VRcd,y <daN>	Vrd,y <daN>	bw,z <m>	d,z <m>	Vsdu,z <daN>	ctg□,z	VRsd,z <daN>	VRcd,z <daN>	Vrd,z <daN>	Sic.
0.00	0.64	ø10/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	1486.41	2.50	27514.50	47825.60	27514.50	0.35	0.00	251.11	2.50	27514.50	47825.60	27514.50	18.511
0.64	3.19	ø10/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	1486.41	2.50	27514.50	47786.00	27514.50	0.35	0.00	251.11	2.50	27514.50	47786.00	27514.50	18.511
3.19	3.83	ø10/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	352.78	2.50	27514.50	47297.90	27514.50	0.35	0.00	47.22	2.50	27514.50	47297.90	27514.50	77.993
4.03	4.87	ø10/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	6917.54	2.50	27514.50	47222.70	27514.50	0.35	0.00	50.89	2.50	27514.50	47222.70	27514.50	3.977

VERIFICHE STRUTTURALI TRAVE IN C.A. N.1012 SEZIONE 40x40 cm.

Si riportano le verifiche strutturali eseguite sulla trave n.1012 di sezione 40x40 cm.

Travata n. 1012

Nodi: 140 141 142 143 144 145 146 147 148 149 150 151
Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Tipo	B <cm>	H <cm>	Cf sup <cm>	Cf inf <cm>	Cls	Fck <daN/cmq>	Fctk <daN/cmq>	Fcd <daN/cmq>	Fcd (Inc) <daN/cmq>	Fctd <daN/cmq>	Tp	Fyk <daN/cmq>	Fyd <daN/cmq>
4	R	40.00	40.00	3.50	3.50	C25/30	249.00	17.91	141.10	249.00	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	AfEP S <cmq>	AfEP I <cmq>	My <daNm>	MRdy <daNm>	Sic.
0.20	23	SLU	1	20.00	6.16	6.16	6.16	6.16	709.33	8286.13	11.682
0.51	23	SLU	1	50.97	6.16	6.16	6.16	6.16	1040.09	8286.13	7.967
3.61	23	SLU	1	360.66	6.16	6.16	6.16	6.16	-2281.01	-8286.13	3.633
4.01	36	SLU	2	20.00	6.16	6.16	6.16	6.16	-1673.43	-8286.13	4.952
6.47	36	SLU	2	266.07	6.16	6.16	6.16	6.16	669.42	8286.13	12.378
7.39	24	SLU	2	358.34	6.16	6.16	6.16	6.16	-1517.94	-8286.13	5.459
7.79	37	SLU	3	20.00	6.16	6.16	6.16	6.16	-1539.00	-8286.13	5.384
9.94	37	SLU	3	235.09	6.16	6.16	6.16	6.16	828.17	8286.13	10.005
11.17	23	SLU	3	358.00	6.16	6.16	6.16	6.16	-1420.38	-8286.13	5.834
11.57	36	SLU	4	20.00	6.16	6.16	6.16	6.16	-1339.27	-8286.13	6.187
13.79	36	SLU	4	242.15	6.16	6.16	6.16	6.16	655.00	8286.13	12.650
14.74	24	SLU	4	337.35	6.16	6.16	6.16	6.16	-1424.46	-8286.13	5.817
15.14	37	SLU	5	20.00	6.16	6.16	6.16	6.16	-1480.46	-8286.13	5.597
15.76	37	SLU	5	81.34	6.16	6.16	6.16	6.16	-996.38	-8286.13	8.316
18.52	23	SLU	5	357.36	6.16	6.16	6.16	6.16	-1487.38	-8286.13	5.571
18.92	36	SLU	6	20.00	6.16	6.16	6.16	6.16	-1517.46	-8286.13	5.461
21.38	36	SLU	6	266.08	6.16	6.16	6.16	6.16	732.92	8286.13	11.306

22.30	24	SLU	6	358.36	6.16	6.16	6.16	6.16	-1507.87	-8286.13	5.495
22.70	37	SLU	7	20.00	6.16	6.16	6.16	6.16	-1518.90	-8286.13	5.455
24.85	36	SLU	7	234.68	6.16	6.16	6.16	6.16	793.24	8286.13	10.446
26.07	23	SLU	7	357.35	6.16	6.16	6.16	6.16	-1485.78	-8286.13	5.577
26.47	36	SLU	8	20.00	6.16	6.16	6.16	6.16	-1568.75	-8286.13	5.282
28.93	36	SLU	8	266.08	6.16	6.16	6.16	6.16	798.71	8286.13	10.374
29.86	24	SLU	8	358.36	6.16	6.16	6.16	6.16	-1384.22	-8286.13	5.986
30.26	37	SLU	9	20.00	6.16	6.16	6.16	6.16	-1202.29	-8286.13	6.892
30.86	37	SLU	9	80.08	6.16	6.16	6.16	6.16	-828.21	-8286.13	10.005
32.96	23	SLU	9	290.36	6.16	6.16	6.16	6.16	-1180.03	-8286.13	7.022
33.36	36	SLU	10	20.00	6.16	6.16	6.16	6.16	-1835.05	-8286.13	4.515
34.98	50	SLU	10	181.67	6.16	6.16	6.16	6.16	1184.76	8286.13	6.994
37.24	24	SLU	10	408.01	6.16	6.16	6.16	6.16	-1808.04	-8286.13	4.583
37.64	36	SLU	11	20.00	6.16	6.16	6.16	6.16	-1488.29	-8286.13	5.568
40.17	23	SLU	11	272.90	6.16	6.16	6.16	6.16	505.61	8286.13	16.389
40.49	49	SLU	11	304.51	6.16	6.16	6.16	6.16	-482.09	-8286.13	17.188

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	AfEP S <cmq>	AfEP I <cmq>	My <daNm>	M'ydy <daNm>	Sic.
0.20	1	SND	1	20.00	6.16	6.16	6.16	6.16	1765.74	7955.27	4.505
0.51	1	SND	1	50.97	6.16	6.16	6.16	6.16	1765.74	7955.27	4.505
3.61	1	SND	1	360.66	6.16	6.16	6.16	6.16	-2966.52	-7955.27	2.682
4.01	1	SND	2	20.00	6.16	6.16	6.16	6.16	-2610.73	-7955.27	3.047
6.47	1	SND	2	266.07	6.16	6.16	6.16	6.16	-1130.66	-7955.27	7.036
7.39	1	SND	2	358.34	6.16	6.16	6.16	6.16	-2272.41	-7955.27	3.501
7.79	1	SND	3	20.00	6.16	6.16	6.16	6.16	-2312.06	-7955.27	3.441
9.94	1	SND	3	235.09	6.16	6.16	6.16	6.16	958.76	7955.27	8.297
11.17	1	SND	3	358.00	6.16	6.16	6.16	6.16	-2379.20	-7955.27	3.344
11.57	1	SND	4	20.00	6.16	6.16	6.16	6.16	-2398.62	-7955.27	3.317
13.79	1	SND	4	242.15	6.16	6.16	6.16	6.16	-1032.45	-7955.27	7.705
14.74	1	SND	4	337.35	6.16	6.16	6.16	6.16	-2239.30	-7955.27	3.553
15.14	1	SND	5	20.00	6.16	6.16	6.16	6.16	-2275.16	-7955.27	3.497
15.76	1	SND	5	81.34	6.16	6.16	6.16	6.16	-1783.37	-7955.27	4.461
18.52	1	SND	5	357.36	6.16	6.16	6.16	6.16	-2429.57	-7955.27	3.274
18.92	1	SND	6	20.00	6.16	6.16	6.16	6.16	-2478.57	-7955.27	3.210
21.38	1	SND	6	266.08	6.16	6.16	6.16	6.16	-1126.51	-7955.27	7.062
22.30	1	SND	6	358.36	6.16	6.16	6.16	6.16	-2287.00	-7955.27	3.478
22.70	1	SND	7	20.00	6.16	6.16	6.16	6.16	-2327.13	-7955.27	3.418
24.85	1	SND	7	234.68	6.16	6.16	6.16	6.16	947.41	7955.27	8.397
26.07	1	SND	7	357.35	6.16	6.16	6.16	6.16	-2442.42	-7955.27	3.257
26.47	1	SND	8	20.00	6.16	6.16	6.16	6.16	-2507.71	-7955.27	3.172
28.93	1	SND	8	266.08	6.16	6.16	6.16	6.16	1014.13	7955.27	7.844
29.86	1	SND	8	358.36	6.16	6.16	6.16	6.16	-2144.48	-7955.27	3.710
30.26	1	SND	9	20.00	6.16	6.16	6.16	6.16	-2225.73	-7955.27	3.574
30.86	1	SND	9	80.08	6.16	6.16	6.16	6.16	-1762.85	-7955.27	4.513
32.96	1	SND	9	290.36	6.16	6.16	6.16	6.16	-2440.38	-7955.27	3.260
33.36	1	SND	10	20.00	6.16	6.16	6.16	6.16	-2594.56	-7955.27	3.066
34.98	1	SND	10	181.67	6.16	6.16	6.16	6.16	1046.26	7955.27	7.604
37.24	1	SND	10	408.01	6.16	6.16	6.16	6.16	-2487.64	-7955.27	3.198
37.64	1	SND	11	20.00	6.16	6.16	6.16	6.16	-2869.74	-7955.27	2.772
40.17	1	SND	11	272.90	6.16	6.16	6.16	6.16	-2504.04	-7955.27	3.177
40.49	1	SND	11	304.51	6.16	6.16	6.16	6.16	-2504.04	-7955.27	3.177

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	My <daNm>	□f sup <daN/cmq>	□f inf <daN/cmq>	□c <daN/cmq>
0.20	27	SLE R	1	20.00	6.16	6.16	493.90	-56.30	241.63	5.86
0.20	22	SLE Q	1	20.00	6.16	6.16	411.99	-46.97	201.56	4.89
0.51	27	SLE R	1	50.97	6.16	6.16	727.70	-82.96	356.02	8.63
0.51	22	SLE Q	1	50.97	6.16	6.16	661.33	-75.39	323.55	7.85
3.61	27	SLE R	1	360.66	6.16	6.16	-1599.24	782.40	-182.31	18.98
3.61	22	SLE Q	1	360.66	6.16	6.16	-1537.05	751.98	-175.22	18.24
4.01	40	SLE R	2	20.00	6.16	6.16	-1172.25	573.51	-133.64	13.91
4.01	22	SLE Q	2	20.00	6.16	6.16	-1147.28	561.29	-130.79	13.61
6.47	40	SLE R	2	266.07	6.16	6.16	469.71	-53.55	229.80	5.57
6.47	22	SLE Q	2	266.07	6.16	6.16	468.21	-53.38	229.06	5.56
7.39	28	SLE R	2	358.34	6.16	6.16	-1060.27	518.72	-120.87	12.58

7.39	22	SLE Q	2	358.34	6.16	6.16	-852.10	416.88	-97.14	10.11
7.79	41	SLE R	3	20.00	6.16	6.16	-1077.70	527.25	-122.86	12.79
7.79	22	SLE Q	3	20.00	6.16	6.16	-911.40	445.89	-103.90	10.81
9.94	41	SLE R	3	235.09	6.16	6.16	582.28	-66.38	284.88	6.91
9.94	22	SLE Q	3	235.09	6.16	6.16	575.35	-65.59	281.48	6.83
11.17	27	SLE R	3	358.00	6.16	6.16	-992.60	485.62	-113.16	11.78
11.17	22	SLE Q	3	358.00	6.16	6.16	-951.95	465.73	-108.52	11.30
11.57	40	SLE R	4	20.00	6.16	6.16	-936.51	458.17	-106.76	11.11
11.57	22	SLE Q	4	20.00	6.16	6.16	-912.00	446.19	-103.97	10.82
13.79	40	SLE R	4	242.15	6.16	6.16	459.89	-52.43	225.00	5.46
13.79	22	SLE Q	4	242.15	6.16	6.16	456.89	-52.09	223.53	5.42
14.74	28	SLE R	4	337.35	6.16	6.16	-995.11	486.84	-113.44	11.81
14.74	22	SLE Q	4	337.35	6.16	6.16	-791.26	387.11	-90.20	9.39
15.14	41	SLE R	5	20.00	6.16	6.16	-1037.34	507.50	-118.26	12.31
15.14	22	SLE Q	5	20.00	6.16	6.16	-881.87	431.44	-100.53	10.46
15.76	41	SLE R	5	81.34	6.16	6.16	-697.30	341.14	-79.49	8.27
15.76	22	SLE Q	5	81.34	6.16	6.16	-560.41	274.17	-63.89	6.65
18.52	27	SLE R	5	357.36	6.16	6.16	-1038.99	508.31	-118.45	12.33
18.52	22	SLE Q	5	357.36	6.16	6.16	-988.78	483.75	-112.72	11.73
18.92	40	SLE R	6	20.00	6.16	6.16	-1061.08	519.12	-120.96	12.59
18.92	22	SLE Q	6	20.00	6.16	6.16	-1026.87	502.38	-117.06	12.18
21.38	40	SLE R	6	266.08	6.16	6.16	514.15	-58.61	251.54	6.10
21.38	22	SLE Q	6	266.08	6.16	6.16	507.96	-57.91	248.51	6.03
22.30	28	SLE R	6	358.36	6.16	6.16	-1055.10	516.19	-120.28	12.52
22.30	22	SLE Q	6	358.36	6.16	6.16	-870.94	426.10	-99.29	10.33
22.70	41	SLE R	7	20.00	6.16	6.16	-1064.79	520.93	-121.39	12.63
22.70	22	SLE Q	7	20.00	6.16	6.16	-910.99	445.69	-103.85	10.81
24.85	40	SLE R	7	234.68	6.16	6.16	557.72	-63.58	272.86	6.62
24.85	22	SLE Q	7	234.68	6.16	6.16	550.80	-62.79	269.47	6.54
26.07	27	SLE R	7	357.35	6.16	6.16	-1037.52	507.59	-118.28	12.31
26.07	22	SLE Q	7	357.35	6.16	6.16	-985.00	481.89	-112.29	11.69
26.47	40	SLE R	8	20.00	6.16	6.16	-1097.41	536.89	-125.11	13.02
26.47	22	SLE Q	8	20.00	6.16	6.16	-1063.69	520.39	-121.26	12.62
28.93	40	SLE R	8	266.08	6.16	6.16	560.73	-63.92	274.33	6.65
28.93	22	SLE Q	8	266.08	6.16	6.16	558.91	-63.72	273.44	6.63
29.86	28	SLE R	8	358.36	6.16	6.16	-967.18	473.18	-110.26	11.48
29.86	22	SLE Q	8	358.36	6.16	6.16	-770.55	376.98	-87.84	9.14
30.26	41	SLE R	9	20.00	6.16	6.16	-839.57	410.75	-95.71	9.96
30.26	22	SLE Q	9	20.00	6.16	6.16	-633.75	310.06	-72.25	7.52
30.86	41	SLE R	9	80.08	6.16	6.16	-577.30	282.44	-65.81	6.85
30.86	22	SLE Q	9	80.08	6.16	6.16	-399.96	195.68	-45.60	4.75
32.96	27	SLE R	9	290.36	6.16	6.16	-822.73	402.51	-93.79	9.76
32.96	22	SLE Q	9	290.36	6.16	6.16	-775.51	379.41	-88.41	9.20
33.36	40	SLE R	10	20.00	6.16	6.16	-1285.77	629.04	-146.58	15.26
33.36	22	SLE Q	10	20.00	6.16	6.16	-1241.71	607.49	-141.56	14.73
34.98	54	SLE R	10	181.67	6.16	6.16	832.95	-94.96	407.51	9.88
34.98	22	SLE Q	10	181.67	6.16	6.16	816.87	-93.12	399.64	9.69
37.24	28	SLE R	10	408.01	6.16	6.16	-1265.20	618.98	-144.23	15.01
37.24	22	SLE Q	10	408.01	6.16	6.16	-1113.21	544.62	-126.91	13.21
37.64	40	SLE R	11	20.00	6.16	6.16	-1039.56	508.59	-118.51	12.33
37.64	22	SLE Q	11	20.00	6.16	6.16	-968.25	473.70	-110.38	11.49
40.17	27	SLE R	11	272.90	6.16	6.16	352.51	-40.19	172.46	4.18
40.17	22	SLE Q	11	272.90	6.16	6.16	332.66	-37.92	162.75	3.95
40.49	53	SLE R	11	304.51	6.16	6.16	-341.43	167.04	-38.92	4.05
40.49	22	SLE Q	11	304.51	6.16	6.16	-316.17	154.68	-36.04	3.75

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

Caso	Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	My <daNm>	c <mm>	s <mm>	K2	□eq	□sm <mm>	As <cmq>	Ac eff <cmq>	□s <daN/cmq>	□sm	Wk <mm>
86	0.20	22	SLE Q	1	4	20.00	411.99	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	201.56	0.06	0.01
102	0.20	31	SLE F	1	4	20.00	429.68	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	210.22	0.06	0.01
220	0.51	22	SLE Q	1	4	50.97	661.33	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	323.55	0.09	0.02
236	0.51	31	SLE F	1	4	50.97	675.05	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	330.26	0.10	0.02
317	3.61	22	SLE Q	1	4	360.66	-1537.05	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	751.98	0.22	0.05
325	3.61	31	SLE F	1	4	360.66	-1555.88	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	761.20	0.22	0.05
388	4.01	22	SLE Q	2	4	20.00	-1147.28	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	561.29	0.16	0.04
400	4.01	44	SLE F	2	4	20.00	-1166.90	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	570.89	0.17	0.04
503	6.47	22	SLE Q	2	4	266.07	468.21	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	229.06	0.07	0.02

527	6.47	44	SLE F	2	4	266.07	472.27	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	231.05	0.07	0.02
598	7.39	22	SLE Q	2	4	358.34	-852.10	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	416.88	0.12	0.03
603	7.39	19	SLE F	2	4	358.34	-882.42	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	431.71	0.13	0.03
670	7.79	22	SLE Q	3	4	20.00	-911.40	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	445.89	0.13	0.03
675	7.79	19	SLE F	3	4	20.00	-933.50	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	456.70	0.13	0.03
745	9.94	22	SLE Q	3	4	235.09	575.35	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	281.48	0.08	0.02
757	9.94	44	SLE F	3	4	235.09	576.27	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	281.93	0.08	0.02
817	11.17	22	SLE Q	3	4	358.00	-951.95	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	465.73	0.14	0.03
825	11.17	31	SLE F	3	4	358.00	-971.11	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	475.10	0.14	0.03
889	11.57	22	SLE Q	4	4	20.00	-912.00	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	446.19	0.13	0.03
901	11.57	44	SLE F	4	4	20.00	-931.93	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	455.94	0.13	0.03
1004	13.79	22	SLE Q	4	4	242.15	456.89	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	223.53	0.07	0.02
1028	13.79	44	SLE F	4	4	242.15	459.56	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	224.83	0.07	0.02
1099	14.74	22	SLE Q	4	4	337.35	-791.26	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	387.11	0.11	0.03
1104	14.74	19	SLE F	4	4	337.35	-820.48	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	401.41	0.12	0.03
1171	15.14	22	SLE Q	5	4	20.00	-881.87	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	431.44	0.13	0.03
1176	15.14	19	SLE F	5	4	20.00	-901.75	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	441.17	0.13	0.03
1286	15.76	22	SLE Q	5	4	81.34	-560.41	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	274.17	0.08	0.02
1296	15.76	19	SLE F	5	4	81.34	-577.95	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	282.75	0.08	0.02
1381	18.52	22	SLE Q	5	4	357.36	-988.78	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	483.75	0.14	0.03
1389	18.52	31	SLE F	5	4	357.36	-1008.33	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	493.31	0.14	0.03
1453	18.92	22	SLE Q	6	4	20.00	-1026.87	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	502.38	0.15	0.03
1465	18.92	44	SLE F	6	4	20.00	-1046.53	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	512.00	0.15	0.03
1568	21.38	22	SLE Q	6	4	266.08	507.96	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	248.51	0.07	0.02
1592	21.38	44	SLE F	6	4	266.08	512.11	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	250.54	0.07	0.02
1663	22.30	22	SLE Q	6	4	358.36	-870.94	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	426.10	0.12	0.03
1668	22.30	19	SLE F	6	4	358.36	-896.36	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	438.53	0.13	0.03
1735	22.70	22	SLE Q	7	4	20.00	-910.99	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	445.69	0.13	0.03
1747	22.70	44	SLE F	7	4	20.00	-930.22	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	455.10	0.13	0.03
1810	24.85	22	SLE Q	7	4	234.68	550.80	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	269.47	0.08	0.02
1822	24.85	44	SLE F	7	4	234.68	551.89	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	270.00	0.08	0.02
1882	26.07	22	SLE Q	7	4	357.35	-985.00	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	481.89	0.14	0.03
1890	26.07	31	SLE F	7	4	357.35	-1005.05	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	491.71	0.14	0.03
1954	26.47	22	SLE Q	8	4	20.00	-1063.69	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	520.39	0.15	0.03
1966	26.47	44	SLE F	8	4	20.00	-1083.75	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	530.21	0.15	0.04
2069	28.93	22	SLE Q	8	4	266.08	558.91	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	273.44	0.08	0.02
2093	28.93	44	SLE F	8	4	266.08	562.82	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	275.35	0.08	0.02
2164	29.86	22	SLE Q	8	4	358.36	-770.55	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	376.98	0.11	0.03
2169	29.86	19	SLE F	8	4	358.36	-798.53	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	390.67	0.11	0.03
2236	30.26	22	SLE Q	9	4	20.00	-633.75	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	310.06	0.09	0.02
2241	30.26	19	SLE F	9	4	20.00	-662.02	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	323.89	0.09	0.02
2350	30.86	22	SLE Q	9	4	80.08	-399.96	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	195.68	0.06	0.01
2360	30.86	19	SLE F	9	4	80.08	-424.40	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	207.63	0.06	0.01
2445	32.96	22	SLE Q	9	4	290.36	-775.51	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	379.41	0.11	0.03
2453	32.96	31	SLE F	9	4	290.36	-798.09	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	390.45	0.11	0.03
2516	33.36	22	SLE Q	10	4	20.00	-1241.71	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	607.49	0.18	0.04
2528	33.36	44	SLE F	10	4	20.00	-1261.56	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	617.20	0.18	0.04
2589	34.98	22	SLE Q	10	4	181.67	816.87	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	399.64	0.12	0.03
2594	34.98	19	SLE F	10	4	181.67	819.11	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	400.74	0.12	0.03
2661	37.24	22	SLE Q	10	4	408.01	-1113.21	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	544.62	0.16	0.04
2669	37.24	31	SLE F	10	4	408.01	-1134.83	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	555.20	0.16	0.04
2733	37.64	22	SLE Q	11	4	20.00	-968.25	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	473.70	0.14	0.03
2745	37.64	44	SLE F	11	4	20.00	-982.06	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	480.46	0.14	0.03
2845	40.17	22	SLE Q	11	4	272.90	332.66	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	162.75	0.05	0.01
2861	40.17	31	SLE F	11	4	272.90	337.12	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	164.93	0.05	0.01
2978	40.49	22	SLE Q	11	4	304.51	-316.17	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	154.68	0.05	0.01
3010	40.49	57	SLE F	11	4	304.51	-320.77	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	156.93	0.05	0.01

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

CC	X0 <m>	X1 <m>	Lung. <m>	Staff.	AfE St. <cmq/m>	bw <m>	Vsdu <daN>	ctg□	VRsd <daN>	VRcd <daN>	Vrdu <daN>	Sic.
1 SND	0.20	0.60	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	2196.63	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	11.490
1 SND	0.60	3.21	2.61	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	2645.90	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	9.539
23 SLU	3.21	3.61	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	3148.67	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	8.016
1 SND	4.01	4.41	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	2665.11	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	9.470
1 SND	4.41	6.99	2.58	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	2257.10	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	11.182
24 SLU	6.99	7.39	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	2509.02	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	10.059
37 SLU	7.79	8.19	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	2578.07	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	9.790

1 SND	8.19	10.77	2.58	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	2164.45	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	11.661
1 SND	10.77	11.17	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	2572.46	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	9.811
1 SND	11.57	11.97	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	2581.26	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	9.778
1 SND	11.97	14.34	2.37	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	2173.26	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	11.614
1 SND	14.34	14.74	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	2505.17	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	10.075
37 SLU	15.14	15.54	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	2534.49	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	9.958
1 SND	15.54	18.12	2.57	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	2184.30	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	11.555
1 SND	18.12	18.52	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	2592.30	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	9.736
1 SND	18.92	19.32	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	2619.25	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	9.636
1 SND	19.32	21.90	2.58	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	2211.24	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	11.414
24 SLU	21.90	22.30	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	2548.28	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	9.904
1 SND	22.70	23.10	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	2550.40	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	9.896
1 SND	23.10	25.67	2.57	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	2186.25	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	11.545
1 SND	25.67	26.07	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	2594.25	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	9.729
1 SND	26.47	26.87	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	2645.06	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	9.542
1 SND	26.87	29.46	2.58	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	2237.06	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	11.282
24 SLU	29.46	29.86	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	2499.14	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	10.099
1 SND	30.26	30.66	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	2531.06	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	9.972
1 SND	30.66	32.56	1.90	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	2227.89	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	11.329
1 SND	32.56	32.96	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	2635.89	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	9.575
36 SLU	33.36	33.76	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	2903.73	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	8.692
36 SLU	33.76	36.84	3.08	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	2323.72	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	10.862
24 SLU	36.84	37.24	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	2888.80	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	8.737
1 SND	37.64	38.04	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	3117.52	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	8.096
1 SND	38.04	40.09	2.05	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	2709.52	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	9.315
1 SND	40.09	40.49	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	2659.13	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	9.492

Verifiche di resistenza al fuoco
Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	AfEP S <cmq>	AfEP I <cmq>	My <daNm>	MRdy <daNm>	Sic.
0.20	75	SLU I	1	20.00	6.16	6.16	6.16	6.16	411.99	8026.46	19.484
0.51	75	SLU I	1	50.97	6.16	6.16	6.16	6.16	661.33	8026.46	12.138
3.61	75	SLU I	1	360.66	6.16	6.16	6.16	6.16	-1537.05	-7794.22	5.071
4.01	75	SLU I	2	20.00	6.16	6.16	6.16	6.16	-1147.28	-7794.22	6.794
6.47	75	SLU I	2	266.07	6.16	6.16	6.16	6.16	468.21	8026.46	17.145
7.39	75	SLU I	2	358.34	6.16	6.16	6.16	6.16	-852.10	-7794.22	9.147
7.79	75	SLU I	3	20.00	6.16	6.16	6.16	6.16	-911.40	-7794.22	8.552
9.94	75	SLU I	3	235.09	6.16	6.16	6.16	6.16	575.35	8026.46	13.952
11.17	75	SLU I	3	358.00	6.16	6.16	6.16	6.16	-951.95	-7794.22	8.188
11.57	75	SLU I	4	20.00	6.16	6.16	6.16	6.16	-912.00	-7794.22	8.546
13.79	75	SLU I	4	242.15	6.16	6.16	6.16	6.16	456.89	8026.46	17.570
14.74	75	SLU I	4	337.35	6.16	6.16	6.16	6.16	-791.26	-7794.22	9.850
15.14	75	SLU I	5	20.00	6.16	6.16	6.16	6.16	-881.87	-7794.22	8.838
15.76	75	SLU I	5	81.34	6.16	6.16	6.16	6.16	-560.41	-7794.22	13.908
18.52	75	SLU I	5	357.36	6.16	6.16	6.16	6.16	-988.78	-7794.22	7.883
18.92	75	SLU I	6	20.00	6.16	6.16	6.16	6.16	-1026.87	-7794.22	7.590
21.38	75	SLU I	6	266.08	6.16	6.16	6.16	6.16	507.96	8026.46	15.803
22.30	75	SLU I	6	358.36	6.16	6.16	6.16	6.16	-870.94	-7794.22	8.949
22.70	75	SLU I	7	20.00	6.16	6.16	6.16	6.16	-910.99	-7794.22	8.556
24.85	75	SLU I	7	234.68	6.16	6.16	6.16	6.16	550.80	8026.46	14.574
26.07	75	SLU I	7	357.35	6.16	6.16	6.16	6.16	-985.00	-7794.22	7.913
26.47	75	SLU I	8	20.00	6.16	6.16	6.16	6.16	-1063.69	-7794.22	7.328
28.93	75	SLU I	8	266.08	6.16	6.16	6.16	6.16	558.91	8026.46	14.363
29.86	75	SLU I	8	358.36	6.16	6.16	6.16	6.16	-770.55	-7794.22	10.115
30.26	75	SLU I	9	20.00	6.16	6.16	6.16	6.16	-633.75	-7794.22	12.299
30.86	75	SLU I	9	80.08	6.16	6.16	6.16	6.16	-399.96	-7794.22	19.487
32.96	75	SLU I	9	290.36	6.16	6.16	6.16	6.16	-775.51	-7794.22	10.050
33.36	75	SLU I	10	20.00	6.16	6.16	6.16	6.16	-1241.71	-7794.22	6.277
34.98	75	SLU I	10	181.67	6.16	6.16	6.16	6.16	816.87	8026.46	9.827
37.24	75	SLU I	10	408.01	6.16	6.16	6.16	6.16	-1113.21	-7794.22	7.002
37.64	75	SLU I	11	20.00	6.16	6.16	6.16	6.16	-968.25	-7794.22	8.050
40.17	75	SLU I	11	272.90	6.16	6.16	6.16	6.16	332.66	8026.46	24.131
40.49	75	SLU I	11	304.51	6.16	6.16	6.16	6.16	-316.17	-7794.22	24.652

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

CC	X0 <m>	X1 <m>	Lung. <m>	Staff.	AfE St. <cmq/m>	bw <m>	Vsdu <daN>	ctg□	VRsd <daN>	VRcd <daN>	Vrdu <daN>	Sic.
75 SLU I	0.20	0.60	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	1308.72	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	19.385
75 SLU I	0.60	3.21	2.61	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	1757.99	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	14.431
75 SLU I	3.21	3.61	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	2165.99	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	11.713
75 SLU I	4.01	4.41	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	1812.79	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	13.995
75 SLU I	4.41	6.99	2.58	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	1404.78	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	18.059
75 SLU I	6.99	7.39	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	1638.30	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	15.485
75 SLU I	7.79	8.19	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	1711.80	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	14.820
75 SLU I	8.19	10.77	2.58	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	1327.79	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	19.106
75 SLU I	10.77	11.17	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	1735.80	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	14.615
75 SLU I	11.57	11.97	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	1656.53	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	15.315
75 SLU I	11.97	14.34	2.37	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	1248.53	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	20.319
75 SLU I	14.34	14.74	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	1580.44	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	16.052
75 SLU I	15.14	15.54	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	1688.84	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	15.022
75 SLU I	15.54	18.12	2.57	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	1344.23	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	18.873
75 SLU I	18.12	18.52	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	1752.22	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	14.478
75 SLU I	18.92	19.32	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	1771.69	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	14.319
75 SLU I	19.32	21.90	2.58	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	1363.68	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	18.604
75 SLU I	21.90	22.30	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	1679.48	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	15.105
75 SLU I	22.70	23.10	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	1698.61	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	14.935
75 SLU I	23.10	25.67	2.57	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	1334.46	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	19.011
75 SLU I	25.67	26.07	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	1742.46	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	14.559
75 SLU I	26.47	26.87	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	1812.22	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	13.999
75 SLU I	26.87	29.46	2.58	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	1404.22	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	18.067
75 SLU I	29.46	29.86	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	1638.94	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	15.479
75 SLU I	30.26	30.66	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	1326.42	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	19.126
75 SLU I	30.66	32.56	1.90	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	1023.25	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	24.793
75 SLU I	32.56	32.96	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	1431.25	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	17.725
75 SLU I	33.36	33.76	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	2011.97	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	12.609
75 SLU I	33.76	36.84	3.08	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	1603.96	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	15.817
75 SLU I	36.84	37.24	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	1945.73	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	13.038
75 SLU I	37.64	38.04	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	1680.20	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	15.099
75 SLU I	38.04	40.09	2.05	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	1272.19	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	19.942
75 SLU I	40.09	40.49	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	1221.81	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	20.764

VERIFICHE STRUTTURALI TRAVE IN C.A. N.1057 SEZIONE 40x40 cm.

Si riportano le verifiche strutturali eseguite sulla trave n.1057 di sezione 40x40 cm.

Travata n. 1057

Nodi: -2409 138 139 151

Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Tipo	B <cm>	H <cm>	Cf sup <cm>	Cf inf <cm>	Cls	Fck <daN/cmq>	Fctk <daN/cmq>	Fcd <daN/cmq>	Fcd (Inc) <daN/cmq>	Fctd <daN/cmq>	Tp	Fyk <daN/cmq>	Fyd <daN/cmq>
4	R	40.00	40.00	3.50	3.50	C25/30	249.00	17.91	141.10	249.00	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	AfEP S <cmq>	AfEP I <cmq>	My <daNm>	MRdy <daNm>	Sic.
0.15	51	SLU	1	556.52	7.70	7.70	7.70	7.70	-1495.53	-10274.80	6.870
2.26	64	SLU	1	345.93	7.70	7.70	7.70	7.70	2889.31	10274.80	3.556
5.57	51	SLU	1	15.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-3652.20	-10274.80	2.813
5.87	64	SLU	2	15.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-1776.96	-10274.80	5.782
7.56	50	SLU	2	184.93	7.70	7.70	7.70	7.70	-1149.31	-10274.80	8.940
7.86	50	SLU	3	15.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-1175.31	-10274.80	8.742
8.99	62	SLU	3	127.29	7.70	7.70	7.70	7.70	885.52	10274.80	11.603
9.37	62	SLU	3	165.09	7.70	7.70	7.70	7.70	885.52	10274.80	11.603

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	AfEP S <cmq>	AfEP I <cmq>	My <daNm>	M'ydy <daNm>	Sic.
0.15	7	SND	1	556.52	7.70	7.70	7.70	7.70	-1119.27	-9880.83	8.828
2.26	7	SND	1	345.93	7.70	7.70	7.70	7.70	1760.99	9880.83	5.611

5.57	7	SND	1	15.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-2382.37	-9880.83	4.147
5.87	7	SND	2	15.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-1212.75	-9880.83	8.147
7.56	1	SND	2	184.93	7.70	7.70	7.70	7.70	-569.16	-9880.83	17.360
7.86	7	SND	3	15.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-633.09	-9880.83	15.607
8.99	7	SND	3	127.29	7.70	7.70	7.70	7.70	678.22	9880.83	14.569
9.37	7	SND	3	165.09	7.70	7.70	7.70	7.70	678.22	9880.83	14.569

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	My <daNm>	□f sup <daN/cmq>	□f inf <daN/cmq>	□c <daN/cmq>
0.15	55	SLE R	1	556.52	7.70	7.70	-1059.71	417.16	-111.96	11.21
0.15	22	SLE Q	1	556.52	7.70	7.70	-791.36	311.52	-83.61	8.37
2.26	68	SLE R	1	345.93	7.70	7.70	2046.75	-216.23	805.71	21.64
2.26	22	SLE Q	1	345.93	7.70	7.70	1656.61	-175.02	652.13	17.52
5.57	55	SLE R	1	15.00	7.70	7.70	-2584.20	1017.28	-273.01	27.32
5.57	22	SLE Q	1	15.00	7.70	7.70	-2168.27	853.55	-229.07	22.93
5.87	68	SLE R	2	15.00	7.70	7.70	-1243.51	489.51	-131.37	13.15
5.87	22	SLE Q	2	15.00	7.70	7.70	-987.93	388.90	-104.37	10.45
7.56	54	SLE R	2	184.93	7.70	7.70	-797.81	314.06	-84.29	8.44
7.56	22	SLE Q	2	184.93	7.70	7.70	-388.09	152.77	-41.00	4.10
7.86	54	SLE R	3	15.00	7.70	7.70	-814.00	320.43	-86.00	8.61
7.86	22	SLE Q	3	15.00	7.70	7.70	-457.58	180.13	-48.34	4.84
8.99	66	SLE R	3	127.29	7.70	7.70	592.19	-62.56	233.12	6.26
8.99	22	SLE Q	3	127.29	7.70	7.70	128.00	-13.52	50.39	1.35
9.37	66	SLE R	3	165.09	7.70	7.70	592.19	-62.56	233.12	6.26
9.37	22	SLE Q	3	165.09	7.70	7.70	128.00	-13.52	50.39	1.35

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

Caso	Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	My <daNm>	c <mm>	s <mm>	K2	□eq	□sm <mm>	As <cmq>	Ac eff <cmq>	□s <daN/cmq>	□sm	Wk <mm>
51	0.15	22	SLE Q	1	4	556.52	-791.36	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	311.52	0.09	0.02
56	0.15	19	SLE F	1	4	556.52	-808.51	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	318.27	0.09	0.02
122	2.26	22	SLE Q	1	4	345.93	1656.61	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	652.13	0.19	0.04
142	2.26	70	SLE F	1	4	345.93	1661.08	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	653.89	0.19	0.04
193	5.57	22	SLE Q	1	4	15.00	-2168.27	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	853.55	0.25	0.05
209	5.57	57	SLE F	1	4	15.00	-2174.48	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	855.99	0.25	0.05
264	5.87	22	SLE Q	2	4	15.00	-987.93	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	388.90	0.11	0.02
284	5.87	70	SLE F	2	4	15.00	-1051.12	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	413.78	0.12	0.02
335	7.56	22	SLE Q	2	4	184.93	-388.09	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	152.77	0.04	0.01
340	7.56	19	SLE F	2	4	184.93	-448.00	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	176.35	0.05	0.01
406	7.86	22	SLE Q	3	4	15.00	-457.58	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	180.13	0.05	0.01
411	7.86	19	SLE F	3	4	15.00	-519.96	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	204.68	0.06	0.01
493	8.99	22	SLE Q	3	4	127.29	128.00	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	50.39	0.01	0.00
513	8.99	70	SLE F	3	4	127.29	192.29	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	75.70	0.02	0.00
564	9.37	22	SLE Q	3	4	165.09	128.00	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	50.39	0.01	0.00
585	9.37	70	SLE F	3	4	165.09	192.29	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	75.70	0.02	0.00

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

CC	X0 <m>	X1 <m>	Lung. <m>	Staff.	AfE St. <cmq/m>	bw <m>	Vsdu <daN>	ctg□	VRsd <daN>	VRcd <daN>	Vrdu <daN>	Sic.
64 SLU	0.15	0.55	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	3380.34	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	7.467
51 SLU	0.55	5.17	4.62	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	3613.24	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	6.985
51 SLU	5.17	5.57	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	4170.53	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	6.052
64 SLU	5.87	6.27	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	1673.43	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	15.082
62 SLU	6.27	7.16	0.90	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	1194.79	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	21.125
50 SLU	7.16	7.56	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	1071.49	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	23.555
63 SLU	7.86	8.26	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	2097.06	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	12.036
63 SLU	8.26	8.97	0.70	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	1624.27	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	15.539
63 SLU	8.97	9.37	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	795.83	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	31.715

Verifiche di resistenza al fuoco
Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	AfEP S <cmq>	AfEP I <cmq>	My <daNm>	MRdy <daNm>	Sic.
0.15	75	SLU I	1	556.52	7.70	7.70	7.70	7.70	-791.36	-10091.70	12.752
2.26	75	SLU I	1	345.93	7.70	7.70	7.70	7.70	1656.61	10090.50	6.092
5.57	75	SLU I	1	15.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-2168.27	-10091.70	4.654

5.87	75	SLU I	2	15.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-987.93	-10091.70	10.215
7.56	75	SLU I	2	184.93	7.70	7.70	7.70	7.70	-388.09	-10091.70	26.004
7.86	75	SLU I	3	15.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-457.58	-10091.70	22.055
8.99	75	SLU I	3	127.29	7.70	7.70	7.70	7.70	128.00	10090.50	78.842
9.37	75	SLU I	3	165.09	7.70	7.70	7.70	7.70	128.00	10090.50	78.842

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

CC	X0 <m>	X1 <m>	Lung. <m>	Staff.	AfE St. <cmq/m>	bw <m>	Vsdu <daN>	ctg□	VRsd <daN>	VRcd <daN>	Vrdu <daN>	Sic.
75 SLU I	0.15	0.55	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	1921.52	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	13.203
75 SLU I	0.55	5.17	4.62	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	2108.62	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	12.031
75 SLU I	5.17	5.57	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	2430.06	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	10.440
75 SLU I	5.87	6.27	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	987.90	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	25.680
75 SLU I	6.27	7.16	0.90	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	688.99	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	36.821
75 SLU I	7.16	7.56	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	281.91	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	89.992
75 SLU I	7.86	8.26	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	983.97	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	25.782
75 SLU I	8.26	8.97	0.70	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	646.58	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	39.236
75 SLU I	8.97	9.37	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	282.00	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	89.961

VERIFICHE STRUTTURALI TRAVE IN C.A. N.1054 SEZIONE 40x20 cm.

Si riportano le verifiche strutturali eseguite sulla trave n.1054 di sezione 40x20 cm.

Travata n. 1054

Nodi: -2412 135 148
Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Tipo	B <cm>	H <cm>	Cf sup <cm>	Cf inf <cm>	Cls	Fck <daN/cmq>	Fctk <daN/cmq>	Fcd <daN/cmq>	Fcd (Inc) <daN/cmq>	Fctd <daN/cmq>	Tp	Fyk <daN/cmq>	Fyd <daN/cmq>
5	R	40.00	20.00	3.50	3.50	C25/30	249.00	17.91	141.10	249.00	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	AfEP S <cmq>	AfEP I <cmq>	My <daNm>	MRdy <daNm>	Sic.
0.20	62	SLU	1	458.27	4.52	4.52	4.52	4.52	-1272.66	-2630.74	2.067
1.99	49	SLU	1	279.47	4.52	4.52	4.52	4.52	654.67	2630.74	4.018
4.58	49	SLU	1	20.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-1520.08	-2630.74	1.731
4.98	62	SLU	2	20.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-1913.57	-2630.74	1.375
7.23	62	SLU	2	245.12	4.52	4.52	4.52	4.52	968.21	2630.74	2.717
9.37	49	SLU	2	458.27	4.52	4.52	4.52	4.52	-1931.51	-2630.74	1.362

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	AfEP S <cmq>	AfEP I <cmq>	My <daNm>	M'ydy <daNm>	Sic.
0.20	7	SND	1	458.27	4.52	4.52	4.52	4.52	-1230.47	-2505.36	2.036
1.99	7	SND	1	279.47	4.52	4.52	4.52	4.52	586.48	2505.36	4.272
4.58	7	SND	1	20.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-1336.69	-2505.36	1.874
4.98	7	SND	2	20.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-1511.70	-2505.36	1.657
7.23	7	SND	2	245.12	4.52	4.52	4.52	4.52	697.20	2505.36	3.593
9.37	7	SND	2	458.27	4.52	4.52	4.52	4.52	-1539.29	-2505.36	1.628

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	My <daNm>	□f sup <daN/cmq>	□f inf <daN/cmq>	□c <daN/cmq>
0.20	66	SLE R	1	458.27	4.52	4.52	-884.75	1362.27	-250.04	45.61
0.20	22	SLE Q	1	458.27	4.52	4.52	-527.91	812.84	-149.19	27.21
1.99	53	SLE R	1	279.47	4.52	4.52	460.68	-130.20	709.33	23.75
1.99	22	SLE Q	1	279.47	4.52	4.52	390.63	-110.40	601.47	20.14
4.58	53	SLE R	1	20.00	4.52	4.52	-1058.55	1629.87	-299.16	54.57
4.58	22	SLE Q	1	20.00	4.52	4.52	-762.62	1174.22	-215.53	39.31
4.98	66	SLE R	2	20.00	4.52	4.52	-1318.25	2029.73	-372.56	67.95
4.98	22	SLE Q	2	20.00	4.52	4.52	-1058.47	1629.75	-299.14	54.56
7.23	66	SLE R	2	245.12	4.52	4.52	669.62	-189.24	1031.03	34.52
7.23	22	SLE Q	2	245.12	4.52	4.52	644.37	-182.11	992.15	33.22
9.37	53	SLE R	2	458.27	4.52	4.52	-1328.01	2044.77	-375.31	68.46

9.37	22	SLE Q	2	458.27	4.52	4.52	-1069.80	1647.20	-302.34	55.15

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

Caso	Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	My <daNm>	c <mm>	s <mm>	K2	□eq	□sm <mm>	As <cmq>	Ac eff <cmq>	□s <daN/cmq>	□sm	Wk <mm>
48	0.20	22	SLE Q	1	5	458.27	-527.91	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	812.84	0.24	0.04
68	0.20	70	SLE F	1	5	458.27	-598.09	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	920.90	0.27	0.05
119	1.99	22	SLE Q	1	5	279.47	390.63	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	601.47	0.18	0.03
135	1.99	57	SLE F	1	5	279.47	403.59	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	621.41	0.18	0.03
190	4.58	22	SLE Q	1	5	20.00	-762.62	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	1174.22	0.34	0.06
206	4.58	57	SLE F	1	5	20.00	-823.01	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	1267.20	0.37	0.07
261	4.98	22	SLE Q	2	5	20.00	-1058.47	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	1629.75	0.55	0.10
281	4.98	70	SLE F	2	5	20.00	-1109.18	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	1707.84	0.50	0.09
332	7.23	22	SLE Q	2	5	245.12	644.37	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	992.15	0.29	0.05
352	7.23	70	SLE F	2	5	245.12	647.39	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	996.81	0.29	0.05
403	9.37	22	SLE Q	2	5	458.27	-1069.80	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	1647.20	0.56	0.10
419	9.37	57	SLE F	2	5	458.27	-1122.88	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	1728.93	0.50	0.09

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

CC	X0 <m>	X1 <m>	Lung. <m>	Staff.	AfE St. <cmq/m>	bw <m>	Vsdu <daN>	ctg□	VRsd <daN>	VRcd <daN>	Vrdu <daN>	Sic.
62 SLU	0.20	0.40	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	1308.09	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	8.722
49 SLU	0.40	4.38	3.98	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	1571.50	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	7.260
49 SLU	4.38	4.58	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	1724.46	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	6.616
62 SLU	4.98	5.18	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	2212.10	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	5.158
49 SLU	5.18	9.17	3.98	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	2248.80	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	5.074
49 SLU	9.17	9.37	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	2481.79	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	4.597

Verifiche di resistenza al fuoco
Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	AfEP S <cmq>	AfEP I <cmq>	My <daNm>	MRdy <daNm>	Sic.
0.20	75	SLU I	1	458.27	4.52	4.52	4.52	4.52	-527.91	-2442.70	4.627
1.99	75	SLU I	1	279.47	4.52	4.52	4.52	4.52	390.63	2442.70	6.253
4.58	75	SLU I	1	20.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-762.62	-2442.70	3.203
4.98	75	SLU I	2	20.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-1058.47	-2442.70	2.308
7.23	75	SLU I	2	245.12	4.52	4.52	4.52	4.52	644.37	2442.70	3.791
9.37	75	SLU I	2	458.27	4.52	4.52	4.52	4.52	-1069.80	-2442.70	2.283

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

CC	X0 <m>	X1 <m>	Lung. <m>	Staff.	AfE St. <cmq/m>	bw <m>	Vsdu <daN>	ctg□	VRsd <daN>	VRcd <daN>	Vrdu <daN>	Sic.
75 SLU I	0.20	0.40	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	777.44	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	13.785
75 SLU I	0.40	4.38	3.98	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	955.74	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	11.214
75 SLU I	4.38	4.58	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	1063.05	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	10.082
75 SLU I	4.98	5.18	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	1412.82	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	7.586
75 SLU I	5.18	9.17	3.98	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	1435.87	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	7.464
75 SLU I	9.17	9.37	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	1596.53	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	6.713

VERIFICHE STRUTTURALI TRAVE IN LEGNO LAMELLARE N.2011 SEZIONE 20x24 cm.

Si riportano le verifiche strutturali eseguite sulla trave n.2011 di sezione 20x24 cm.

```
Asta n. 2011 (-2254 -2255) Trave 20x24 cm Crit. 1
-------------------------------------------------
- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=1.79
  Sollecitazioni: N=-22.11 Tz=0.00 My=-250.52 Ty=0.00 Mz=26.33 Mx=-2.99
  Resistenze: Kfi=1.15 fm,y,d=276.00 fm,z,d=276.00 KhY=1.00 KhZ=1.00 Km=0.70
  Ltors=357.35 □rel,m=0.40 Kcrit=1.00
  Tensioni: □m,d=83.78 Sfr.=0.29

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
  Sollecitazioni: N=-22.12
  [Par.] My,sx=0.00 My,dx=0.00 My,eq=-187.89
```

[Par.] Mz,sx=0.00 Mz,dx=-0.00 Mz,eq=19.75
Resistenze: Kfi=1.15 fm,y,d=276.00 fm,z,d=276.00 KhY=1.00 KhZ=1.00 Km=0.70
L=357.35 □rel,y=1.39 □rel,z=1.93 Kc,y=0.47 Kc,z=0.25
Tensioni: □c,0,d=-0.15 □m,d=62.83 Sfr.=0.22

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-22.11 Tz=280.42 My=0.00 Ty=29.47 Mz=0.00 Mx=-2.99
Resistenze: Kfi=1.25
Tensioni: □tor,d=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=3.57
Sollecitazioni: N=-22.12 Tz=-280.43 My=0.00 Ty=-29.47 Mz=0.00 Mx=-2.99
Resistenze: Kfi=1.25 Kcr=0.71
Tensioni: □d=4.09 □tor,d=0.01 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=3.57
Sollecitazioni: N=-22.12 Tz=-280.43 My=0.00 Ty=-29.47 Mz=0.00 Mx=-2.99
Resistenze: Kfi=1.25 Kcr=0.71 Kl=1.00 fv,d=43.75
Tensioni: □d=4.09 Sfr.=0.09

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.79
Sollecitazioni: N=-22.11 Tz=0.00 My=-250.52 Ty=0.00 Mz=26.33 Mx=-2.99
Resistenze: Kfi=1.25 fc,0,d=300.00 fm,y,d=300.00 fm,z,d=300.00 KhY=1.00 KhZ=1.00 Km=0.70
Tensioni: □c,0,d=-0.15 □m,d=-83.78 Sfr.=0.27

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.79
Sollecitazioni: N=-22.11 Tz=0.00 My=-250.52 Ty=0.00 Mz=26.33 Mx=-2.99
Resistenze: Kfi=1.25 fm,y,d=300.00 fm,z,d=300.00 KhY=1.00 KhZ=1.00 Km=0.70
Tensioni: □m,d=83.78 Sfr.=0.27

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=3.57
Sollecitazioni: N=-22.12 Tz=-280.43 My=0.00 Ty=-29.47 Mz=0.00 Mx=-2.99
Resistenze: Kfi=1.25 fc,0,d=300.00
Tensioni: □c,0,d=-0.15 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 7 SND Xl=1.79
Sollecitazioni: N=68.15 Tz=0.00 My=-250.52 Ty=0.00 Mz=26.33 Mx=-3.29
Resistenze: Kmod=1.10 fc,0,t=145.66
L=357.35 □rel,y=0.82 □rel,z=0.99 Kc,y=0.89 Kc,z=0.78
Tensioni: □t,0,d=0.14 □m,d=14.69 Sfr.=0.08

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 50 SLU Xl=1.79
Sollecitazioni: N=-63.12 Tz=0.00 My=-972.20 Ty=0.00 Mz=82.49 Mx=-10.18
Resistenze: Kmod=0.90 fm,y,d=148.97 fm,z,d=148.97 KhY=1.00 KhZ=1.00 Km=0.70
Ltors=357.35 □rel,m=0.27 Kcrit=1.00
Tensioni: □m,d=55.79 Sfr.=0.36

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 50 SLU
Sollecitazioni: N=-63.14
[Par.] My,sx=0.00 My,dx=-0.00 My,eq=-729.15
[Par.] Mz,sx=0.00 Mz,dx=-0.00 Mz,eq=61.87
Resistenze: Kmod=0.90 fm,y,d=148.97 fm,z,d=148.97 KhY=1.00 KhZ=1.00 Km=0.70
L=357.35 □rel,y=0.82 □rel,z=0.99 Kc,y=0.89 Kc,z=0.78
Tensioni: □c,0,d=-0.13 □m,d=41.84 Sfr.=0.27

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=68.15 Tz=280.42 My=0.00 Ty=29.47 Mz=0.00 Mx=-3.29
Resistenze: Kmod=1.10 Kh=1.00 fc,0,t=145.66
Tensioni: □t,0,d=0.14 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-63.10 Tz=1088.21 My=0.00 Ty=92.34 Mz=0.00 Mx=-10.18
Resistenze: Kmod=0.90
Tensioni: □tor,d=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 7 SND Xl=1.79
Sollecitazioni: N=68.15 Tz=0.00 My=-250.52 Ty=0.00 Mz=26.33 Mx=-3.29
Resistenze: Kmod=1.10 Kh=1.00 fc,0,t=145.66 fm,y,d=182.07 fm,z,d=182.07 KhY=1.00 KhZ=1.00 Km=0.70
Tensioni: □t,0,d=0.14 □m,d=14.69 Sfr.=0.08

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 50 SLU Xl=3.57
  Sollecitazioni: N=-63.14 Tz=-1088.27 My=0.00 Ty=-92.34 Mz=0.00 Mx=-10.18
  Resistenze: Kmod=0.90 Kcr=0.71
  Tensioni: d=4.78 tor,d=0.01 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=3.57
  Sollecitazioni: N=-63.14 Tz=-1088.27 My=0.00 Ty=-92.34 Mz=0.00 Mx=-10.18
  Resistenze: Kmod=0.90 Kcr=0.71 Kl=1.00 fv,d=21.72
  Tensioni: d=4.78 Sfr.=0.22

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 50 SLU Xl=1.79
  Sollecitazioni: N=-63.12 Tz=0.00 My=-972.20 Ty=0.00 Mz=82.49 Mx=-10.18
  Resistenze: Kmod=0.90 fc,0,d=148.97 fm,y,d=148.97 fm,z,d=148.97 KhY=1.00 KhZ=1.00 Km=0.70
  Tensioni: c,0,d=-0.13 m,d=-55.79 Sfr.=0.36

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.79
  Sollecitazioni: N=-63.12 Tz=0.00 My=-972.20 Ty=0.00 Mz=82.49 Mx=-10.18
  Resistenze: Kmod=0.90 fm,y,d=148.97 fm,z,d=148.97 KhY=1.00 KhZ=1.00 Km=0.70
  Tensioni: m,d=55.79 Sfr.=0.36

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 7 SND Xl=3.57
  Sollecitazioni: N=-112.38 Tz=-280.43 My=0.00 Ty=-29.47 Mz=0.00 Mx=-3.29
  Resistenze: Kmod=1.10 fc,0,d=182.07
  Tensioni: c,0,d=-0.23 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) fZ,G=0.32 (L/1123) fZ,L=0.32 (L/1132)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) fZ,G=0.20 (L/1823) fZ,L=0.19 (L/1833)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) fZ,G=0.42 (L/860) fZ,L=0.41 (L/867)

VERIFICHE STRUTTURALI TRAVE IN LEGNO LAMELLARE N.2052 SEZIONE 24x32 cm.

Si riportano le verifiche strutturali eseguite sulla trave n.2052 di sezione 24x32 cm.

Asta n. 2052 (-2122 123) Trave 24x32 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 75 SLU I Xl=0.09
  Sollecitazioni: N=-10.71 Tz=-421.49 My=-238.20 Ty=4.17 Mz=0.00 Mx=0.00
  Resistenze: Kfi=1.15 fm,y,d=276.00 fm,z,d=276.00 KhY=1.00 KhZ=1.00 Km=0.70
  Ltors=155.01 rel,m=0.24 Kcrit=1.00
  Tensioni: m,d=20.42 Sfr.=0.07

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=1.35
  Sollecitazioni: N=-4.55 Tz=-465.65 My=321.55 Ty=4.17 Mz=4.52 Mx=0.00
  Resistenze: Kfi=1.15 fm,y,d=276.00 fm,z,d=276.00 KhY=1.00 KhZ=1.00 Km=0.70
  Ltors=155.01 rel,m=0.24 Kcrit=1.00
  Tensioni: m,d=-28.17 Sfr.=0.10

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
  Sollecitazioni: N=-11.15
  [Par.] My,sx=276.05 My,dx=-321.55 My,eq=321.55
  [Lin.] Mz,sx=1.12 Mz,dx=4.52 Mz,eq=2.26
  Resistenze: Kfi=1.15 fm,y,d=276.00 fm,z,d=276.00 KhY=1.00 KhZ=1.00 Km=0.70
  L=155.01 rel,y=0.38 rel,z=0.60 Kc,y=0.99 Kc,z=0.96
  Tensioni: c,0,d=-0.04 m,d=-27.87 Sfr.=0.10

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=1.35
  Sollecitazioni: N=-4.55 Tz=-465.65 My=321.55 Ty=4.17 Mz=4.52 Mx=0.00
  Resistenze: Kfi=1.25 Kcr=0.71 Kl=1.00 fv,d=43.75
  Tensioni: d=3.10 Sfr.=0.07

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.35
  Sollecitazioni: N=-4.55 Tz=-465.65 My=321.55 Ty=4.17 Mz=4.52 Mx=0.00

Resistenze: Kfi=1.25 fc,0,d=300.00 fm,y,d=300.00 fm,z,d=300.00 KhY=1.00 KhZ=1.00 Km=0.70
Tensioni: c,0,d=-0.01 m,d=-28.17 Sfr.=0.09

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.35
Sollecitazioni: N=-4.55 Tz=-465.65 My=321.55 Ty=4.17 Mz=4.52 Mx=0.00
Resistenze: Kfi=1.25 fm,y,d=300.00 fm,z,d=300.00 KhY=1.00 KhZ=1.00 Km=0.70
Tensioni: m,d=-28.17 Sfr.=0.09

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-11.15 Tz=-418.34 My=-276.05 Ty=4.17 Mz=-1.12 Mx=0.00
Resistenze: Kfi=1.25 fc,0,d=300.00
Tensioni: c,0,d=-0.04 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 50 SLU Xl=1.35
Sollecitazioni: N=140.61 Tz=-1903.14 My=1392.84 Ty=13.04 Mz=14.49 Mx=0.00
Resistenze: Kmod=0.90 fc,0,t=119.17
L=155.01 rel,y=0.27 rel,z=0.36 Kc,y=1.00 Kc,z=0.99
Tensioni: t,0,d=0.18 m,d=34.48 Sfr.=0.23

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 15 SLU Xl=0.18
Sollecitazioni: N=-3.98 Tz=-1038.04 My=-457.49 Ty=8.55 Mz=0.00 Mx=0.00
Resistenze: Kmod=0.80 fm,y,d=132.41 fm,z,d=132.41 KhY=1.00 KhZ=1.00 Km=0.70
Ltors=155.01 rel,m=0.17 Kcrit=1.00
Tensioni: m,d=11.17 Sfr.=0.08

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 63 SLU Xl=1.35
Sollecitazioni: N=-111.69 Tz=-1120.59 My=839.59 Ty=9.23 Mz=10.07 Mx=0.00
Resistenze: Kmod=0.90 fm,y,d=148.97 fm,z,d=148.97 KhY=1.00 KhZ=1.00 Km=0.70
Ltors=155.01 rel,m=0.17 Kcrit=1.00
Tensioni: m,d=-20.83 Sfr.=0.14

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 15 SLU
Sollecitazioni: N=-5.12
[Par.] My,sx=643.88 My,dx=-790.11 My,eq=790.11
[Lin.] Mz,sx=2.18 Mz,dx=9.39 Mz,eq=4.76
Resistenze: Kmod=0.80 fm,y,d=132.41 fm,z,d=132.41 KhY=1.00 KhZ=1.00 Km=0.70
L=155.01 rel,y=0.27 rel,z=0.36 Kc,y=1.00 Kc,z=0.99
Tensioni: c,0,d=-0.01 m,d=-19.44 Sfr.=0.15

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 49 SLU Xl=1.35
Sollecitazioni: N=213.92 Tz=-1743.60 My=1251.23 Ty=11.83 Mz=13.20 Mx=0.00
Resistenze: Kmod=0.90 Kh=1.00 fc,0,t=119.17
Tensioni: t,0,d=0.28 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=72.81 Tz=-539.77 My=-369.48 Ty=-65.84 Mz=15.70 Mx=12.53
Resistenze: Kmod=1.10
Tensioni: tor,d=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 50 SLU Xl=1.35
Sollecitazioni: N=140.61 Tz=-1903.14 My=1392.84 Ty=13.04 Mz=14.49 Mx=0.00
Resistenze: Kmod=0.90 Kh=1.00 fc,0,t=119.17 fm,y,d=148.97 fm,z,d=148.97 KhY=1.00 KhZ=1.00 Km=0.70
Tensioni: t,0,d=0.18 m,d=34.48 Sfr.=0.23

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 7 SND Xl=1.35
Sollecitazioni: N=236.71 Tz=-801.35 My=516.87 Ty=54.51 Mz=64.48 Mx=9.72
Resistenze: Kmod=1.10 Kcr=0.71
Tensioni: d=2.20 tor,d=0.01 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=1.35
Sollecitazioni: N=140.61 Tz=-1903.14 My=1392.84 Ty=13.04 Mz=14.49 Mx=0.00
Resistenze: Kmod=0.90 Kcr=0.71 Kl=1.00 fv,d=21.72
Tensioni: d=5.20 Sfr.=0.24

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 63 SLU Xl=1.35
Sollecitazioni: N=-111.69 Tz=-1120.59 My=839.59 Ty=9.23 Mz=10.07 Mx=0.00
Resistenze: Kmod=0.90 fc,0,d=148.97 fm,y,d=148.97 fm,z,d=148.97 KhY=1.00 KhZ=1.00 Km=0.70
Tensioni: c,0,d=-0.15 m,d=-20.83 Sfr.=0.14

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.35

```
  Sollecitazioni: N=140.61 Tz=-1903.14 My=1392.84 Ty=13.04 Mz=14.49 Mx=0.00
  Resistenze: Kmod=0.90 fm,y,d=148.97 fm,z,d=148.97 KhY=1.00 KhZ=1.00 Km=0.70
  Tensioni: m,d=-34.48 Sfr.=0.23

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 62 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-215.15 Tz=-377.86 My=-223.33 Ty=5.48 Mz=-1.58 Mx=0.00
  Resistenze: Kmod=0.90 fc,0,d=148.97
  Tensioni: c,0,d=-0.28 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) fZ,L=0.01 (L/9777)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) fZ,L=0.01 (L/14578)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) fZ,L=0.02 (L/7715)
```

VERIFICHE STRUTTURALI TRAVE IN LEGNO LAMELLARE N.2047 SEZIONE 24x80 cm.

Si riportano le verifiche strutturali eseguite sulla trave n.2047 di sezione 24x80 cm.

```
Asta n. 2047 (-2212 -2199) Trave 24x80 cm Crit. 1
-----------------------------------------
- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-1313.18 Tz=157.83 My=-5225.06 Ty=-29.69 Mz=0.00 Mx=-4.33
  Resistenze: Kfi=1.15 fm,y,d=276.00 fm,z,d=276.00 KhY=1.00 KhZ=1.00 Km=0.70
  Ltors=124.90 rel,m=0.24 Kcrit=1.00
  Tensioni: m,d=20.41 Sfr.=0.07

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=-1328.22 Tz=48.55 My=-5353.94 Ty=-29.69 Mz=-37.66 Mx=-4.33
  Resistenze: Kfi=1.15 fm,y,d=276.00 fm,z,d=276.00 KhY=1.00 KhZ=1.00 Km=0.70
  Ltors=124.90 rel,m=0.24 Kcrit=1.00
  Tensioni: m,d=21.40 Sfr.=0.08

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
  Sollecitazioni: N=-1328.22
  [Lin.] My,sx=5225.06 My,dx=5353.94 My,eq=-5302.39
  [Lin.] Mz,sx=0.57 Mz,dx=-37.66 Mz,eq=-22.82
  Resistenze: Kfi=1.15 fm,y,d=276.00 fm,z,d=276.00 KhY=1.00 KhZ=1.00 Km=0.70
  L=124.90 rel,y=0.09 rel,z=0.29 Kc,y=1.00 Kc,z=1.00
  Tensioni: c,0,d=-0.69 m,d=21.01 Sfr.=0.08

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-1313.18 Tz=157.83 My=-5225.06 Ty=-29.69 Mz=0.00 Mx=-4.33
  Resistenze: Kfi=1.25
  Tensioni: tor,d=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-1313.18 Tz=157.83 My=-5225.06 Ty=-29.69 Mz=0.00 Mx=-4.33
  Resistenze: Kfi=1.25 Kcr=0.71
  Tensioni: d=0.18 tor,d=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-1313.18 Tz=157.83 My=-5225.06 Ty=-29.69 Mz=0.00 Mx=-4.33
  Resistenze: Kfi=1.25 Kcr=0.71 Kl=1.00 fv,d=43.75
  Tensioni: d=0.18 Sfr.=0.00

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=-1328.22 Tz=48.55 My=-5353.94 Ty=-29.69 Mz=-37.66 Mx=-4.33
  Resistenze: Kfi=1.25 fc,0,d=300.00 fm,y,d=300.00 fm,z,d=300.00 KhY=1.00 KhZ=1.00 Km=0.70
  Tensioni: c,0,d=-0.69 m,d=-21.40 Sfr.=0.07

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=-1328.22 Tz=48.55 My=-5353.94 Ty=-29.69 Mz=-37.66 Mx=-4.33
  Resistenze: Kfi=1.25 fm,y,d=300.00 fm,z,d=300.00 KhY=1.00 KhZ=1.00 Km=0.70
  Tensioni: m,d=21.40 Sfr.=0.07

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=-1328.22 Tz=48.55 My=-5353.94 Ty=-29.69 Mz=-37.66 Mx=-4.33
```

Resistenze: Kfi=1.25 fc,0,d=300.00
Tensioni: c,0,d=-0.69 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 14 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-3733.68 Tz=352.55 My=-14210.80 Ty=-58.36 Mz=0.00 Mx=-10.40
Resistenze: Kmod=0.80 fm,y,d=132.41 fm,z,d=132.41 KhY=1.00 KhZ=1.00 Km=0.70
Ltors=124.90 rel,m=0.24 Kcrit=1.00
Tensioni: m,d=55.51 Sfr.=0.42

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 63 SLU Xl=1.25
Sollecitazioni: N=-4361.77 Tz=308.76 My=-18756.90 Ty=-47.03 Mz=-72.27 Mx=-12.25
Resistenze: Kmod=0.90 fm,y,d=148.97 fm,z,d=148.97 KhY=1.00 KhZ=1.00 Km=0.70
Ltors=124.90 rel,m=0.24 Kcrit=1.00
Tensioni: m,d=74.21 Sfr.=0.50

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 63 SLU
Sollecitazioni: N=-4361.77
[Lin.] My,sx=18282.50 My,dx=18756.90 My,eq=-18567.10
[Lin.] Mz,sx=13.52 Mz,dx=-72.27 Mz,eq=-48.77
Resistenze: Kmod=0.90 fm,y,d=148.97 fm,z,d=148.97 KhY=1.00 KhZ=1.00 Km=0.70
L=124.90 rel,y=0.09 rel,z=0.29 Kc,y=1.00 Kc,z=1.00
Tensioni: c,0,d=-2.27 m,d=73.16 Sfr.=0.51

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 63 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-4342.21 Tz=450.82 My=-18282.50 Ty=-47.03 Mz=-13.52 Mx=-12.25
Resistenze: Kmod=0.90
Tensioni: tor,d=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 63 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-4342.21 Tz=450.82 My=-18282.50 Ty=-47.03 Mz=-13.52 Mx=-12.25
Resistenze: Kmod=0.90 Kcr=0.71
Tensioni: d=0.50 tor,d=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 63 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-4342.21 Tz=450.82 My=-18282.50 Ty=-47.03 Mz=-13.52 Mx=-12.25
Resistenze: Kmod=0.90 Kcr=0.71 Kl=1.00 fv,d=21.72
Tensioni: d=0.50 Sfr.=0.02

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 63 SLU Xl=1.25
Sollecitazioni: N=-4361.77 Tz=308.76 My=-18756.90 Ty=-47.03 Mz=-72.27 Mx=-12.25
Resistenze: Kmod=0.90 fc,0,d=148.97 fm,y,d=148.97 fm,z,d=148.97 KhY=1.00 KhZ=1.00 Km=0.70
Tensioni: c,0,d=-2.27 m,d=-74.21 Sfr.=0.50

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 63 SLU Xl=1.25
Sollecitazioni: N=-4361.77 Tz=308.76 My=-18756.90 Ty=-47.03 Mz=-72.27 Mx=-12.25
Resistenze: Kmod=0.90 fm,y,d=148.97 fm,z,d=148.97 KhY=1.00 KhZ=1.00 Km=0.70
Tensioni: m,d=74.21 Sfr.=0.50

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 13 SLU Xl=1.25
Sollecitazioni: N=-4215.27 Tz=240.56 My=-16149.30 Ty=-57.99 Mz=-73.94 Mx=-10.55
Resistenze: Kmod=0.80 fc,0,d=132.41
Tensioni: c,0,d=-2.20 Sfr.=0.02

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) fZ,L=0.02 (L/6388)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) fZ,L=0.01 (L/11098)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) fZ,L=0.03 (L/4797)

VERIFICHE STRUTTURALI TRAVE IN LEGNO LAMELLARE N.2052 SEZIONE 24x100 cm.

Si riportano le verifiche strutturali eseguite sulla trave n.2052 di sezione 24x100 cm.

Asta n. 2052 (261 -2317) Trave 24x100 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 75 SLU I Xl=0.41
Sollecitazioni: N=-825.58 Tz=3302.90 My=4547.70 Ty=4.60 Mz=0.00 Mx=0.00

Resistenze: Kfi=1.15 fm,y,d=276.00 fm,z,d=276.00 KhY=1.00 KhZ=1.00 Km=0.70
Ltors=117.71 □rel,m=0.26 Kcrit=1.00
Tensioni: □m,d=-11.37 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-828.84 Tz=3325.84 My=5243.08 Ty=4.60 Mz=-1.83 Mx=0.00
Resistenze: Kfi=1.15 fm,y,d=276.00 fm,z,d=276.00 KhY=1.00 KhZ=1.00 Km=0.70
Ltors=117.71 □rel,m=0.26 Kcrit=1.00
Tensioni: □m,d=-13.13 Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
Sollecitazioni: N=-828.84
[Lin.] My,sx=-5243.08 My,dx=-2039.16 My,eq=3961.51
[Lin.] Mz,sx=1.83 Mz,dx=2.67 Mz,eq=1.07
Resistenze: Kfi=1.15 fm,y,d=276.00 fm,z,d=276.00 KhY=1.00 KhZ=1.00 Km=0.70
L=117.71 □rel,y=0.06 □rel,z=0.27 Kc,y=1.00 Kc,z=1.00
Tensioni: □c,0,d=-0.35 □m,d=-9.91 Sfr.=0.04

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-828.84 Tz=3325.84 My=5243.08 Ty=4.60 Mz=-1.83 Mx=0.00
Resistenze: Kfi=1.25 Kcr=0.71 Kl=1.00 fv,d=43.75
Tensioni: □d=2.91 Sfr.=0.07

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-828.84 Tz=3325.84 My=5243.08 Ty=4.60 Mz=-1.83 Mx=0.00
Resistenze: Kfi=1.25 fc,0,d=300.00 fm,y,d=300.00 fm,z,d=300.00 KhY=1.00 KhZ=1.00 Km=0.70
Tensioni: □c,0,d=-0.35 □m,d=-13.13 Sfr.=0.04

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-828.84 Tz=3325.84 My=5243.08 Ty=4.60 Mz=-1.83 Mx=0.00
Resistenze: Kfi=1.25 fm,y,d=300.00 fm,z,d=300.00 KhY=1.00 KhZ=1.00 Km=0.70
Tensioni: □m,d=-13.13 Sfr.=0.04

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-828.84 Tz=3325.84 My=5243.08 Ty=4.60 Mz=-1.83 Mx=0.00
Resistenze: Kfi=1.25 fc,0,d=300.00
Tensioni: □c,0,d=-0.35 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 7 SND Xl=0.20
Sollecitazioni: N=1061.11 Tz=3409.68 My=6221.46 Ty=584.94 Mz=-882.40 Mx=2.90
Resistenze: Kmod=1.10 fc,0,t=145.66
L=117.71 □rel,y=0.06 □rel,z=0.27 Kc,y=1.00 Kc,z=1.00
Tensioni: □t,0,d=0.44 □m,d=24.75 Sfr.=0.12

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 14 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-2338.40 Tz=8751.77 My=13845.10 Ty=8.54 Mz=0.00 Mx=0.00
Resistenze: Kmod=0.80 fm,y,d=132.41 fm,z,d=132.41 KhY=1.00 KhZ=1.00 Km=0.70
Ltors=117.71 □rel,m=0.26 Kcrit=1.00
Tensioni: □m,d=-34.61 Sfr.=0.26

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 50 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-1614.03 Tz=11182.40 My=17308.20 Ty=-3.37 Mz=6.56 Mx=0.00
Resistenze: Kmod=0.90 fm,y,d=148.97 fm,z,d=148.97 KhY=1.00 KhZ=1.00 Km=0.70
Ltors=117.71 □rel,m=0.26 Kcrit=1.00
Tensioni: □m,d=-43.34 Sfr.=0.29

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 13 SLU
Sollecitazioni: N=-2605.51
[Lin.] My,sx=-15310.60 My,dx=-5904.30 My,eq=11548.10
[Lin.] Mz,sx=-2.42 Mz,dx=10.96 Mz,eq=7.54
Resistenze: Kmod=0.80 fm,y,d=132.41 fm,z,d=132.41 KhY=1.00 KhZ=1.00 Km=0.70
L=117.71 □rel,y=0.06 □rel,z=0.27 Kc,y=1.00 Kc,z=1.00
Tensioni: □c,0,d=-1.09 □m,d=-28.95 Sfr.=0.23

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=1.18
Sollecitazioni: N=1076.30 Tz=3134.97 My=1139.44 Ty=584.94 Mz=355.87 Mx=2.90
Resistenze: Kmod=1.10 Kh=1.00 fc,0,t=145.66
Tensioni: □t,0,d=0.45 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.20

Sollecitazioni: N=-146.32 Tz=3296.57 My=4894.34 Ty=-769.90 Mz=1604.28 Mx=6.81
Resistenze: Kmod=1.10
Tensioni: tor,d=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 7 SND Xl=0.20
Sollecitazioni: N=1061.11 Tz=3409.68 My=6221.46 Ty=584.94 Mz=-882.40 Mx=2.90
Resistenze: Kmod=1.10 Kh=1.00 fc,0,t=145.66 fm,y,d=182.07 fm,z,d=182.07 KhY=1.00 KhZ=1.00 Km=0.70
Tensioni: t,0,d=0.44 m,d=24.75 Sfr.=0.12

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 24 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-2605.31 Tz=9676.70 My=15310.40 Ty=67.37 Mz=-101.23 Mx=1.02
Resistenze: Kmod=0.90 Kcr=0.71
Tensioni: d=8.47 tor,d=0.00 Sfr.=0.15

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-1614.03 Tz=11182.40 My=17308.20 Ty=-3.37 Mz=6.56 Mx=0.00
Resistenze: Kmod=0.90 Kcr=0.71 Kl=1.00 fv,d=21.72
Tensioni: d=9.78 Sfr.=0.45

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 50 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-1614.03 Tz=11182.40 My=17308.20 Ty=-3.37 Mz=6.56 Mx=0.00
Resistenze: Kmod=0.90 fc,0,d=148.97 fm,y,d=148.97 fm,z,d=148.97 KhY=1.00 KhZ=1.00 Km=0.70
Tensioni: c,0,d=-0.67 m,d=-43.34 Sfr.=0.29

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-1614.03 Tz=11182.40 My=17308.20 Ty=-3.37 Mz=6.56 Mx=0.00
Resistenze: Kmod=0.90 fm,y,d=148.97 fm,z,d=148.97 KhY=1.00 KhZ=1.00 Km=0.70
Tensioni: m,d=-43.34 Sfr.=0.29

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 63 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-3596.17 Tz=8171.19 My=13313.00 Ty=21.04 Mz=-2.35 Mx=0.00
Resistenze: Kmod=0.90 fc,0,d=148.97
Tensioni: c,0,d=-1.50 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) fZ,L=0.02 (L/4425)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) fZ,L=0.01 (L/7852)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) fZ,L=0.03 (L/3280)

VERIFICHE STRUTTURALI PARETE N.117 IN C.A. SPESSORE 30 cm.

Si riportano le verifiche strutturali eseguitesulla parete n.117 di spessore 30 cm.

Parete n. 117

Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Spess. <cm>	Cf <cm>	Cls	Fck <daN/cmq>	Fctk <daN/cmq>	Fcd <daN/cmq>	Fctd <daN/cmq>	Tp	Fyk <daN/cmq>	Fyd <daN/cmq>
Oriz.	30.00	5.10	C25/30	249.00	17.91	141.10	11.94	B450C	4500.00	3913.04
A-A	30.00	5.10	C25/30	249.00	17.91	141.10	11.94	B450C	4500.00	3913.04
B-B	30.00	5.10	C25/30	249.00	17.91	141.10	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Verifiche su sezioni orizzontali
Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

CC	TCC	Zona	Zv <m>	Xi <m>	Xf <m>	N <daN>	My <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	Sic.
23	SLU	Diff.	0.00	0.00	1.20	-5633.90	1642.01	-5633.90	7617.05	4.639
38	SLU	Diff.	1.34	0.00	1.20	-5957.20	-331.46	-5957.20	-7651.67	23.085
25	SLU	Diff.	2.69	0.00	1.20	-8083.43	-690.74	-8083.43	-7880.75	11.409
25	SLU	Diff.	4.03	0.00	1.20	-6180.49	-866.69	-6180.49	-7675.62	8.856
50	SLU	Sez.A-A	4.03	0.00	0.30	343.88	-669.70	343.88	-2169.40	3.239
50	SLU	Sez.B-B	4.03	0.90	1.20	-3166.60	269.42	-3166.60	2555.51	9.485

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

CC	TCC	Zona	Zv	Xi	Xf	N	My	Nu	M'ydy	Sic.

			<m>	<m>	<m>	<daN>	<daNm>	<daN>	<daNm>	
1	SND	Diff.	0.00	0.00	1.20	-2717.19	2193.31	-2717.19	6371.21	2.905
1	SND	Diff.	1.34	0.00	1.20	-2567.22	-627.45	-2567.22	-6352.97	10.125
1	SND	Diff.	2.69	0.00	1.20	-2661.92	-471.34	-2661.92	-6364.79	13.504
1	SND	Diff.	4.03	0.00	1.20	-1213.72	-1206.02	-1213.72	-6195.41	5.137
1	SND	Sez.A-A	0.00	0.00	0.30	1757.01	444.21	1757.01	1784.39	4.017
1	SND	Sez.B-B	0.00	0.90	1.20	-2628.40	290.05	-2628.40	2282.41	7.869

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

CC	TCC	Zona	Zv <m>	Xi <m>	Xf <m>	N <daN>	My <daNm>	c <daN/cmq>	f <daN/cmq>
27	SLE R	Diff.	0.00	0.00	1.20	-4274.76	1142.78	13.53	418.26
22	SLE Q	Diff.	0.00	0.00	1.20	-4525.86	632.60	6.55	101.14
68	SLE R	Diff.	1.34	0.00	1.20	-5643.95	-229.18	2.67	34.03
53	SLE R	Diff.	1.34	0.00	1.20	-2630.30	-143.65	1.44	17.76
22	SLE Q	Diff.	1.34	0.00	1.20	-4467.07	-134.03	1.87	24.50
29	SLE R	Diff.	2.69	0.00	1.20	-5751.92	-484.96	4.40	49.88
27	SLE R	Diff.	2.69	0.00	1.20	-5295.30	-454.05	4.12	46.48
22	SLE Q	Diff.	2.69	0.00	1.20	-4400.88	-329.48	3.01	35.18
55	SLE R	Diff.	4.03	0.00	1.20	-3748.06	-588.27	6.32	117.85
53	SLE R	Diff.	4.03	0.00	1.20	-2881.73	-530.15	5.92	135.07
22	SLE Q	Diff.	4.03	0.00	1.20	-2722.52	-384.85	4.00	63.03
54	SLE R	Sez.A-A	4.03	0.00	0.30	246.96	-456.36	20.03	948.87
54	SLE R	Sez.A-A	0.00	0.00	0.30	3562.88	193.16	0.00	1218.85
22	SLE Q	Sez.A-A	4.03	0.00	0.30	221.09	-208.63	9.13	458.85
29	SLE R	Sez.B-B	2.69	0.90	1.20	-4236.17	-132.13	7.05	92.11
54	SLE R	Sez.B-B	4.03	0.90	1.20	-2207.01	175.91	6.21	71.81
22	SLE Q	Sez.B-B	2.69	0.90	1.20	-2876.48	-85.84	4.71	61.77

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

CC	TCC	Zona	Zv <m>	Xi <m>	Xf <m>	N <daN>	My <daNm>	c <mm>	s <mm>	K2	eq	sm <mm>	As <cmq>	Ac eff <cmq>	s <daN/cmq>	sm	Wk <mm>
22	SLE Q	Diff.	0.00	0.00	1.20	-4525.86	632.60	45.00	250.37	0.50	12.00	215.26	6.79	708.30	101.14	0.03	0.01
31	SLE F	Diff.	0.00	0.00	1.20	-4572.73	725.93	45.00	250.37	0.50	12.00	224.29	6.79	759.41	148.31	0.04	0.02
22	SLE Q	Diff.	4.03	0.00	1.20	-2722.52	-384.85	45.00	250.37	0.50	12.00	216.15	6.79	713.39	63.03	0.02	0.01
57	SLE F	Diff.	4.03	0.00	1.20	-2598.25	-401.11	45.00	250.37	0.50	12.00	222.51	6.79	749.32	78.03	0.02	0.01
22	SLE Q	Sez.A-A	1.34	0.00	0.30	1059.18	-40.58	45.00	198.01	0.63	12.00	384.22	4.52	879.77	324.74	0.09	0.06
19	SLE F	Sez.A-A	1.34	0.00	0.30	1404.09	-44.80	45.00	198.01	0.67	12.00	403.60	4.52	879.77	410.40	0.12	0.08

VERIFICHE STRUTTURALI TAMPONATURA N.107

Si riportano le verifiche strutturali eseguite sulla tamponatura n.107.

Verifiche tamponature

Simbologia
E = Modulo elastico
Fd = Resistenza di calcolo della tamponatura
Fk = Resistenza caratteristica della tamponatura
M = Momento flettente agente o momento ribaltante
Mu = Momento ultimo o momento stabilizzante
N = Sforzo normale
Peso = Peso per unità di superficie della tamponatura
Q = Carico uniformemente distribuito dovuto alla forza sismica Fa
Sic. = Sicurezza
Spess. = Spessore
TCC = Tipo di combinazione di carico
SLU = Stato limite ultimo
SLE R = Stato limite d'esercizio, combinazione rara
SLE F = Stato limite d'esercizio, combinazione frequente
SLE Q = Stato limite d'esercizio, combinazione quasi permanente
SLD = Stato limite di danno
SLO = Stato limite di operatività
SLU I = Stato limite di resistenza al fuoco
SND = Stato limite di salvaguardia della vita (non dissipativo)

Ta = Periodo proprio di vibrazione della tamponatura
Tam. = Numero della tamponatura
Tt = Numero del tipo tamponatura
Wa = Peso totale della tamponatura
Z = Quota del baricentro della tamponatura rispetto alla quota di riferimento per azioni sismiche
h = Altezza

Configurazione geometrica e caratteristiche dei materiali utilizzati

Tt	Spess. <cm>	Peso <daN/mq>	E <daN/cmq>	Fk <daN/cmq>	Fd <daN/cmq>
1	30.00	250.00	12000.00	12.00	6.00

Verifiche per azioni ortogonali

Tam.	Tt	h <m>	Z <m>	Wa <daN/m>	TCC	Ta <sec>	Q <daN/mq>	N <daN/m>	M <daNm/m>	Mu <daNm/m>	Sic.
107	1	3.83	1.92	957.50	SLV	0.09	17.22	478.75	31.58	69.57	2.203

VERIFICHE STRUTTURALI SOLAIO IN LATERO-CEMENTO.

Si riportano le verifiche strutturali eseguite sul solaio in latero-cemento n.121

Schema 2

CAMPATA 1
SOLAIO GETTATO IN OPERA H = 20+5

Tralicci non presenti - Rete sup. ø6 20x20 - Rete inf. non presente
Copriferro sup. = 2.00cm - Copriferro inf. = 2.00cm - Copriferro confezione = 1.30cm

Luce cal = 5.18m - Interasse = 50.0cm - Altezza = 25.0cm - Nervat = 10.0cm - Cappa = 5.0cm

Descrizione	distanza m	Momento F. Kgm/int	Area inf. cmq	Area sup. cmq	Momento R. Kgm/int	Mr/Mf	Epsilon calc %	Epsilon acc %
Asse app. sx	0.00	-838.35	0.79	2.26	1974.98	2.36	3.5	47.5
Filo all. sx	0.20	248.98	3.05	2.97	2378.83	9.55	3.5	32.9
Max. campata	2.59	1676.70	2.26	0.71	1966.91	1.17	3.5	49.1
Filo all. dx	4.98	248.98	3.05	2.97	2378.83	9.55	3.5	32.9
Asse app. dx	5.18	-838.35	0.79	2.26	1974.98	2.36	3.5	47.5

Per solette con spessore minore di 50 mm resistenza a compressione = 0.80*Fcd

Descrizione	Taglio filo Kg	Vrd filo Vrcd Kg	Taglio banc. Kg	Vrd banc. Vrcd Kg	Largh. cm	Nerva. cm	Vrsd Kg	Area cmq	Dist. cm
Pettine sx	1194.88	2571.22 33335.65	1194.88	1061.07 13334.26	0.00	10.00	2102.91	0.29	25.00
Pettine dx	-1194.88	2571.22 33335.65	-1194.88	1061.07 13334.26	0.00	10.00	2102.91	0.29	25.00

Vrd = 0,18 * k * (100 * ro1 * fck)1/3 / gammaC >= (v min) * bw * d
Vrcd = 0,9 * d * bw * f'cd * (ctg alfa + 1) / (1 + 1)
Vrsd = 0,9 * d * (Asw / s) * fyd * (ctg alfa + 1) sin alfa

Freccia solaio = 0.652cm - Momento di inerzia = 15703cm4
Rapporto snellezza L/h = 20.7< 21.9 (C4.1.13)
Limite snellezza verificata (C4.1.13)
Umidità relativa = 75% - Tempo di applicazione del carico = 30 gg - Coeff. Viscosità = 0.00

STATI LIMITE DI ESERCIZIO
Condizioni ambiente: Ordinarie - Classe di esposizione: X0
Tipo acciaio: B450C - Tensione caratteristica = 4500.0kg/cmq - Tipo di armatura: Armature Poco Sensibili
Tipo calcestruzzo Rck = 300 - Resistenza cilindrica fck = 249.00kg/cmq

Resistenza a trazione fctm = 26.08kg/cmq - Resistenza a trazione-flessione fcfm = 31.29kg/cmq
Coefficiente beta1 = 1 - Coefficiente beta1 = 0.50 - Coefficiente omogen. = 15.00
COMBINAZIONI RARE
Momento soll. = 1173.69kgm - Asse neutro = 4.84cm
Compressione calc. = 43.17kg/cmq - Compressione limite calc. = 149.40kg/cmq
Trazione acciaio = 2428.42kg/cmq - Trazione limite acciaio = 3600.00kg/cmq
COMBINAZIONI FREQUENTI
Momento soll. = 1006.02kgm - Asse neutro = 4.84cm
Compressione calc. = 37.00kg/cmq
Trazione acciaio = 2081.50kg/cmq
COMBINAZIONI QUASI PERMANENTI
Momento soll. = 1006.02kgm - Asse neutro = 4.84cm
Compressione calc. = 37.00kg/cmq - Compressione limite calc. = 112.05kg/cmq
Trazione acciaio = 2081.50kg/cmq

APERTURA DELLE FESSURE
Modulo W sezione interamente reagente = 1649.26cm3 - Momento di fessurazione = W*fcfm = 430.07kgm
Diametro medio tondini = 12.00mm - Ricoprimento armatura c = 14.00mm
Distanza fra le barre s = 25.00mm - Tensione acciaio = 889.83kg/cmq
Area efficace Ac,eff = 50.00cmq - Area acciaio teso = 2.26cmq - Rapporto As/Aeff Ro = 0.045
COMBINAZIONI FREQUENTI
     Distanza media tra le fessure in mm = 113.09mm
     Epsilon_sm = 0.00090 - Epsilon_sm,n = 0.00040
     Tensione acciaio = 2081.50kg/cmq
     Apertura limite delle fessure mm = 0.40mm
     Ampiezza fessura in mm Wm = 0.10mm
     Ampiezza fessura in mm Wk = 0.17mm
     Combinazione fessurata
COMBINAZIONI QUASI PERMANENTI
     Distanza media tra le fessure in mm = 113.09mm
     Epsilon_sm = 0.00090 - Epsilon_sm,n = 0.00040
     Tensione acciaio = 2081.50kg/cmq
     Apertura limite delle fessure mm = 0.30mm
     Ampiezza fessura in mm Wm = 0.10mm
     Ampiezza fessura in mm Wk = 0.17mm
     Combinazione fessurata

VERIFICHE STRUTTURALI ANCORAGGIO PILASTRO IN ACCIAO-PLATEA DI FONDAZIONE.

Si riportano di seguito le verifiche strutturali eseguite sull'ancoraggio pilastro in acciao con la platea di fondazione in c.a.

Basi della progettazione

Ancorante

Sistema	Sistema chimico Superbond
Ancorante chimico ad iniezione	
Elemento di fissaggio	Bussola filettata internamente RG 16 x 90 M10 I R, Acciaio inossidabile
Vite di fissaggio	Vite M 10, Acciaio inossidabile, Classe di resistenza A4-70, dal cliente
Profondità di ancoraggio	90 mm
Dati di progetto	Specifiche del produttore

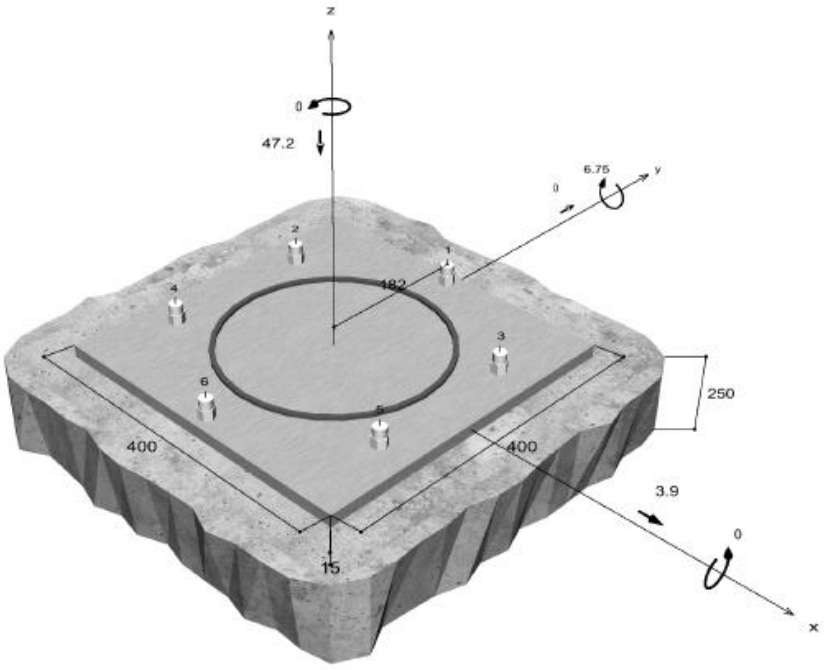


Geometria / Carichi

mm, kN, kNm

Valore di progetto delle azioni (sono inclusi i coefficienti parziali di sicurezza delle azioni)





Dati di input

Metodo di porgettazione	Metodo di calcolo ENSO per ancoranti chimici
Materiale di base	C20/25, EN 206
Condizioni calcestruzzo	Non fessurato, Foro asciutto
Range di temperatura	24 °C Temperatura nel lungo periodo, 40 °C Temperatura nel breve periodo
Armatura	Armatura normale o senza armatura. Senza armatura di bordo
Metodo di foratura	Rotopercussione
Tipo di installazione	Installazione non passante
Spazio anulare tra foro della piastra e barra	Spazio anulare tra foro della piastra e barra non riempito
Tipo di carico	Statico
Distanziato	Nessuna flessione Ancorante fissato sul materiale di base
Dimensioni piastra di ancoraggio	400 mm x 400 mm x 15 mm
Tipo di profilo	Tubo (273,0 x 6,3)

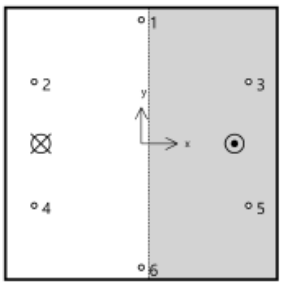
Carichi di progetto *)

#	N_{Sd} kN	$V_{Sd,x}$ kN	$V_{Sd,y}$ kN	$M_{Sd,x}$ kNm	$M_{Sd,y}$ kNm	$M_{T,Sd}$ kNm	Tipo di carico
1	-47.20	3.90	0.00	0.00	6.75	0.00	Statico

*) I coefficienti parziali di sicurezza per le azioni sono inclusi.

Forze risultanti sull'ancoraggio

Ancorante n°	Forza di trazione kN	Forza di taglio kN	Forza di taglio x kN	Forza di taglio y kN
1	0.03	0.65	0.65	0.00
2	0.46	0.65	0.65	0.00
3	0.00	0.65	0.65	0.00
4	0.46	0.65	0.65	0.00
5	0.00	0.65	0.65	0.00
6	0.03	0.65	0.65	0.00



max. deformazione a compressione del calcestruzzo :	0.04	‰
max. tensione di compressione del calcestruzzo :	1.3	N/mm²
Forza risultante di trazione :	0.99 kN ,	Coordinate x/y (-148 / 0)
Forza risultante di compressione :	48.19 kN ,	Coordinate x/y (137 / 0)

Resistenza di progetto a trazione

Verifica	Carico kN	Portata kN	Utilizzo β_N %
Rottura dell'acciaio *	0.46	21.93	2.1
Rottura combinata sfilamento e cono di calcestruzzo	0.99	74.76	1.3
Rottura per formazione del cono di calcestruzzo	0.99	59.38	1.7

* Ancorante più sfavorevole

Rottura dell'acciaio

$$N_{Sd} \leq \frac{N_{Rk,s}}{\gamma_{Ms}} \quad (N_{Rd,s})$$



$N_{Rk,s}$ kN	γ_{Ms}	$N_{Rd,s}$ kN	N_{Sd} kN	$\beta_{N,s}$ %
41.00	1.87	21.93	0.46	2.1

Ancorante n°	$\beta_{N,s}$ %	Gruppo n°	Beta decisivo
1	0.1	1	$\beta_{N,s,1}$
2	2.1	2	$\beta_{N,s,2}$
3	0.0	3	$\beta_{N,s,3}$
4	2.1	4	$\beta_{N,s,4}$
5	0.0	5	$\beta_{N,s,5}$
6	0.1	6	$\beta_{N,s,6}$

Rottura combinata sfilamento e cono di calcestruzzo

$$N_{Sd} \leq \frac{N_{Rk,p}}{\gamma_{Mp}} \quad (N_{Rd,p})$$



$$N_{Rk,p} = N^0_{Rk,p} \cdot \frac{A_{p,N}}{A^0_{p,N}} \cdot \Psi_{s,Np} \cdot \Psi_{g,Np} \cdot \Psi_{ec,Np} \cdot \Psi_{re,Np}$$ Equazione (5.2)

$$N_{Rk,p} = 54.29kN \cdot \frac{227,607mm^2}{72,900mm^2} \cdot 1.000 \cdot 1.000 \cdot 0.662 \cdot 1.000 = 112.14kN$$

$$N^0_{Rk,p} = \pi \cdot d \cdot h_{ef} \cdot \tau_{Rk} = \pi \cdot 16mm \cdot 90mm \cdot 12.0N/mm^2 = 54.29kN$$ Equazione (5.2a)

$$\Psi_{sus} = 1.00$$ Equazione (7.14a)

$$\alpha_{sus} = 0.00 \leq \Psi^0_{sus} = 0.84$$

$$s_{cr,Np} = min\left(7.3 \cdot d \cdot \left(\Psi_{sus} \cdot \tau_{Rk,ucr}\right)^{0.5}; 3 \cdot h_{ef}\right)$$ Equazione (7.15)

$$s_{cr,Np} = min\left(7.3 \cdot 16mm \cdot \left(1.00 \cdot 12.0N/mm^2\right)^{0.5}; 3 \cdot 90mm\right) = 270mm$$

$$c_{cr,Np} = \frac{s_{cr,Np}}{2} = \frac{270mm}{2} = 135mm$$ Equazione (7.16)

$$\Psi_{s,Np} = min\left(1;\ 0.7 + 0.3 \cdot \frac{c}{c_{cr,Np}}\right) = min\left(1;\ 0.7 + 0.3 \cdot \frac{\infty}{135mm}\right) = 1.000 \le 1$$ Equazione (5.2a)

$$\Psi_{g,Np} = max\left(1;\ \Psi^0_{g,Np} - \sqrt{\frac{s}{s_{cr,Np}}} \cdot \left(\Psi^0_{g,Np} - 1\right)\right) = 1.000 - \sqrt{\frac{130mm}{270mm}} \cdot \left(1.000 - 1\right) = 1.000 \ge 1$$ Equazione (5.2f)

$$\Psi^0_{g,Np} = max\left(1;\ \sqrt{n} - \left(\sqrt{n} - 1\right) \cdot \left(\frac{d \cdot \tau_{Rk}}{k \cdot \sqrt{h_{ef} \cdot f_{ck,cube}}}\right)^{1.5}\right)$$ Equazione (5.2g)

$$\Psi^0_{g,Np} = max\left(1;\ \sqrt{4} - \left(\sqrt{4} - 1\right) \cdot \left(\frac{16mm \cdot 12.0N/mm^2}{3.2 \cdot \sqrt{90mm \cdot 25.0N/mm^2}}\right)^{1.5}\right) = 1.000 \ge 1$$

$$\Psi_{ec,Np} = \frac{1}{1 + \frac{2e_n}{s_{cr,Np}}} = \Psi_{ec,Npx} \cdot \Psi_{ec,Npy} = 0.662 \cdot 1.000 = 0.662 \le 1$$ Equazione (5.2h)

$$\Psi_{ec,Npx} = \frac{1}{1 + \frac{2 \cdot 69mm}{270mm}} = 0.662 \le 1 \qquad \Psi_{ec,Npy} = \frac{1}{1 + \frac{2 \cdot 0mm}{270mm}} = 1.000 \le 1$$

$$\Psi_{re,Np} = 1.000$$ Equazione (5.2i)

$N_{Rk,p}$ kN	γ_{Mp}	$N_{Rd,p}$ kN	N_{Sd} kN	$\beta_{N,p}$ %
112.14	1.50	74.76	0.99	1.3

Ancorante n°	$\beta_{N,p}$ %	Gruppo n°	Beta decisivo
1, 2, 4, 6	1.3	1	$\beta_{N,gr1}$

Rottura per formazione del cono di calcestruzzo



$$N_{Sd} \le \frac{N_{Rk,c}}{\gamma_{Mc}} \quad (N_{Rd,c})$$

$$N_{Rk,c} = N^0_{Rk,c} \cdot \frac{A_{c,N}}{A^0_{c,N}} \cdot \Psi_{s,N} \cdot \Psi_{re,N} \cdot \Psi_{ec,N}$$ Equazione (5.3)

$$N_{Rk,c} = 43.12kN \cdot \frac{227,607mm^2}{72,900mm^2} \cdot 1.000 \cdot 1.000 \cdot 0.662 = 89.07kN$$

$$N^0_{Rk,c} = k_1 \cdot \sqrt{f_{ck,cube}} \cdot h_{ef}^{1.5} = 10.1 \cdot \sqrt{25.0N/mm^2} \cdot \left(90mm\right)^{1.5} = 43.12kN$$ Equazione (5.3a)

$$\Psi_{s,N} = min\left(1;\ 0.7 + 0.3 \cdot \frac{c}{c_{cr,N}}\right) = min\left(1;\ 0.7 + 0.3 \cdot \frac{\infty}{135mm}\right) = 1.000 \le 1$$ Equazione (5.3c)

$$\Psi_{re,N} = 1.000$$ Equazione (5.3d)

$$\Psi_{ec,N} = \frac{1}{1 + \frac{2e_n}{s_{cr,N}}} \Rightarrow \Psi_{ec,Nx} \cdot \Psi_{ec,Ny} = 0.662 \cdot 1.000 = 0.662 \le 1$$ Equazione (5.3e)

$$\Psi_{ec,Nx} = \frac{1}{1 + \frac{2 \cdot 69mm}{270mm}} = 0.662 \le 1 \qquad \Psi_{ec,Ny} = \frac{1}{1 + \frac{2 \cdot 0mm}{270mm}} = 1.000 \le 1$$

$N_{Rk,c}$ kN	γ_{Mc}	$N_{Rd,c}$ kN	N_{Sd} kN	$\beta_{N,c}$ %
89.07	1.50	59.38	0.99	1.7

Ancorante n°	$\beta_{N,c}$ %	Gruppo n°	Beta decisivo
1, 2, 4, 6	1.7	1	$\beta_{N,c;1}$

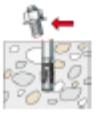
Resistenza a taglio

Verifica	Carico kN	Portata kN	Utilizzo β_V %
Rottura dell'acciaio senza braccio di leva *	0.65	13.01	**5.0**
Rottura calcestruzzo sul lato opposto al carico	3.90	244.01	1.6

* Ancorante più sfavorevole

Rottura dell'acciaio senza braccio di leva

$$V_{Sd} \leq \frac{V_{Rk,s}}{\gamma_{Ms}} \quad (V_{Rd,s})$$



$V_{Rk,s}$ kN	γ_{Mc}	$V_{Rd,c}$ kN	V_{Sd} kN	β_{Vc} %
20.30	1.56	13.01	0.65	5.0

Ancorante n°	β_{Vc} %	Gruppo n°	Beta decisivo
1	5.0	1	$\beta_{Vc;1}$
2	5.0	2	$\beta_{Vc;2}$
3	5.0	3	$\beta_{Vc;3}$
4	5.0	4	$\beta_{Vc;4}$
5	5.0	5	$\beta_{Vc;5}$
6	5.0	6	$\beta_{Vc;6}$

Rottura calcestruzzo sul lato opposto al carico

$$V_{Sd} \leq \frac{V_{Rk,cp}}{\gamma_{Mcp}} \quad (V_{Rd,cp})$$



$$V_{Rk,cp} = k \cdot N_{Rk,c} = 2 \cdot 183.01kN = 366.01kN$$ Equazione (5.7a)

$$N_{Rk,c} = N^0_{Rk,c} \cdot \frac{A_{c,N}}{A^0_{c,N}} \cdot \Psi_{s,N} \cdot \Psi_{re,N} \cdot \Psi_{ec,N}$$ Equazione (5.3)

$$N_{Rk,c} = 43.12kN \cdot \frac{309,414mm^2}{72,900mm^2} \cdot 1.000 \cdot 1.000 \cdot 1.000 = 183.01kN$$

$$N^0_{Rk,c} = k_1 \cdot \sqrt{f_{ck,cube}} \cdot h_{ef}^{1.5} = 10.1 \cdot \sqrt{25.0N/mm^2} \cdot \left(90mm\right)^{1.5} = 43.12kN$$ Equazione (5.3a)

$$\Psi_{s,N} = min\left(1;\ 0.7 + 0.3 \cdot \frac{c}{c_{cr,N}}\right) = min\left(1;\ 0.7 + 0.3 \cdot \frac{\infty}{135mm}\right) = 1.000 \leq 1$$ Equazione (5.3c)

$$\Psi_{re,N} = 1.000$$ Equazione (5.3d)

$$\Psi_{ec,N} = \frac{1}{1 + \frac{2e_n}{s_{cr,N}}} \Rightarrow \Psi_{ec,Nx} \cdot \Psi_{ec,Ny} = 1.000 \cdot 1.000 = 1.000 \leq 1$$ Equazione (5.3e)

$V_{Rk,op}$ kN	γ_{Mop}	$V_{Rd,op}$ kN	V_{Sd} kN	$\beta_{V,op}$ %
366.01	1.50	244.01	3.90	1.6

Ancorante n°	$\beta_{V,op}$ %	Gruppo n°	Beta decisivo
1, 2, 3, 4, 5, 6	1.6	1	$\beta_{V,op;1}$

Risultato dei carichi di trazione e taglio

Carichi di trazione	Utilizzo β_N %
Rottura dell'acciaio *	2.1
Rottura combinata sfilamento e cono di calcestruzzo	1.3
Rottura per formazione del cono di calcestruzzo	1.7

Carichi di taglio	Utilizzo β_V %
Rottura dell'acciaio senza braccio di leva *	5.0
Rottura calcestruzzo sul lato opposto al carico	1.6

* Ancorante più sfavorevole

Resistenza alla combinazione di trazione e taglio

Utilizzo dell'acciaio

$$\beta_{N,s} = \beta_{N,s;2} = 0.02 \leq 1$$
$$\beta_{V,s} = \beta_{V,s;1} = 0.05 \leq 1$$
$$\beta_N^2 + \beta_V^2 = \beta_{N,s;2}^2 + \beta_{V,s;2}^2 = 0.00 \leq 1$$ Equazione (5.9a) Equazione (5.9b) Equazione (5.10)

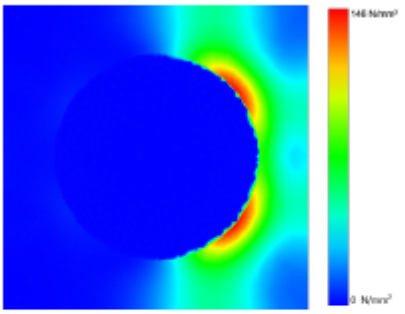
Verifica soddisfatta

Utilizzo del calcestruzzo

$$\beta_{N,c} = \beta_{N,c;1} = 0.02 \leq 1$$
$$\beta_{V,cp} = \beta_{V,cp;1} = 0.02 \leq 1$$
$$\beta_N^{1.5} + \beta_V^{1.5} = \beta_{N,c;1}^{1.5} + \beta_{V,cp;1}^{1.5} = 0.00 \leq 1$$ Equazione (5.9a) Equazione (5.9b) Equazione (5.10)

Spessore piastra di base

Andamento delle tensioni



Dettagli piastra di base

Spessore della piastra	t =	15 mm
Materiale della piastra di base		S 235 (St 37)
Modulo elastico	E =	210,000 N/mm²
Tensione di snervamento	$R_{p0,2}$ =	235 N/mm²
Coefficiente di sicurezza	γ_M =	1.0
Coefficiente di Poisson	v =	0.3
Utilizzo	η =	62 %
Tipo di profilo		Tubo (273,0 x 6,3)

Osservazioni tecniche

Se la distanza dal bordo di un ancoraggio è minore della distanza dal bordo critica ccr, N (metodo di progettazione A)è necessario prevedere un'armatura longitudinale con almeno d = 6mm nel bordo dell'elemento nella zona di ancoraggio.
La trasmissione dei carichi dell'ancoraggio al supporto in calcestruzzo deve essere indicata per lo stato limite ultimo e lo stato limite di esercizio; a tal fine, le normali verifiche devono essere effettuate considerando le azioni introdotte dagli ancoraggi. Per tali verifiche saranno considerate le disposizioni aggiuntive del metodo di progettazione .

Dettagli piastra di

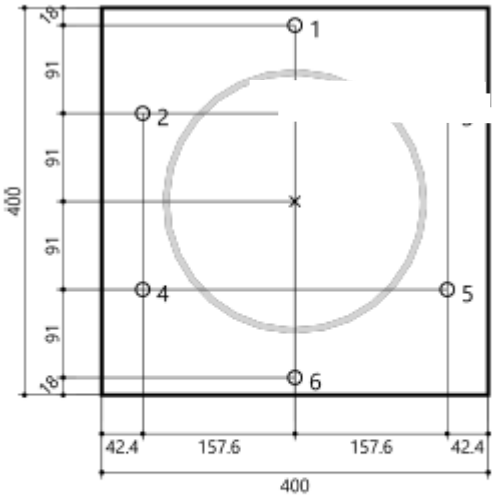
Materiale della piastra di base	S 235 (St 37)
Spessore della piastra di base	t = 15 mm
Diametro del foro nell'oggetto da fissare	d_f=12 mm

Profilo

Tipo di profilo	Tubo (273,0 x 6,3)

Coordinate dell'ancoraggio

Ancorante n°	x mm	y mm
1	0	182
2	-157.6166	91
3	157.6166	91
4	-157.6166	-91
5	157.6166	-91
6	0	-182



13.2 Blocco B.

VERIFICHE STRUTTURALI PLATEA DI FONDAZIONE IN C.A.

Si riportano di seguito le verifiche strutturali eseguite sulla platea di fondazione.

Simbologia

Δ_{sm}	=Distanza media tra le fessure
Φ_{eq}	=Diametro equivalente delle barre
β (u_0)	=Coeff. amplificativo dello sforzo di punzonamento sul perimetro u_0
β (u_1)	=Coeff. amplificativo dello sforzo di punzonamento sul perimetro u_1
ε_{sm}	=Deformazione unitaria media dell'armatura (*1000)
ν	=Coeff. di riduzione della resistenza per il calcestruzzo fessurato a taglio
ρ_1	=Rapporto d'armatura longitudinale (*1000)
σ_c	=Tensione nel calcestruzzo
σ_f	=Tensione nel ferro
σ_s	=Tensione nell'acciaio nella sezione fessurata
$A_{c\ eff}$	=Area di calcestruzzo efficace
A_s	=Area complessiva dei ferri nell'area di calcestruzzo efficace
A_{sw}	=Area di armatura a taglio a punzonamento
AfE I	=Area di ferro effettiva totale presente nel punto di verifica, inferiore
AfE S	=Area di ferro effettiva totale presente nel punto di verifica, superiore
AfE St.	=Area di ferro effettiva della staffatura
CC	=Numero della combinazione delle condizioni di carico elementari
Cf inf	=Copriferro inferiore
Cf sup	=Copriferro superiore
Cls	=Tipo di calcestruzzo
DV	=Direzione di verifica XX = Verifica per momento Mxx YY = Verifica per momento Myy
Fcd	=Resistenza di calcolo a compressione del calcestruzzo
Fck	=Resistenza caratteristica cilindrica a compressione del calcestruzzo
Fctd	=Resistenza di calcolo a trazione del calcestruzzo
Fctk	=Resistenza caratteristica a trazione del calcestruzzo
Fyd	=Resistenza di calcolo dell'acciaio
Fyk	=Tensione caratteristica di snervamento dell'acciaio
K_2	=Coefficiente per distribuzione deformazioni
M'ydy	=Momento resistente massimo in campo sostanzialmente elastico intorno all'asse Y
MRdy	=Momento resistente allo stato limite ultimo intorno all'asse Y
Mom	=Momento flettente
My	=Momento flettente intorno all'asse Y
Mz	=Momento intorno all'asse Z
Nodo	=Numero del nodo
Pil	=Numero del pilastro
Sic.	=Sicurezza
Spess.	=Spessore
TCC	=Tipo di combinazione di carico SLU = Stato limite ultimo SLE R = Stato limite d'esercizio, combinazione rara SLE F = Stato limite d'esercizio, combinazione frequente SLE Q = Stato limite d'esercizio, combinazione quasi permanente SLD = Stato limite di danno SLO = Stato limite di operatività SLU I = Stato limite di resistenza al fuoco SND = Stato limite di salvaguardia della vita (non dissipativo)
Tp	=Tipo di acciaio
$V_{Ed,red}$ (u_0)	=Valore di progetto del taglio agente ridotto sul perimetro u_0
$V_{Ed,red}$ (u_1)	=Valore di progetto del taglio agente ridotto sul perimetro u_1
$V_{Rd,c}$	=Resistenza di progetto a punzonamento
$V_{Rd,cs}$	=Resistenza a taglio punzonamento
$V_{Rd,max}$	=Valore di progetto del max taglio punzonamento resistente lungo la sez. di verifica
VRcd	=Taglio ultimo lato calcestruzzo
VRsd	=Taglio ultimo lato armatura
Vrdu	=Taglio ultimo resistente
Vsdu	=Taglio agente nella direzione del momento ultimo
Wk	=Ampiezza caratteristica delle fessure

X = Coordinata X del nodo
Y = Coordinata Y del nodo
a = Distanza dal contorno del pilastro al perimetro di verifica considerato
c = Ricoprimento dell'armatura
ctgθ = Cotangente dell'angolo di inclinazione dei puntoni di calcestruzzo
d = Media delle altezze utili nelle due direzioni ortogonali
s = Distanza massima tra le barre
u_0 = Perimetro del pilastro
u_1 = Perimetro di verifica di base
$u_{out,ef}$ = Perimetro u_{out} efficace oltre il quale non sono più richieste armature
v_{Ed} (u_0) = Tensione max di taglio sul perimetro u_0
v_{Ed} (u_1) = Tensione max di taglio sul perimetro u_1

Armatura platea a quota 0.00

Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Spess. <cm>	Cf sup <cm>	Cf inf <cm>	Cls	Fck <daN/cmq>	Fctk <daN/cmq>	Fcd <daN/cmq>	Fctd <daN/cmq>	Tp	Fyk <daN/cmq>	Fyd <daN/cmq>
25.00	3.50	3.50	C25/30	249.00	17.91	141.10	11.94	B450C	4500.00	3913.04
35.00	3.50	3.50	C25/30	249.00	17.91	141.10	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Nodo	X <m>	Y <m>	DV	CC	TCC	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	My <daNm>	MRdy <daNm>	Sic.
16	13.67	5.00	XX	62	SLU	3.93	3.93	1385.80	3456.45	2.494
-199	1.57	3.01	XX	62	SLU	3.93	3.93	-1676.22	-3456.45	2.062
-4016	2.06	7.93	XX	63	SLU	3.93	3.93	-2679.49	-4993.12	1.863
68	36.13	22.80	XX	75	SLU	3.93	3.93	2420.89	4993.12	2.063
9	0.00	3.01	YY	63	SLU	3.93	3.93	1739.50	3456.45	1.987
-102	0.00	1.50	YY	49	SLU	3.93	3.93	-774.37	-3456.45	4.464
-3319	41.38	32.41	YY	62	SLU	3.93	3.93	-2621.55	-4993.12	1.905
38	43.45	12.59	YY	62	SLU	3.93	3.93	2992.22	4993.12	1.669

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Nodo	X <m>	Y <m>	DV	CC	TCC	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	My <daNm>	M'ydy <daNm>	Sic.
16	13.67	5.00	XX	13	SND	3.93	3.93	913.08	3050.28	3.341
-199	1.57	3.01	XX	1	SND	3.93	3.93	-1131.30	-3050.28	2.696
-885	0.80	12.59	XX	13	SND	3.93	3.93	-1896.54	-4536.66	2.392
68	36.13	22.80	XX	13	SND	3.93	3.93	1945.77	4536.66	2.332
9	0.00	3.01	YY	19	SND	3.93	3.93	2119.63	3050.28	1.439
102	0.00	0.00	YY	7	SND	3.93	3.93	-780.46	-3050.28	3.908
-2105	0.00	31.14	YY	19	SND	3.93	3.93	-2224.58	-4536.66	2.039
74	0.00	22.90	YY	19	SND	3.93	3.93	4132.18	4536.66	1.098

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

Nodo	X <m>	Y <m>	DV	CC	TCC	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	AfE St. <cmq/m>	Vsdu <daN>	ctgθ	VRcd <daN>	VRsd <daN>	Vrdu <daN>	Sic.
9	0.00	3.01	XX	37	SLU	3.93	3.93		4507.06				10339.00	2.294
9	0.00	3.01	XX	7	SND	3.93	3.93		3342.30				10339.00	3.093
74	0.00	22.90	XX	75	SLU	3.93	3.93		9787.12				13250.60	1.354
74	0.00	22.90	XX	1	SND	3.93	3.93		7390.03				13250.60	1.793
-151	0.00	2.26	YY	76	SLU	3.93	3.93		4837.03				10339.00	2.137
-151	0.00	2.26	YY	7	SND	3.93	3.93		4130.36				10339.00	2.503
-1579	0.00	22.35	YY	74	SLU	3.93	3.93		8426.29				13250.60	1.573
-1632	0.00	23.38	YY	13	SND	3.93	3.93		6072.36				13250.60	2.182

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Nodo	X <m>	Y <m>	DV	CC	TCC	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	Mom <daNm>	σ_c <daN/cmq>	σ_f <daN/cmq>
16	13.67	5.00	XX	66	SLE R	3.93	3.93	958.07	20.84	1223.69
16	13.67	5.00	XX	34	SLE Q	3.93	3.93	699.75	15.22	893.76
-199	1.57	3.01	XX	66	SLE R	3.93	3.93	-1180.25	25.68	1507.48
-199	1.57	3.01	XX	34	SLE Q	3.93	3.93	-999.71	21.75	1276.88
-4016	2.06	7.93	XX	67	SLE R	3.93	3.93	-1873.79	21.99	1612.29

-4016	2.06	7.93	XX	34	SLE Q	3.93	3.93	-1692.21	19.86	1456.05
68	36.13	22.80	XX	79	SLE R	3.93	3.93	1672.24	19.63	1438.86
27	6.11	7.79	XX	34	SLE Q	3.93	3.93	1365.89	16.03	1175.26
9	0.00	3.01	YY	67	SLE R	3.93	3.93	1226.69	26.69	1566.80
9	0.00	3.01	YY	34	SLE Q	3.93	3.93	1034.57	22.51	1321.41
-102	0.00	1.50	YY	53	SLE R	3.93	3.93	-542.11	11.79	692.41
-102	0.00	1.50	YY	34	SLE Q	3.93	3.93	-440.56	9.58	562.71
-3319	41.38	32.41	YY	66	SLE R	3.93	3.93	-1808.66	21.23	1556.24
-2044	0.00	30.17	YY	34	SLE Q	3.93	3.93	-1520.64	17.85	1308.42
38	43.45	12.59	YY	66	SLE R	3.93	3.93	2065.42	24.24	1777.17
74	0.00	22.90	YY	34	SLE Q	3.93	3.93	1765.66	20.72	1519.24

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

Nodo	X <m>	Y <m>	DV	CC	TCC	c <mm>	s <mm>	K_2	Φ_{eq}	Δ_{sm} <mm>	A_s <cmq>	$A_{c\ eff}$ <cmq>	σ_s <daN/cmq>	ε_{sm}	Wk <mm>
16	13.67	5.00	XX	34	SLE Q	30.00	200.00	0.50	10.00	205.89	4.71	687.49	893.76	0.26	0.09
16	13.67	5.00	XX	31	SLE F	30.00	200.00	0.50	10.00	205.89	4.71	687.49	939.56	0.27	0.10
-199	1.57	3.01	XX	34	SLE Q	30.00	200.00	0.50	10.00	205.89	4.71	687.49	1276.88	0.37	0.13
-199	1.57	3.01	XX	31	SLE F	30.00	200.00	0.50	10.00	205.89	4.71	687.49	1316.97	0.38	0.13
-4016	2.06	7.93	XX	34	SLE Q	30.00	200.00	0.50	10.00	245.68	4.71	875.00	1456.05	0.42	0.18
-4016	2.06	7.93	XX	31	SLE F	30.00	200.00	0.50	10.00	245.68	4.71	875.00	1475.00	0.43	0.18
27	6.11	7.79	XX	34	SLE Q	30.00	200.00	0.50	10.00	245.68	4.71	875.00	1175.26	0.34	0.14
27	6.11	7.79	XX	31	SLE F	30.00	200.00	0.50	10.00	245.68	4.71	875.00	1205.47	0.35	0.15
9	0.00	3.01	YY	34	SLE Q	30.00	200.00	0.50	10.00	205.89	4.71	687.49	1321.41	0.38	0.13
9	0.00	3.01	YY	69	SLE F	30.00	200.00	0.50	10.00	205.89	4.71	687.49	1357.24	0.40	0.14
-102	0.00	1.50	YY	34	SLE Q	30.00	200.00	0.50	10.00	205.89	4.71	687.49	562.71	0.16	0.06
-102	0.00	1.50	YY	31	SLE F	30.00	200.00	0.50	10.00	205.89	4.71	687.49	587.23	0.17	0.06
-2044	0.00	30.17	YY	34	SLE Q	30.00	200.00	0.50	10.00	245.68	4.71	875.00	1308.42	0.38	0.16
-2044	0.00	30.17	YY	31	SLE F	30.00	200.00	0.50	10.00	245.68	4.71	875.00	1329.05	0.39	0.16
74	0.00	22.90	YY	34	SLE Q	30.00	200.00	0.50	10.00	245.68	4.71	875.00	1519.24	0.44	0.18
74	0.00	22.90	YY	31	SLE F	30.00	200.00	0.50	10.00	245.68	4.71	875.00	1540.38	0.45	0.19

Stato limite ultimo - Verifiche a punzonamento

Pil	CC	TCC	d <m>	My <daNm>	Mz <daNm>	u_0 <m>	$V_{Ed,red}$ (u_0) <daN>	β (u_0)	ν	v_{Ed} (u_0) <daN/mq>	$V_{Rd,max}$ <daN/mq>	a <m>	u_1 <m>	$V_{Ed,red}$ (u_1) <daN>	β (u_1)	ρ_1	v_{Ed} (u_1) <daN/mq>	$V_{Rd,c}$ <daN/mq>	A_{sw} <cmq>	$V_{Rd,cs}$ <daN/mq>	$u_{out,ef}$ <m>
1	75	SLU	0.21	3.62	363.78	0.37	2538.73	1.21	0.54	38279.50	381139.00	0.32	0.88	1881.63	1.34	1.83	13373.40	64118.00	0.00	0.00	0.00
2	75	SLU	0.21	27.08	252.01	0.37	2440.73	1.15	0.54	35048.90	381139.00	0.34	0.91	1812.99	1.24	1.83	11441.60	60110.60	0.00	0.00	0.00
23	75	SLU	0.32	163.30	2486.21	1.60	8766.20	1.31	0.54	22753.70	381139.00	0.19	2.78	5680.19	2.01	1.25	13049.80	140218.00	0.00	0.00	0.00
24	75	SLU	0.32	92.27	2877.94	1.60	8990.10	1.35	0.54	24032.40	381139.00	0.22	2.98	5627.14	2.10	1.25	12553.60	120187.00	0.00	0.00	0.00
25	74	SLU	0.32	359.60	1568.74	0.40	5236.80	1.33	0.54	55412.40	381139.00	0.32	0.89	4040.89	1.70	1.25	24353.40	84130.60	0.00	0.00	0.00
26	37	SLU	0.32	3469.82	126.65	0.40	21835.20	1.17	0.54	203176.00	381139.00	0.38	0.99	16413.10	1.33	1.25	69822.20	70108.90	0.00	0.00	0.00
27	63	SLU	0.32	165.15	880.13	1.60	28795.40	1.03	0.54	59060.40	381139.00	0.35	3.77	20315.10	1.07	1.25	18344.10	76482.40	0.00	0.00	0.00
28	61	SLU	0.32	99.39	1206.82	1.60	14919.60	1.09	0.54	32207.60	381139.00	0.28	3.38	10089.10	1.22	1.25	11606.00	93478.50	0.00	0.00	0.00
29	61	SLU	0.32	76.94	1214.79	1.60	14944.00	1.09	0.54	32269.60	381139.00	0.28	3.38	10097.00	1.22	1.25	11624.50	93478.50	0.00	0.00	0.00
30	19	SND	0.32	717.07	2106.96	0.40	4185.75	1.58	0.54	52373.80	381139.00	0.32	0.89	3300.27	2.18	1.25	25548.30	84130.60	0.00	0.00	0.00
31	13	SND	0.32	3885.86	3630.57	0.40	10068.50	1.57	0.54	125675.00	381139.00	0.32	0.89	7829.93	2.19	1.25	60847.30	84130.60	0.00	0.00	0.00
32	1	SND	0.32	3859.87	2872.27	1.60	10723.50	1.49	0.54	31628.20	381139.00	0.22	2.98	7406.47	2.39	1.25	18850.80	120187.00	0.00	0.00	0.00
33	13	SND	0.32	4119.28	3372.08	1.60	12376.80	1.47	0.54	36010.50	381139.00	0.25	3.18	8399.03	2.26	1.25	18973.50	105163.00	0.00	0.00	0.00
34	62	SLU	0.32	210.29	2114.48	1.60	22589.40	1.10	0.54	49391.80	381139.00	0.32	3.57	15588.30	1.24	1.25	17146.80	84130.60	0.00	0.00	0.00
35	1	SND	0.32	3494.22	1385.73	1.60	11319.50	1.36	0.54	30546.70	381139.00	0.25	3.18	7456.63	2.00	1.25	14921.40	105163.00	0.00	0.00	0.00
36	61	SLU	0.32	419.30	1599.39	1.60	16972.00	1.11	0.54	37231.80	381139.00	0.25	3.18	11307.90	1.29	1.25	14580.70	105163.00	0.00	0.00	0.00
37	62	SLU	0.32	209.81	727.65	1.60	25450.30	1.03	0.54	52125.90	381139.00	0.32	3.57	17993.20	1.07	1.25	17160.10	84130.60	0.00	0.00	0.00
38	49	SLU	0.32	344.24	1293.57	1.60	20650.20	1.07	0.54	43852.40	381139.00	0.28	3.38	13800.90	1.18	1.25	15319.70	93478.50	0.00	0.00	0.00
39	75	SLU	0.32	234.14	3011.99	1.60	15879.40	1.21	0.54	38006.40	381139.00	0.25	3.18	10642.80	1.57	1.25	16636.00	105163.00	0.00	0.00	0.00
40	62	SLU	0.32	15.46	173.19	0.37	4181.09	1.05	0.54	37216.40	381139.00	0.25	0.77	2751.12	1.13	1.25	12852.00	105163.00	0.00	0.00	0.00
41	19	SND	0.32	1115.50	3626.29	1.60	7025.18	1.59	0.54	22101.50	381139.00	0.22	2.98	4211.45	2.93	1.25	13130.50	120187.00	0.00	0.00	0.00
42	74	SLU	0.32	0.95	219.88	1.49	4199.14	1.06	0.54	9450.40	381139.00	0.63	5.44	3470.15	1.07	1.25	2166.86	42065.30	0.00	0.00	0.00
43	77	SLU	0.32	4.36	193.04	1.49	3100.49	1.07	0.54	7049.91	381139.00	0.63	5.44	3845.85	1.06	1.25	2368.90	42065.30	0.00	0.00	0.00
44	61	SLU	0.32	379.95	2162.61	1.60	12137.30	1.20	0.54	28806.10	381139.00	0.22	2.98	7793.15	1.60	1.25	13301.90	120187.00	0.00	0.00	0.00
45	62	SLU	0.32	104.29	1950.28	1.60	25270.30	1.08	0.54	54341.30	381139.00	0.32	3.57	18007.00	1.19	1.25	19028.80	84130.60	0.00	0.00	0.00
46	61	SLU	0.32	102.02	1772.79	1.60	18883.20	1.10	0.54	41287.00	381139.00	0.28	3.38	12751.80	1.26	1.25	15098.40	93478.50	0.00	0.00	0.00
47	62	SLU	0.32	80.79	1102.18	1.60	25157.50	1.05	0.54	52293.30	381139.00	0.32	3.57	17844.10	1.11	1.25	17567.70	84130.60	0.00	0.00	0.00
48	61	SLU	0.32	60.34	1759.59	1.60	18754.90	1.10	0.54	41000.00	381139.00	0.28	3.38	12626.80	1.26	1.25	14954.40	93478.50	0.00	0.00	0.00
49	62	SLU	0.32	79.86	1685.55	1.60	25174.40	1.07	0.54	53579.50	381139.00	0.32	3.57	17857.10	1.17	1.25	18483.20	84130.60	0.00	0.00	0.00
50	61	SLU	0.32	325.98	2243.01	1.60	12250.20	1.20	0.54	29182.40	381139.00	0.22	2.98	7981.14	1.61	1.25	13663.40	120187.00	0.00	0.00	0.00
51	7	SND	0.32	743.83	1820.54	0.40	4476.31	1.48	0.54	52450.90	381139.00	0.32	0.89	3546.17	1.97	1.25	24813.60	84130.60	0.00	0.00	0.00
52	75	SLU	0.32	3.84	181.62	0.37	4005.97	1.05	0.54	35799.30	381139.00	0.25	0.77	2719.88	1.14	1.25	12789.00	105163.00	0.00	0.00	0.00
53	7	SND	0.32	976.66	3697.68	1.60	8781.81	1.47	0.54	25652.40	381139.00	0.22	2.98	5937.96	2.38	1.25	15038.30	120187.00	0.00	0.00	0.00
54	75	SLU	0.32	4.48	13.81	1.49	8443.72	1.00	0.54	18000.20	381139.00	0.25	3.07	5811.89	1.01	1.25	6039.07	105163.00	0.00	0.00	0.00
55	75	SLU	0.32	4.99	32.55	1.49	9710.42	1.00	0.54	20738.60	381139.00	0.28	3.27	6764.39	1.01	1.25	6631.93	93478.50	0.00	0.00	0.00
56	75	SLU	0.32	108.89	1497.47	1.60	12293.80	1.13	0.54	27622.60	381139.00	0.28	3.38	8847.13	1.32	1.25	10946.80	93478.50	0.00	0.00	0.00
57	74	SLU	0.32	626.01	2233.16	1.60	13981.30	1.18	0.54	32730.30	381139.00	0.25	3.18	9491.55	1.49	1.25	14090.70	105163.00	0.00	0.00	0.00
58	13	SND	0.32	3185.87	999.79	1.60	9332.22	1.39	0.54	25700.10	381139.00	0.22	2.98	6350.28	2.13	1.25	14371.10	120187.00	0.00	0.00	0.00
59	13	SND	0.32	2897.59	1472.59	1.60	7984.64	1.44	0.54	22835.40	381139.00	0.22	2.98	5246.47	2.33	1.25	12993.50	120187.00	0.00	0.00	0.00
60	13	SND	0.32	2962.65	1496.69	1.60	6763.00	1.53	0.54	20559.80	381139.00	0.22	2.98	4426.02	2.61	1.25	12277.00	120187.00	0.00	0.00	0.00
61	13	SND	0.32	3177.39	1319.57	1.60	6646.67	1.56	0.54	20589.90	381139.00	0.19	2.78	4201.38	2.89	1.25	13867.00	140218.00	0.00	0.00	0.00
62	13	SND	0.32	2844.95	1889.34	1.60	4017.23	1.92	0.54	15318.20	381139.00	0.63	5.55	4015.68	1.92	1.25	4417.48	42065.30	0.00	0.00	0.00
63	13	SND	0.32	2086.13	2155.11	0.40	3935.50	1.83	0.54	57046.30	381139.00	0.25	0.79	3023.35	2.98	1.25	35934.30	105163.00	0.00	0.00	0.00

64	1	SND	0.32	1263.11	642.26	1.20	5939.43	1.28	0.54	20038.30	381139.00	0.19	2.38	3856.22	1.98	1.25	10144.10	140218.00	0.00	0.00	0.00
65	75	SLU	0.32	47.30	240.22	1.60	24550.10	1.01	0.54	49237.10	381139.00	0.28	3.38	16883.90	1.03	1.25	16304.30	93478.50	0.00	0.00	0.00
66	75	SLU	0.32	208.41	10.95	1.60	24601.00	1.01	0.54	49260.30	381139.00	0.32	3.57	16979.60	1.02	1.25	15408.00	84130.60	0.00	0.00	0.00
67	75	SLU	0.32	151.94	588.50	1.60	27028.40	1.02	0.54	54935.30	381139.00	0.32	3.57	18778.40	1.06	1.25	17625.50	84130.60	0.00	0.00	0.00
68	75	SLU	0.32	135.94	90.00	1.60	26369.00	1.01	0.54	52670.00	381139.00	0.28	3.38	18398.30	1.02	1.25	17585.00	93478.40	0.00	0.00	0.00
69	75	SLU	0.32	139.70	1199.68	1.60	25072.10	1.05	0.54	52344.50	381139.00	0.32	3.57	17355.80	1.12	1.25	17293.20	84130.60	0.00	0.00	0.00
70	1	SND	0.32	3595.18	1341.15	1.60	2566.51	2.62	0.54	13347.80	381139.00	0.63	5.55	7226.95	1.58	1.25	6517.19	42065.30	0.00	0.00	0.00
71	13	SND	0.32	3458.10	1443.99	1.60	11373.10	1.36	0.54	30628.10	381139.00	0.25	3.18	7598.27	1.98	1.25	15039.90	105163.00	0.00	0.00	0.00
72	13	SND	0.32	3338.70	1833.59	1.60	10456.30	1.40	0.54	28941.60	381139.00	0.22	2.98	7079.31	2.15	1.25	16218.40	120187.00	0.00	0.00	0.00
73	13	SND	0.32	2124.54	1810.30	0.40	4486.88	1.67	0.54	59630.70	381139.00	0.25	0.79	3360.14	2.65	1.25	35623.80	105163.00	0.00	0.00	0.00
74	7	SND	0.32	1838.36	4079.62	0.40	7786.32	1.62	0.54	100304.00	381139.00	0.28	0.84	5962.70	2.40	1.25	53754.40	93478.50	0.00	0.00	0.00
75	7	SND	0.32	1398.11	3984.77	1.60	10349.30	1.44	0.54	29619.70	381139.00	0.22	2.98	7129.10	2.27	1.25	17214.60	120187.00	0.00	0.00	0.00
76	75	SLU	0.32	401.33	1494.08	1.60	15634.70	1.11	0.54	34349.60	381139.00	0.28	3.38	10872.60	1.26	1.25	12931.10	93478.50	0.00	0.00	0.00
77	75	SLU	0.32	130.11	1817.88	1.60	19381.40	1.10	0.54	42376.20	381139.00	0.28	3.38	13700.50	1.25	1.25	16072.30	93478.50	0.00	0.00	0.00
78	75	SLU	0.32	163.12	1435.62	1.60	19584.20	1.08	0.54	41966.00	381139.00	0.28	3.38	13866.30	1.19	1.25	15567.30	93478.50	0.00	0.00	0.00
79	75	SLU	0.32	127.56	376.10	1.20	15691.30	1.03	0.54	42723.70	381139.00	0.28	2.98	10973.30	1.08	1.25	12584.30	93478.50	0.00	0.00	0.00
80	37	SLU	0.32	1336.90	78.30	0.30	12845.00	1.12	0.54	152278.00	381139.00	0.28	0.74	9674.54	1.29	1.25	53140.60	93478.50	0.00	0.00	0.00
81	76	SLU	0.32	30.93	277.06	1.20	18732.10	1.02	0.54	50406.70	381139.00	0.28	2.98	13828.40	1.04	1.25	15367.60	93478.50	0.00	0.00	0.00
82	62	SLU	0.32	142.22	2022.26	1.60	12658.10	1.17	0.54	29476.70	381139.00	0.25	3.18	8519.98	1.47	1.25	12539.80	105163.00	0.00	0.00	0.00
83	62	SLU	0.32	189.15	1288.60	1.60	11768.60	1.12	0.54	26152.30	381139.00	0.19	2.78	7744.23	1.39	1.25	12266.20	140218.00	0.00	0.00	0.00
84	19	SND	0.32	1354.26	2222.23	0.40	4500.32	1.63	0.54	58112.20	381139.00	0.28	0.84	3374.70	2.44	1.25	30912.20	93478.50	0.00	0.00	0.00
86	7	SND	0.32	1726.55	3716.57	0.40	4792.56	1.93	0.54	73303.00	381139.00	0.25	0.79	3514.88	3.32	1.25	46636.20	105163.00	0.00	0.00	0.00
87	7	SND	0.32	1830.43	3124.01	0.40	4955.51	1.79	0.54	70489.20	381139.00	0.25	0.79	3342.49	3.16	1.25	42151.60	105163.00	0.00	0.00	0.00
88	7	SND	0.32	1578.99	2957.10	0.40	4855.49	1.75	0.54	67384.60	381139.00	0.25	0.79	3382.54	2.97	1.25	40175.80	105163.00	0.00	0.00	0.00
89	76	SLU	0.32	48.94	1804.17	0.40	8757.32	1.22	0.54	85034.70	381139.00	0.28	0.84	6152.83	1.55	1.25	35777.60	93478.50	0.00	0.00	0.00
90	74	SLU	0.32	230.33	2048.24	0.40	7242.08	1.31	0.54	75214.50	381139.00	0.25	0.79	5149.08	1.80	1.25	36963.10	105163.00	0.00	0.00	0.00
91	19	SND	0.32	2042.64	2634.96	0.80	1868.67	2.93	0.54	21761.10	381139.00	0.63	2.77	3935.21	1.92	1.25	8642.11	42065.30	0.00	0.00	0.00
93	36	SLU	0.32	511.53	1435.79	0.40	8886.99	1.19	0.54	83648.40	381139.00	0.25	0.79	5946.52	1.51	1.25	35877.60	105163.00	0.00	0.00	0.00
94	75	SLU	0.32	85.05	792.62	0.40	12214.60	1.07	0.54	103801.00	381139.00	0.32	0.89	8311.43	1.17	1.25	34484.40	84130.60	0.00	0.00	0.00
95	75	SLU	0.32	98.24	933.65	0.40	12422.80	1.08	0.54	106672.00	381139.00	0.32	0.89	8768.50	1.19	1.25	36988.20	84130.60	0.00	0.00	0.00
96	74	SLU	0.32	50.54	894.46	0.40	10804.90	1.09	0.54	93462.40	381139.00	0.32	0.89	7592.55	1.21	1.25	32543.00	84130.60	0.00	0.00	0.00
97	75	SLU	0.32	72.57	1076.99	0.40	12586.40	1.09	0.54	109181.00	381139.00	0.32	0.89	8895.75	1.21	1.25	38313.60	84130.60	0.00	0.00	0.00
98	62	SLU	0.32	245.81	2695.06	0.40	7877.06	1.37	0.54	85805.50	381139.00	0.22	0.75	5416.98	2.07	1.25	47740.70	120187.00	0.00	0.00	0.00
99	74	SLU	0.32	95.65	3029.44	0.40	8071.36	1.41	0.54	90141.90	381139.00	0.25	0.79	5412.95	2.11	1.25	45730.90	105163.00	0.00	0.00	0.00
100	19	SND	0.32	1470.65	2828.90	0.40	6583.07	1.53	0.54	79684.60	381139.00	0.25	0.79	4684.57	2.36	1.25	44073.10	105163.00	0.00	0.00	0.00
102	75	SLU	0.32	312.51	543.92	1.60	26983.30	1.03	0.54	54887.70	381139.00	0.35	3.77	18938.10	1.05	1.25	16813.10	76482.40	0.00	0.00	0.00
103	7	SND	0.32	649.64	1283.53	1.20	1899.24	1.87	0.54	9415.67	381139.00	0.63	5.15	2890.63	1.57	1.25	2806.64	42065.30	0.00	0.00	0.00
4064	75	SLU	0.21	7.96	465.14	0.37	1996.08	1.34	0.54	33358.90	381139.00	0.28	0.81	1477.73	1.61	1.83	13631.40	73982.30	0.00	0.00	0.00
4065	61	SLU	0.21	27.34	266.19	0.75	2852.60	1.14	0.54	20221.00	381139.00	0.21	1.42	1940.14	1.31	1.83	8322.45	96176.90	0.00	0.00	0.00

VERIFICHE STRUTTURALI PILASTRO IN C.A. N.63 SEZIONE 40x40 cm.

Si riportano le verifiche strutturali eseguite sul pilastro n.63 di sezione 40x40 cm.

Pilastrata n. 63

Nodi: 63 -4540 1063 2063

Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Tipo	B <cm>	H <cm>	Cf <cm>	Cls	Fck <daN/cmq>	Fctk <daN/cmq>	Fcd <daN/cmq>	Fcd (Inc) <daN/cmq>	Fctd <daN/cmq>	Tp	Fyk <daN/cmq>	Fyd <daN/cmq>
1	R	40.00	40.00	5.00	C25/30	249.00	17.91	141.10	249.00	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	74	SLU	1	1	0.00	-6278.15	782.80	782.80	-2337.39	-2337.39	-6278.15	2789.50	-8542.67	284.06	8.61	3.644
0.00	74	SLU	1	1	0.00	-6278.15	782.80	782.80	-2337.39	-2337.39	-6278.15	2789.50	-8542.67	284.06	8.61	3.644
3.57	74(e)	SLU	1	1	356.88	-4422.37	-85.64	-88.45	1866.37	1866.37	-4422.37	-458.96	8545.88	91.41	14.83	4.580
3.77	74	SLU	2	1	0.00	-3441.58	-120.94	-120.94	1372.01	1372.01	-3441.58	-745.37	8398.18	92.81	13.94	6.118
4.03	74	SLU	2	1	26.12	-3305.76	-175.27	-175.27	1676.68	1676.68	-3305.76	-746.21	8377.73	92.81	13.99	4.987
4.03	74	SLU	3	1	0.00	-3236.42	-175.02	-175.02	1733.29	1733.29	-3236.42	-746.72	8365.32	92.81	14.02	4.820
4.03	74	SLU	3	1	0.00	-3236.42	-175.02	-175.02	1733.29	1733.29	-3236.42	-746.72	8365.32	92.81	14.02	4.820
5.59	49	SLU	3	1	156.09	-2765.22	162.18	162.18	-1232.14	-1232.14	-2765.22	1044.11	-8273.96	274.22	13.24	6.709

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	M'ydy <daNm>	M'ydz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	13	SND	1	1	0.00	-3404.58	1896.48	1896.48	-1959.19	-1959.19	-3404.58	4199.09	-4199.07	315.00	6.52	2.178
0.00	13	SND	1	1	0.00	-3404.58	1896.48	1896.48	-1959.19	-1959.19	-3404.58	4199.09	-4199.07	315.00	6.52	2.178
3.57	19	SND	1	1	356.88	-1903.19	-318.31	-318.31	1943.31	1943.31	-1903.19	-1024.95	6264.63	95.62	12.55	3.223
3.77	13	SND	2	1	0.00	-1488.22	-641.05	-641.05	1252.58	1252.58	-1488.22	-2626.27	5195.68	111.09	8.00	4.137
4.03	13	SND	2	1	26.12	-1383.75	-744.36	-744.36	1453.71	1453.71	-1383.75	-2621.78	5182.94	111.09	8.01	3.556

4.03	13	SND	3	1	0.00	-1330.77	-743.90	-743.90	1493.37	1493.37	-1330.77	-2622.56	5182.54	111.09	8.02	3.481
4.03	13	SND	3	1	0.00	-1330.77	-743.90	-743.90	1493.37	1493.37	-1330.77	-2622.56	5182.54	111.09	8.02	3.481
5.59	13	SND	3	1	156.09	-706.39	100.54	100.54	-646.62	-646.62	-706.39	1028.73	-6094.67	275.62	12.85	9.445

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	Mz <daNm>	My <daNm>	AfT <cmq>	AfC <cmq>	σ_c <daN/cmq>	σ_f <daN/cmq>
0.00	78	SLE R	1	1	0.00	-4581.14	-1589.72	571.31	7.70	4.62	35.43	718.93
0.00	34	SLE Q	1	1	0.00	-3732.44	-476.31	470.38	4.62	7.70	13.72	153.73
0.00	78	SLE R	1	1	0.00	-4581.14	-1589.72	571.31	7.70	4.62	35.43	718.93
0.00	34	SLE Q	1	1	0.00	-3732.44	-476.31	470.38	4.62	7.70	13.72	153.73
3.57	78	SLE R	1	1	356.88	-3153.62	1265.30	-65.94	7.70	4.62	20.96	511.62
3.57	34	SLE Q	1	1	356.88	-2304.91	338.01	-68.77	6.16	6.16	5.76	66.38
3.77	78	SLE R	2	1	0.00	-2467.78	932.63	-90.85	7.70	4.62	16.23	375.40
3.77	34	SLE Q	2	1	0.00	-1971.70	244.71	-86.46	6.16	6.16	4.54	53.60
4.03	78	SLE R	2	1	26.12	-2363.30	1127.83	-130.02	7.70	4.62	20.23	510.30
4.03	34	SLE Q	2	1	26.12	-1867.22	241.89	-117.45	6.16	6.16	4.98	57.80
4.03	78	SLE R	3	1	0.00	-2308.92	1174.43	-129.88	7.70	4.62	21.00	542.81
4.03	34	SLE Q	3	1	0.00	-1806.53	307.28	-117.54	6.16	6.16	6.24	73.18
4.03	78	SLE R	3	1	0.00	-2308.92	1174.43	-129.88	7.70	4.62	21.00	542.81
4.03	34	SLE Q	3	1	0.00	-1806.53	307.28	-117.54	6.16	6.16	6.24	73.18
5.59	79	SLE R	3	1	156.09	-2004.52	-849.08	127.01	7.70	4.62	15.74	372.64
5.59	53	SLE R	3	1	156.09	-1911.54	-857.88	109.43	7.70	4.62	15.57	381.25
5.59	34	SLE Q	3	1	156.09	-1182.16	-448.37	46.92	7.70	4.62	7.87	181.60

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	c <mm>	s <mm>	K_2	Φ_{eq}	Δ_{sm} <mm>	A_s <cmq>	$A_{c\ eff}$ <cmq>	σ_s <daN/cmq>	ε_{sm}	Wk <mm>
0.00	34	SLE Q	1	1	0.00	-3732.44	470.38	-476.31	44.00	149.00	0.50	14.00	167.57	1.54	87.50	150.69	0.04	0.01
0.00	82	SLE F	1	1	0.00	-3822.04	482.04	-665.27	44.00	149.01	0.50	14.00	184.48	1.54	106.08	232.30	0.07	0.02
0.00	34	SLE Q	1	1	0.00	-3732.44	470.38	-476.31	44.00	149.00	0.50	14.00	167.57	1.54	87.50	150.69	0.04	0.01
0.00	82	SLE F	1	1	0.00	-3822.04	482.04	-665.27	44.00	149.01	0.50	14.00	184.48	1.54	106.08	232.30	0.07	0.02
3.57	34	SLE Q	1	1	356.88	-2304.91	-68.77	338.01	44.00	149.01	0.50	14.00	200.65	1.54	123.87	50.23	0.01	0.00
3.57	82	SLE F	1	1	356.88	-2394.52	-69.49	493.77	44.00	149.01	0.50	14.00	192.13	3.08	229.00	122.21	0.04	0.01
3.77	34	SLE Q	2	1	0.00	-1971.70	-86.46	244.71	44.00	149.01	0.50	14.00	153.45	1.54	71.97	31.15	0.01	0.00
3.77	82	SLE F	2	1	0.00	-1996.61	-88.10	354.91	44.00	149.01	0.50	14.00	224.52	1.54	150.12	78.61	0.02	0.01
4.03	34	SLE Q	2	1	26.12	-1867.22	-117.45	241.89	44.00	149.01	0.50	14.00	157.05	1.54	75.93	41.03	0.01	0.00
4.03	82	SLE F	2	1	26.12	-1892.14	-120.18	384.11	44.00	149.01	0.50	14.00	227.18	1.54	153.04	108.31	0.03	0.01
4.03	34	SLE Q	3	1	0.00	-1806.53	-117.54	307.28	44.00	149.01	0.50	14.00	193.72	1.54	116.25	73.18	0.02	0.01
4.03	82	SLE F	3	1	0.00	-1832.59	-120.22	446.05	44.00	149.01	0.50	14.00	264.03	1.54	193.56	147.12	0.04	0.02
4.03	34	SLE Q	3	1	0.00	-1806.53	-117.54	307.28	44.00	149.01	0.50	14.00	193.72	1.54	116.25	73.18	0.02	0.01
4.03	82	SLE F	3	1	0.00	-1832.59	-120.22	446.05	44.00	149.01	0.50	14.00	264.03	1.54	193.56	147.12	0.04	0.02
5.59	34	SLE Q	3	1	156.09	-1182.16	46.92	-448.37	44.00	149.01	0.50	14.00	182.07	4.62	310.33	181.60	0.05	0.02
5.59	31	SLE F	3	1	156.09	-1330.99	59.19	-528.39	44.00	149.01	0.50	14.00	181.93	4.62	309.87	220.04	0.06	0.02

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.59	ø8/20	2	2	48	SLU	0.40	0.35	461.71	2.50	15312.40	31049.40	15312.40	0.40	0.35	300.90	2.50	15312.40	31049.40	15312.40	33.165
0.00	0.59	ø8/20	2	2	74	SLU	0.40	0.35	1177.92	2.50	15312.40	31145.10	15312.40	0.40	0.35	243.34	2.50	15312.40	31145.10	15312.40	13.000
0.00	0.59	ø8/20	2	2	13	SND	0.40	0.35	1006.59	2.50	15312.40	30850.80	15312.40	0.40	0.35	697.60	2.50	15312.40	30850.80	15312.40	15.212
0.00	0.59	ø8/20	2	2	19	SND	0.40	0.35	1210.25	2.50	15312.40	30860.70	15312.40	0.40	0.35	424.07	2.50	15312.40	30860.70	15312.40	12.652
0.59	2.97	ø8/20	2	2	48	SLU	0.40	0.35	461.71	2.50	15312.40	31007.80	15312.40	0.40	0.35	300.90	2.50	15312.40	31007.80	15312.40	33.165
0.59	2.97	ø8/20	2	2	74	SLU	0.40	0.35	1177.92	2.50	15312.40	31103.60	15312.40	0.40	0.35	243.34	2.50	15312.40	31103.60	15312.40	13.000
0.59	2.97	ø8/20	2	2	13	SND	0.40	0.35	1006.59	2.50	15312.40	30818.90	15312.40	0.40	0.35	697.60	2.50	15312.40	30818.90	15312.40	15.212
0.59	2.97	ø8/20	2	2	19	SND	0.40	0.35	1210.25	2.50	15312.40	30828.80	15312.40	0.40	0.35	424.07	2.50	15312.40	30828.80	15312.40	12.652
2.97	3.57	ø8/20	2	2	48	SLU	0.40	0.35	461.71	2.50	15312.40	30841.80	15312.40	0.40	0.35	300.90	2.50	15312.40	30841.80	15312.40	33.165
2.97	3.57	ø8/20	2	2	74	SLU	0.40	0.35	1177.92	2.50	15312.40	30937.50	15312.40	0.40	0.35	243.34	2.50	15312.40	30937.50	15312.40	13.000
2.97	3.57	ø8/20	2	2	13	SND	0.40	0.35	1006.59	2.50	15312.40	30691.10	15312.40	0.40	0.35	697.60	2.50	15312.40	30691.10	15312.40	15.212
2.97	3.57	ø8/20	2	2	19	SND	0.40	0.35	1210.25	2.50	15312.40	30701.00	15312.40	0.40	0.35	424.07	2.50	15312.40	30701.00	15312.40	12.652
3.77	4.03	ø8/20	2	2	48	SLU	0.40	0.35	260.07	2.50	15312.40	30734.30	15312.40	0.40	0.35	237.81	2.50	15312.40	30734.30	15312.40	58.878
3.77	4.03	ø8/20	2	2	74	SLU	0.40	0.35	1166.49	2.50	15312.40	30764.40	15312.40	0.40	0.35	207.98	2.50	15312.40	30764.40	15312.40	13.127
3.77	4.03	ø8/20	2	2	13	SND	0.40	0.35	774.15	2.50	15312.40	30614.60	15312.40	0.40	0.35	395.73	2.50	15312.40	30614.60	15312.40	19.779
3.77	4.03	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	998.52	2.50	15312.40	30615.20	15312.40	0.40	0.35	235.69	2.50	15312.40	30615.20	15312.40	15.335
4.03	4.48	ø8/20	2	2	48	SLU	0.40	0.35	1064.42	2.50	15312.40	30705.60	15312.40	0.40	0.35	258.99	2.50	15312.40	30705.60	15312.40	14.386
4.03	4.48	ø8/20	2	2	75	SLU	0.40	0.35	1791.14	2.50	15312.40	30801.30	15312.40	0.40	0.35	226.72	2.50	15312.40	30801.30	15312.40	8.549
4.03	4.48	ø8/20	2	2	13	SND	0.40	0.35	1320.93	2.50	15312.40	30591.70	15312.40	0.40	0.35	536.62	2.50	15312.40	30591.70	15312.40	11.592
4.03	4.48	ø8/20	2	2	19	SND	0.40	0.35	1369.72	2.50	15312.40	30574.70	15312.40	0.40	0.35	308.22	2.50	15312.40	30574.70	15312.40	11.179
4.48	5.14	ø8/20	2	2	48	SLU	0.40	0.35	1064.42	2.50	15312.40	30674.20	15312.40	0.40	0.35	258.99	2.50	15312.40	30674.20	15312.40	14.386
4.48	5.14	ø8/20	2	2	75	SLU	0.40	0.35	1791.14	2.50	15312.40	30769.90	15312.40	0.40	0.35	226.73	2.50	15312.40	30769.90	15312.40	8.549
4.48	5.14	ø8/20	2	2	13	SND	0.40	0.35	1320.93	2.50	15312.40	30567.60	15312.40	0.40	0.35	536.62	2.50	15312.40	30567.60	15312.40	11.592
4.48	5.14	ø8/20	2	2	19	SND	0.40	0.35	1369.72	2.50	15312.40	30550.50	15312.40	0.40	0.35	308.22	2.50	15312.40	30550.50	15312.40	11.179
5.14	5.59	ø8/20	2	2	48	SLU	0.40	0.35	1064.42	2.50	15312.40	30628.10	15312.40	0.40	0.35	258.99	2.50	15312.40	30628.10	15312.40	14.386

5.14	5.59	ø8/20	2	2	75	SLU	0.40	0.35	1791.14	2.50	15312.40	30723.70	15312.40	0.40	0.35	226.73	2.50	15312.40	30723.70	15312.40	8.549
5.14	5.59	ø8/20	2	2	13	SND	0.40	0.35	1320.93	2.50	15312.40	30532.10	15312.40	0.40	0.35	536.62	2.50	15312.40	30532.10	15312.40	11.592
5.14	5.59	ø8/20	2	2	19	SND	0.40	0.35	1369.73	2.50	15312.40	30515.00	15312.40	0.40	0.35	308.22	2.50	15312.40	30515.00	15312.40	11.179

Verifiche di resistenza al fuoco
Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	87	SLU I	1	1	0.00	-3732.44	470.38	-476.31	-3732.44	6492.46	-6492.58	315.00	38.36	13.716
0.00	87	SLU I	1	1	0.00	-3732.44	470.38	-476.31	-3732.44	6492.46	-6492.58	315.00	38.36	13.716
3.57	87	SLU I	1	1	356.88	-2304.91	-68.77	338.01	-2304.91	-1908.38	8956.48	97.03	65.43	26.549
3.77	87	SLU I	2	1	0.00	-1971.70	-86.46	244.71	-1971.70	-3021.69	8621.40	101.25	56.51	35.200
4.03	87	SLU I	2	1	26.12	-1867.22	-117.45	241.89	-1867.22	-3980.41	8325.49	109.69	47.71	34.319
4.03	87	SLU I	3	1	0.00	-1806.53	-117.54	307.28	-1806.53	-3401.50	8511.73	104.06	52.95	27.861
4.03	87	SLU I	3	1	0.00	-1806.53	-117.54	307.28	-1806.53	-3401.50	8511.73	104.06	52.95	27.861
5.59	87	SLU I	3	1	156.09	-1182.16	46.92	-448.37	-1182.16	798.15	-8893.07	272.81	84.33	19.806

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.59	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	228.18	2.50	17609.30	46928.70	17609.30	0.35	0.00	151.07	2.50	17609.30	46928.70	17609.30	77.174
0.59	2.97	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	228.18	2.50	17609.30	46891.80	17609.30	0.35	0.00	151.07	2.50	17609.30	46891.80	17609.30	77.174
2.97	3.57	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	228.18	2.50	17609.30	46744.50	17609.30	0.35	0.00	151.07	2.50	17609.30	46744.50	17609.30	77.174
3.77	4.03	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	10.82	2.50	17609.30	46656.00	17609.30	0.35	0.00	118.64	2.50	17609.30	46656.00	17609.30	>100
4.03	4.48	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	484.10	2.50	17609.30	46630.40	17609.30	0.35	0.00	105.36	2.50	17609.30	46630.40	17609.30	36.375
4.48	5.14	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	484.10	2.50	17609.30	46602.60	17609.30	0.35	0.00	105.36	2.50	17609.30	46602.60	17609.30	36.375
5.14	5.59	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	484.10	2.50	17609.30	46561.60	17609.30	0.35	0.00	105.36	2.50	17609.30	46561.60	17609.30	36.375

VERIFICHE STRUTTURALI PILASTRO IN C.A. N.64 SEZIONE 30x30 cm.

Si riportano le verifiche strutturali eseguite sul pilastro n.64 di sezione 30x30 cm.

Pilastrata n. 64

Nodi: 64 1064 2064
Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Tipo	B <cm>	H <cm>	Cf <cm>	Cls	Fck <daN/cmq>	Fctk <daN/cmq>	Fcd <daN/cmq>	Fcd (Inc) <daN/cmq>	Fctd <daN/cmq>	Tp	Fyk <daN/cmq>	Fyd <daN/cmq>
9	R	30.00	30.00	4.90	C25/30	249.00	17.91	141.10	249.00	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	74	SLU	1	9	0.00	-8325.17	199.91	199.91	-671.12	-671.12	-8325.17	1389.39	-4591.40	285.47	5.86	6.841
0.00	74	SLU	1	9	0.00	-8325.17	199.91	199.91	-671.12	-671.12	-8325.17	1389.39	-4591.40	285.47	5.86	6.841
3.63	74	SLU	1	9	363.00	-7263.40	-286.97	-286.97	535.57	535.57	-7263.40	-2172.12	4147.92	115.31	5.21	7.692
4.03	75	SLU	2	9	0.00	-3103.20	583.39	583.39	293.39	293.39	-3103.20	3906.67	1899.96	22.50	5.94	6.653
4.03	75	SLU	2	9	0.00	-3103.20	583.39	583.39	293.39	293.39	-3103.20	3906.67	1899.96	22.50	5.94	6.653
5.31	61(e)	SLU	2	9	128.38	-847.58	-1.74	-16.95	-214.23	-214.23	-847.58	-267.15	-4117.53	267.19	10.24	19.200

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	M'ydy <daNm>	M'ydz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	1	SND	1	9	0.00	-4266.77	1148.28	1148.28	-583.87	-583.87	-4266.77	2900.13	-1479.65	336.09	5.69	2.527
0.00	1	SND	1	9	0.00	-4266.77	1148.28	1148.28	-583.87	-583.87	-4266.77	2900.13	-1479.65	336.09	5.69	2.527
3.63	1	SND	1	9	363.00	-3450.02	-982.72	-982.72	484.11	484.11	-3450.02	-2880.77	1395.15	157.50	5.90	2.922
4.03	1	SND	2	9	0.00	-1137.06	817.91	817.91	274.95	274.95	-1137.06	2908.58	938.79	15.47	6.88	3.542
4.03	1	SND	2	9	0.00	-1137.06	817.91	817.91	274.95	274.95	-1137.06	2908.58	938.79	15.47	6.88	3.542
5.31	1	SND	2	9	128.38	-483.90	-19.02	-19.02	-113.73	-113.73	-483.90	-485.62	-3101.60	262.97	8.86	27.226

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	Mz <daNm>	My <daNm>	AfT <cmq>	AfC <cmq>	σ_c <daN/cmq>	σ_f <daN/cmq>
0.00	78	SLE R	1	9	0.00	-5936.06	-447.26	143.54	2.26	6.79	18.76	213.14
0.00	34	SLE Q	1	9	0.00	-4952.87	-12.15	127.75	0.00	9.05	7.48	98.75

0.00	78	SLE R	1	9	0.00	-5936.06	-447.26	143.54	2.26	6.79	18.76	213.14
0.00	34	SLE Q	1	9	0.00	-4952.87	-12.15	127.75	0.00	9.05	7.48	98.75
3.63	78	SLE R	1	9	363.00	-5119.31	358.20	-208.34	2.26	6.79	17.73	198.73
3.63	34	SLE Q	1	9	363.00	-4136.12	29.47	-187.96	0.00	9.05	8.19	101.89
4.03	78	SLE R	2	9	0.00	-1900.09	234.14	401.28	4.52	4.52	23.98	374.81
4.03	34	SLE Q	2	9	0.00	-952.33	85.25	325.33	5.65	3.39	15.61	309.16
4.03	78	SLE R	2	9	0.00	-1900.09	234.14	401.28	4.52	4.52	23.98	374.81
4.03	34	SLE Q	2	9	0.00	-952.33	85.25	325.33	5.65	3.39	15.61	309.16
5.31	65	SLE R	2	9	128.38	-596.00	-154.06	-1.57	5.65	3.39	5.59	110.42
5.31	34	SLE Q	2	9	128.38	-663.49	-82.71	-1.86	3.39	5.65	2.87	29.15

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	c <mm>	s <mm>	K_2	Φ_{eq}	Δ_{sm} <mm>	A_s <cmq>	$A_{c\ eff}$ <cmq>	σ_s <daN/cmq>	ε_{sm}	Wk <mm>
4.03	34	SLE Q	2	9	0.00	-952.33	325.33	85.25	44.00	100.00	0.50	12.00	231.09	1.13	134.86	309.16	0.09	0.04
4.03	56	SLE F	2	9	0.00	-950.42	332.81	85.38	44.00	100.00	0.50	12.00	233.27	1.13	136.91	318.09	0.09	0.04
4.03	34	SLE Q	2	9	0.00	-952.33	325.33	85.25	44.00	100.00	0.50	12.00	231.09	1.13	134.86	309.16	0.09	0.04
4.03	56	SLE F	2	9	0.00	-950.42	332.81	85.38	44.00	100.00	0.50	12.00	233.27	1.13	136.91	318.09	0.09	0.04
5.31	69	SLE F	2	9	128.38	-561.81	-1.94	-100.51	44.00	100.00	0.50	12.00	148.17	3.39	170.12	54.21	0.02	0.00

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.60	ø8/20	2	2	48	SLU	0.30	0.25	39.98	2.50	10886.80	17137.00	10886.80	0.30	0.25	188.80	2.50	10886.80	17137.00	10886.80	57.664
0.00	0.60	ø8/20	2	2	74	SLU	0.30	0.25	332.42	2.50	10886.80	17217.70	10886.80	0.30	0.25	134.13	2.50	10886.80	17217.70	10886.80	32.750
0.00	0.60	ø8/20	2	2	1	SND	0.30	0.25	294.20	2.50	10886.80	16876.30	10886.80	0.30	0.25	587.05	2.50	10886.80	16876.30	10886.80	18.545
0.00	0.60	ø8/20	2	2	7	SND	0.30	0.25	455.65	2.50	10886.80	16835.00	10886.80	0.30	0.25	366.61	2.50	10886.80	16835.00	10886.80	23.893
0.60	3.02	ø8/20	2	2	48	SLU	0.30	0.25	39.98	2.50	10886.80	17114.50	10886.80	0.30	0.25	188.80	2.50	10886.80	17114.50	10886.80	57.664
0.60	3.02	ø8/20	2	2	74	SLU	0.30	0.25	332.42	2.50	10886.80	17195.20	10886.80	0.30	0.25	134.13	2.50	10886.80	17195.20	10886.80	32.750
0.60	3.02	ø8/20	2	2	1	SND	0.30	0.25	294.20	2.50	10886.80	16858.90	10886.80	0.30	0.25	587.05	2.50	10886.80	16858.90	10886.80	18.545
0.60	3.02	ø8/20	2	2	7	SND	0.30	0.25	455.65	2.50	10886.80	16817.70	10886.80	0.30	0.25	366.61	2.50	10886.80	16817.70	10886.80	23.893
3.02	3.63	ø8/20	2	2	48	SLU	0.30	0.25	39.98	2.50	10886.80	17024.50	10886.80	0.30	0.25	188.80	2.50	10886.80	17024.50	10886.80	57.664
3.02	3.63	ø8/20	2	2	74	SLU	0.30	0.25	332.42	2.50	10886.80	17105.10	10886.80	0.30	0.25	134.13	2.50	10886.80	17105.10	10886.80	32.750
3.02	3.63	ø8/20	2	2	1	SND	0.30	0.25	294.20	2.50	10886.80	16789.70	10886.80	0.30	0.25	587.05	2.50	10886.80	16789.70	10886.80	18.545
3.02	3.63	ø8/20	2	2	7	SND	0.30	0.25	455.65	2.50	10886.80	16748.40	10886.80	0.30	0.25	366.61	2.50	10886.80	16748.40	10886.80	23.893
4.03	4.48	ø8/20	2	2	76	SLU	0.30	0.25	206.58	2.50	10886.80	16523.20	10886.80	0.30	0.25	456.13	2.50	10886.80	16523.20	10886.80	23.868
4.03	4.48	ø8/20	2	2	74	SLU	0.30	0.25	220.07	2.50	10886.80	16507.80	10886.80	0.30	0.25	431.64	2.50	10886.80	16507.80	10886.80	25.222
4.03	4.48	ø8/20	2	2	1	SND	0.30	0.25	274.85	2.50	10886.80	16303.10	10886.80	0.30	0.25	625.46	2.50	10886.80	16303.10	10886.80	17.406
4.03	4.48	ø8/20	2	2	7	SND	0.30	0.25	391.20	2.50	10886.80	16300.40	10886.80	0.30	0.25	474.53	2.50	10886.80	16300.40	10886.80	22.942
4.48	4.86	ø8/20	2	2	76	SLU	0.30	0.25	206.58	2.50	10886.80	16506.50	10886.80	0.30	0.25	456.13	2.50	10886.80	16506.50	10886.80	23.868
4.48	4.86	ø8/20	2	2	74	SLU	0.30	0.25	220.07	2.50	10886.80	16491.00	10886.80	0.30	0.25	431.64	2.50	10886.80	16491.00	10886.80	25.222
4.48	4.86	ø8/20	2	2	1	SND	0.30	0.25	274.85	2.50	10886.80	16290.20	10886.80	0.30	0.25	625.46	2.50	10886.80	16290.20	10886.80	17.406
4.48	4.86	ø8/20	2	2	7	SND	0.30	0.25	391.20	2.50	10886.80	16287.50	10886.80	0.30	0.25	474.53	2.50	10886.80	16287.50	10886.80	22.942
4.86	5.31	ø8/20	2	2	76	SLU	0.30	0.25	206.58	2.50	10886.80	16492.20	10886.80	0.30	0.25	456.12	2.50	10886.80	16492.20	10886.80	23.868
4.86	5.31	ø8/20	2	2	74	SLU	0.30	0.25	220.07	2.50	10886.80	16476.70	10886.80	0.30	0.25	431.64	2.50	10886.80	16476.70	10886.80	25.222
4.86	5.31	ø8/20	2	2	1	SND	0.30	0.25	274.85	2.50	10886.80	16279.20	10886.80	0.30	0.25	625.46	2.50	10886.80	16279.20	10886.80	17.406
4.86	5.31	ø8/20	2	2	7	SND	0.30	0.25	391.20	2.50	10886.80	16276.50	10886.80	0.30	0.25	474.53	2.50	10886.80	16276.50	10886.80	22.942

Verifiche di resistenza al fuoco

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	87(e)	SLU I	1	9	0.00	-4952.87	127.75	-12.15	-72244.90	3545.89	-2799.81	320.62	31.29	14.586
0.00	87(e)	SLU I	1	9	0.00	-4952.87	127.75	-12.15	-72244.90	3545.89	-2799.81	320.62	31.29	14.586
3.63	87(e)	SLU I	1	9	363.00	-4136.12	-187.96	29.47	-72244.90	-4308.63	1875.93	157.50	33.45	17.467
4.03	87	SLU I	2	9	0.00	-952.33	325.33	85.25	-952.33	4310.84	1169.64	11.25	44.46	13.283
4.03	87	SLU I	2	9	0.00	-952.33	325.33	85.25	-952.33	4310.84	1169.64	11.25	44.46	13.283
5.31	87(e)	SLU I	2	9	128.38	-663.49	-1.86	-82.71	-663.49	-741.07	-4355.45	263.32	52.58	52.650

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.60	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.25	0.00	11.46	2.50	12519.90	24243.20	12519.90	0.25	0.00	86.97	2.50	12519.90	24243.20	12519.90	>100
0.60	3.02	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.25	0.00	11.46	2.50	12519.90	24222.20	12519.90	0.25	0.00	86.97	2.50	12519.90	24222.20	12519.90	>100
3.02	3.63	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.25	0.00	11.46	2.50	12519.90	24138.00	12519.90	0.25	0.00	86.97	2.50	12519.90	24138.00	12519.90	>100
4.03	4.48	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.25	0.00	130.83	2.50	12519.90	23625.00	12519.90	0.25	0.00	254.87	2.50	12519.90	23625.00	12519.90	49.123
4.48	4.86	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.25	0.00	130.83	2.50	12519.90	23609.30	12519.90	0.25	0.00	254.87	2.50	12519.90	23609.30	12519.90	49.123
4.86	5.31	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.25	0.00	130.83	2.50	12519.90	23596.00	12519.90	0.25	0.00	254.87	2.50	12519.90	23596.00	12519.90	49.123

VERIFICHE STRUTTURALI PILASTRO IN C.A. N.71 SEZIONE 40x40 cm.

Si riportano le verifiche strutturali eseguite sul pilastro n.71 di sezione 40x40 cm.

Pilastrata n. 71

Nodi: 71 1071 2071

Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Tipo	B <cm>	H <cm>	Cf <cm>	Cls	Fck <daN/cmq>	Fctk <daN/cmq>	Fcd <daN/cmq>	Fcd (Inc) <daN/cmq>	Fctd <daN/cmq>	Tp	Fyk <daN/cmq>	Fyd <daN/cmq>
1	R	40.00	40.00	5.20	C25/30	249.00	17.91	141.10	249.00	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	61(e)	SLU	1	1	0.00	-10818.70	-138.52	218.00	2437.75	2437.75	-10818.70	1435.68	13890.20	84.38	8.22	5.705
0.00	61(e)	SLU	1	1	0.00	-10818.70	-138.52	218.00	2437.75	2437.75	-10818.70	1435.68	13890.20	84.38	8.22	5.705
3.63	62(e)	SLU	1	1	363.00	-11319.10	-121.26	-228.08	-1584.05	-1584.05	-11319.10	-2015.39	-13877.00	261.56	7.41	8.762
4.03	62	SLU	2	1	0.00	-8482.69	1596.62	1596.62	-1608.44	-1608.44	-8482.69	9314.85	-9314.87	315.00	4.99	5.813
5.11	62	SLU	2	1	108.38	-7919.14	-1408.05	-1408.05	-7822.28	-7822.28	-7919.14	-2357.46	-13385.00	260.16	7.46	1.710

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	M'ydy <daNm>	M'ydz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	1	SND	1	1	0.00	-4099.93	-3119.47	-3119.47	1365.20	1365.20	-4099.93	-8427.19	3647.37	158.91	6.29	2.697
0.00	1	SND	1	1	0.00	-4099.93	-3119.47	-3119.47	1365.20	1365.20	-4099.93	-8427.19	3647.37	158.91	6.29	2.697
3.63	1	SND	1	1	363.00	-2647.93	-2816.70	-2816.70	-819.48	-819.48	-2647.93	-8838.20	-2701.60	195.47	7.03	3.150
4.03	7	SND	2	1	0.00	-3102.96	1037.23	1037.23	-1210.64	-1210.64	-3102.96	5660.17	-6672.85	310.78	5.30	5.489
5.11	7	SND	2	1	108.38	-2669.46	-853.19	-853.19	-3351.01	-3351.01	-2669.46	-2429.15	-8987.71	255.94	7.20	2.692

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	Mz <daNm>	My <daNm>	AfT <cmq>	AfC <cmq>	σ_c <daN/cmq>	σ_f <daN/cmq>
0.00	66	SLE R	1	1	0.00	-9400.41	1614.94	-179.76	10.18	10.18	22.84	257.80
0.00	65	SLE R	1	1	0.00	-7808.44	1654.68	-101.84	12.72	7.63	22.56	274.81
0.00	34	SLE Q	1	1	0.00	-7483.99	592.38	-97.84	2.54	17.81	9.28	117.82
0.00	66	SLE R	1	1	0.00	-9400.41	1614.94	-179.76	10.18	10.18	22.84	257.80
0.00	65	SLE R	1	1	0.00	-7808.44	1654.68	-101.84	12.72	7.63	22.56	274.81
0.00	34	SLE Q	1	1	0.00	-7483.99	592.38	-97.84	2.54	17.81	9.28	117.82
3.63	66	SLE R	1	1	363.00	-7948.41	-1076.71	-88.17	7.63	12.72	14.75	174.43
3.63	65	SLE R	1	1	363.00	-6356.44	-991.67	-147.32	7.63	12.72	14.40	165.25
3.63	34	SLE Q	1	1	363.00	-6031.99	-477.40	-143.71	2.54	17.81	8.05	101.14
4.03	66	SLE R	2	1	0.00	-5904.41	-1093.89	1108.45	12.72	7.63	29.05	381.85
4.03	65	SLE R	2	1	0.00	-4086.28	-1109.61	887.01	12.72	7.63	27.01	411.65
4.03	34	SLE Q	2	1	0.00	-3535.21	-467.49	832.08	10.18	10.18	17.15	235.25
5.11	79	SLE R	2	1	108.38	-6556.79	-5180.13	-1185.54	12.72	7.63	85.24	1865.21
5.11	66	SLE R	2	1	108.38	-5470.91	-5330.21	-976.58	12.72	7.63	83.80	1935.91
5.11	34	SLE Q	2	1	108.38	-3101.71	-2600.44	-614.54	12.72	7.63	43.12	950.43

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	c <mm>	s <mm>	K_2	Φ_{eq}	Δ_{sm} <mm>	A_s <cmq>	$A_{c\ eff}$ <cmq>	σ_s <daN/cmq>	ε_{sm}	Wk <mm>
4.03	34	SLE Q	2	1	0.00	-3535.21	832.08	-467.49	44.00	147.00	0.50	18.00	170.53	2.54	116.69	235.25	0.07	0.02
4.03	69	SLE F	2	1	0.00	-3354.20	808.29	-561.47	44.00	147.00	0.50	18.00	168.30	2.54	113.53	258.47	0.08	0.02
5.11	34	SLE Q	2	1	108.38	-3101.71	-614.54	-2600.44	44.00	147.00	0.50	18.00	177.52	5.09	253.12	950.43	0.28	0.08
5.11	31	SLE F	2	1	108.38	-3684.15	-707.83	-3131.24	44.00	147.00	0.50	18.00	179.28	5.09	258.09	1140.35	0.33	0.10

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.60	ø8/20	2	2	35	SLU	0.40	0.35	621.91	2.50	15312.40	31990.30	15312.40	0.40	0.35	226.90	2.50	15312.40	31990.30	15312.40	24.622
0.00	0.60	ø8/20	2	2	62	SLU	0.40	0.35	1091.51	2.50	15312.40	32075.10	15312.40	0.40	0.35	36.95	2.50	15312.40	32075.10	15312.40	14.029
0.00	0.60	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	601.81	2.50	15312.40	31759.00	15312.40	0.40	0.35	1588.09	2.50	15312.40	31759.00	15312.40	9.642
0.00	0.60	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	786.09	2.50	15312.40	31561.60	15312.40	0.40	0.35	895.47	2.50	15312.40	31561.60	15312.40	17.100
0.60	3.02	ø8/20	2	2	35	SLU	0.40	0.35	621.91	2.50	15312.40	31948.10	15312.40	0.40	0.35	226.90	2.50	15312.40	31948.10	15312.40	24.622
0.60	3.02	ø8/20	2	2	62	SLU	0.40	0.35	1091.51	2.50	15312.40	32032.90	15312.40	0.40	0.35	36.95	2.50	15312.40	32032.90	15312.40	14.029
0.60	3.02	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	601.81	2.50	15312.40	31726.50	15312.40	0.40	0.35	1588.09	2.50	15312.40	31726.50	15312.40	9.642
0.60	3.02	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	786.09	2.50	15312.40	31529.20	15312.40	0.40	0.35	895.47	2.50	15312.40	31529.20	15312.40	17.100
3.02	3.63	ø8/20	2	2	35	SLU	0.40	0.35	621.91	2.50	15312.40	31779.20	15312.40	0.40	0.35	226.90	2.50	15312.40	31779.20	15312.40	24.622

3.02	3.63	ø8/20	2	2	62	SLU	0.40	0.35	1091.51	2.50	15312.40	31864.00	15312.40	0.40	0.35	36.95	2.50	15312.40	31864.00	15312.40	14.029
3.02	3.63	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	601.81	2.50	15312.40	31596.60	15312.40	0.40	0.35	1588.09	2.50	15312.40	31596.60	15312.40	9.642
3.02	3.63	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	786.09	2.50	15312.40	31399.20	15312.40	0.40	0.35	895.47	2.50	15312.40	31399.20	15312.40	17.100
4.03	4.48	ø8/20	2	2	75	SLU	0.40	0.35	6307.61	2.50	15312.40	31659.60	15312.40	0.40	0.35	3259.49	2.50	15312.40	31659.60	15312.40	2.428
4.03	4.48	ø8/20	2	2	13	SND	0.40	0.35	1998.29	2.50	15312.40	30876.90	15312.40	0.40	0.35	2038.57	2.50	15312.40	30876.90	15312.40	7.511
4.48	4.86	ø8/20	2	2	75	SLU	0.40	0.35	6307.60	2.50	15312.40	31628.20	15312.40	0.40	0.35	3259.48	2.50	15312.40	31628.20	15312.40	2.428
4.48	4.86	ø8/20	2	2	13	SND	0.40	0.35	1998.29	2.50	15312.40	30852.70	15312.40	0.40	0.35	2038.57	2.50	15312.40	30852.70	15312.40	7.511
4.86	5.31	ø8/20	2	2	75	SLU	0.40	0.35	6307.59	2.50	15312.40	31601.50	15312.40	0.40	0.35	3259.48	2.50	15312.40	31601.50	15312.40	2.428
4.86	5.31	ø8/20	2	2	13	SND	0.40	0.35	1998.29	2.50	15312.40	30832.10	15312.40	0.40	0.35	2038.57	2.50	15312.40	30832.10	15312.40	7.511

Verifiche di resistenza al fuoco
Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	87(e)	SLU I	1	1	0.00	-7483.99	-97.84	592.38	-143852.00	-3546.82	14195.80	104.06	41.48	19.221
0.00	87(e)	SLU I	1	1	0.00	-7483.99	-97.84	592.38	-143852.00	-3546.82	14195.80	104.06	41.48	19.221
3.63	87	SLU I	1	1	363.00	-6031.99	-143.71	-477.40	-143852.00	-4205.14	-13598.30	253.12	39.22	23.848
4.03	87	SLU I	2	1	0.00	-3535.21	832.08	-467.49	-3535.21	11731.60	-6585.20	331.88	35.11	14.097
5.11	87	SLU I	2	1	108.38	-3101.71	-614.54	-2600.44	-3101.71	-3389.68	-13709.30	257.34	44.96	5.285

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.60	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	294.71	2.50	17609.30	47509.60	17609.30	0.35	0.00	12.64	2.50	17609.30	47509.60	17609.30	59.752
0.60	3.02	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	294.71	2.50	17609.30	47472.10	17609.30	0.35	0.00	12.64	2.50	17609.30	47472.10	17609.30	59.752
3.02	3.63	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	294.71	2.50	17609.30	47322.20	17609.30	0.35	0.00	12.64	2.50	17609.30	47322.20	17609.30	59.752
4.03	4.48	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	1968.12	2.50	17609.30	46898.10	17609.30	0.35	0.00	1334.82	2.50	17609.30	46898.10	17609.30	8.947
4.48	4.86	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	1968.12	2.50	17609.30	46870.30	17609.30	0.35	0.00	1334.82	2.50	17609.30	46870.30	17609.30	8.947
4.86	5.31	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	1968.12	2.50	17609.30	46846.50	17609.30	0.35	0.00	1334.82	2.50	17609.30	46846.50	17609.30	8.947

VERIFICHE STRUTTURALI PILASTRO IN C.A. N.97 SEZIONE 40x40 cm.

Si riportano le verifiche strutturali eseguite sul pilastro n.97 di sezione 40x40 cm.

Pilastrata n. 97

Nodi: 97 133
Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Tipo	B <cm>	H <cm>	Cf <cm>	Cls	Fck <daN/cmq>	Fctk <daN/cmq>	Fcd <daN/cmq>	Fcd (Inc) <daN/cmq>	Fctd <daN/cmq>	Tp	Fyk <daN/cmq>	Fyd <daN/cmq>
1	R	40.00	40.00	5.20	C25/30	249.00	17.91	141.10	249.00	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	62(e)	SLU	1	1	0.00	-11274.20	12.78	225.48	2477.19	2477.19	-11274.20	1432.63	13945.60	84.38	8.17	5.636
0.00	62(e)	SLU	1	1	0.00	-11274.20	12.78	225.48	2477.19	2477.19	-11274.20	1432.63	13945.60	84.38	8.17	5.636
3.57	75(e)	SLU	1	1	356.88	-12538.40	-4.75	-250.77	-13039.40	-13039.40	-12538.40	-485.74	-14195.50	268.59	9.54	1.089

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	M'ydy <daNm>	M'ydz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	7	SND	1	1	0.00	-5415.63	1003.06	1003.06	1637.23	1637.23	-5415.63	4861.71	7706.96	59.06	5.50	4.745
0.00	7	SND	1	1	0.00	-5415.63	1003.06	1003.06	1637.23	1637.23	-5415.63	4861.71	7706.96	59.06	5.50	4.745
3.57	7	SND	1	1	356.88	-3988.11	-519.48	-519.48	-4604.87	-4604.87	-3988.11	-1153.07	-10002.70	264.38	9.20	2.173

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	Mz <daNm>	My <daNm>	AfT <cmq>	AfC <cmq>	σ_c <daN/cmq>	σ_f <daN/cmq>
0.00	66	SLE R	1	1	0.00	-7962.13	1663.84	5.99	12.72	7.63	21.41	257.51
0.00	65	SLE R	1	1	0.00	-5529.14	1511.42	47.72	12.72	7.63	20.10	311.98
0.00	34	SLE Q	1	1	0.00	-5522.56	266.34	25.33	0.00	20.36	5.12	67.95
0.00	66	SLE R	1	1	0.00	-7962.13	1663.84	5.99	12.72	7.63	21.41	257.51
0.00	65	SLE R	1	1	0.00	-5529.14	1511.42	47.72	12.72	7.63	20.10	311.98
0.00	34	SLE Q	1	1	0.00	-5522.56	266.34	25.33	0.00	20.36	5.12	67.95
3.57	79	SLE R	1	1	356.88	-8614.63	-8866.65	-4.95	12.72	7.63	112.27	2926.47
3.57	34	SLE Q	1	1	356.88	-4095.04	-3844.71	-43.16	12.72	7.63	49.43	1258.42

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	c <mm>	s <mm>	K_2	Φ_{eq}	Δ_{sm} <mm>	A_s <cmq>	$A_{c\ eff}$ <cmq>	σ_s <daN/cmq>	ε_{sm}	Wk <mm>
3.57	34	SLE Q	1	1	356.88	-4095.04	-43.16	-3844.71	44.00	147.00	0.50	18.00	172.31	7.63	357.57	1258.42	0.37	0.11
3.57	31	SLE F	1	1	356.88	-4790.93	-38.57	-4657.81	44.00	147.00	0.50	18.00	172.78	7.63	359.58	1530.61	0.45	0.13

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.59	ø8/20	2	2	48	SLU	0.40	0.35	2695.14	2.50	15312.40	31674.30	15312.40	0.40	0.35	60.23	2.50	15312.40	31674.30	15312.40	5.681
0.00	0.59	ø8/20	2	2	62	SLU	0.40	0.35	4034.12	2.50	15312.40	31815.70	15312.40	0.40	0.35	17.33	2.50	15312.40	31815.70	15312.40	3.796
0.00	0.59	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	1517.17	2.50	15312.40	31056.70	15312.40	0.40	0.35	507.36	2.50	15312.40	31056.70	15312.40	10.093
0.00	0.59	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	1749.07	2.50	15312.40	31061.90	15312.40	0.40	0.35	426.62	2.50	15312.40	31061.90	15312.40	8.755
0.59	2.97	ø8/20	2	2	48	SLU	0.40	0.35	2695.14	2.50	15312.40	31632.80	15312.40	0.40	0.35	60.23	2.50	15312.40	31632.80	15312.40	5.681
0.59	2.97	ø8/20	2	2	75	SLU	0.40	0.35	4281.82	2.50	15312.40	32193.00	15312.40	0.40	0.35	19.00	2.50	15312.40	32193.00	15312.40	3.576
0.59	2.97	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	1517.17	2.50	15312.40	31024.80	15312.40	0.40	0.35	507.36	2.50	15312.40	31024.80	15312.40	10.093
0.59	2.97	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	1749.07	2.50	15312.40	31030.00	15312.40	0.40	0.35	426.62	2.50	15312.40	31030.00	15312.40	8.755
2.97	3.57	ø8/20	2	2	48	SLU	0.40	0.35	2695.13	2.50	15312.40	31466.70	15312.40	0.40	0.35	60.23	2.50	15312.40	31466.70	15312.40	5.681
2.97	3.57	ø8/20	2	2	75	SLU	0.40	0.35	4444.99	2.50	15312.40	32026.90	15312.40	0.40	0.35	19.00	2.50	15312.40	32026.90	15312.40	3.445
2.97	3.57	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	1517.16	2.50	15312.40	30897.00	15312.40	0.40	0.35	507.36	2.50	15312.40	30897.00	15312.40	10.093
2.97	3.57	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	1749.07	2.50	15312.40	30902.20	15312.40	0.40	0.35	426.62	2.50	15312.40	30902.20	15312.40	8.755

Verifiche di resistenza al fuoco
Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	87(e)	SLU I	1	1	0.00	-5522.56	25.33	266.34	-143852.00	5515.07	13092.70	67.50	34.86	26.048
0.00	87(e)	SLU I	1	1	0.00	-5522.56	25.33	266.34	-143852.00	5515.07	13092.70	67.50	34.86	26.048
3.57	87(e)	SLU I	1	1	356.88	-4095.04	-43.16	-3844.71	-4095.04	545.38	-14493.00	272.81	63.96	3.771

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.59	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	1151.94	2.50	17609.30	47205.90	17609.30	0.35	0.00	19.19	2.50	17609.30	47205.90	17609.30	15.287
0.59	2.97	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	1151.94	2.50	17609.30	47169.00	17609.30	0.35	0.00	19.19	2.50	17609.30	47169.00	17609.30	15.287
2.97	3.57	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	1151.94	2.50	17609.30	47021.70	17609.30	0.35	0.00	19.19	2.50	17609.30	47021.70	17609.30	15.287

VERIFICHE STRUTTURALI TRAVE IN C.A. N.1028 SEZIONE 40x40 cm.

Si riportano le verifiche strutturali eseguite sulla trave n.1028 di sezione 40x40 cm.

Travata n. 1028

Nodi: 1044 1045 1046 1047 1048 1049 1050

Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Tipo	B <cm>	H <cm>	Cf sup <cm>	Cf inf <cm>	Cls	Fck <daN/cmq>	Fctk <daN/cmq>	Fcd <daN/cmq>	Fcd (Inc) <daN/cmq>	Fctd <daN/cmq>	Tp	Fyk <daN/cmq>	Fyd <daN/cmq>
4	R	40.00	40.00	3.50	3.50	C25/30	249.00	17.91	141.10	249.00	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	AfEP S <cmq>	AfEP I <cmq>	My <daNm>	MRdy <daNm>	Sic.
0.20	48	SLU	1	354.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-1316.10	-10274.80	7.807
3.54	35	SLU	1	20.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-1551.15	-10274.80	6.624
3.94	48	SLU	2	353.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-1531.09	-10274.80	6.711
6.36	48	SLU	2	110.82	7.70	7.70	7.70	7.70	723.91	10274.80	14.194
7.27	36	SLU	2	20.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-1508.56	-10274.80	6.811
7.67	49	SLU	3	20.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-1608.58	-10274.80	6.388
8.28	49	SLU	3	81.09	7.70	7.70	7.70	7.70	-1113.69	-10274.80	9.226
11.03	35	SLU	3	356.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-1441.16	-10274.80	7.130
11.43	48	SLU	4	20.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-1511.65	-10274.80	6.797
13.87	48	SLU	4	264.36	7.70	7.70	7.70	7.70	739.60	10274.80	13.892
14.79	36	SLU	4	356.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-1513.04	-10274.80	6.791
15.19	49	SLU	5	20.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-1609.71	-10274.80	6.383
17.62	49	SLU	5	262.91	7.70	7.70	7.70	7.70	751.78	10274.80	13.667
18.53	35	SLU	5	354.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-1406.60	-10274.80	7.305

18.93	48	SLU	6	20.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-1559.41	-10274.80	6.589
21.65	48	SLU	6	292.45	7.70	7.70	7.70	7.70	802.97	10274.80	12.796
22.26	35	SLU	6	353.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-1152.42	-10274.80	8.916

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	AfEP S <cmq>	AfEP I <cmq>	My <daNm>	M'ydy <daNm>	Sic.
0.20	13	SND	1	354.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-2974.99	-9880.83	3.321
3.54	1	SND	1	20.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-2967.95	-9880.83	3.329
3.94	13	SND	2	353.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-2698.86	-9880.83	3.661
6.36	1	SND	2	110.82	7.70	7.70	7.70	7.70	-1328.64	-9880.83	7.437
7.27	1	SND	2	20.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-2538.13	-9880.83	3.893
7.67	13	SND	3	20.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-2503.78	-9880.83	3.946
8.28	13	SND	3	81.09	7.70	7.70	7.70	7.70	-1994.46	-9880.83	4.954
11.03	1	SND	3	356.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-2501.76	-9880.83	3.950
11.43	13	SND	4	20.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-2518.80	-9880.83	3.923
13.87	1	SND	4	264.36	7.70	7.70	7.70	7.70	-1227.39	-9880.83	8.050
14.79	1	SND	4	356.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-2408.20	-9880.83	4.103
15.19	13	SND	5	20.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-2517.07	-9880.83	3.926
17.62	1	SND	5	262.91	7.70	7.70	7.70	7.70	-1327.02	-9880.83	7.446
18.53	1	SND	5	354.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-2536.42	-9880.83	3.896
18.93	13	SND	6	20.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-2814.40	-9880.83	3.511
21.65	1	SND	6	292.45	7.70	7.70	7.70	7.70	-2151.40	-9880.83	4.593
22.26	1	SND	6	353.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-2665.05	-9880.83	3.708

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	My <daNm>	σ_f sup <daN/cmq>	σ_f inf <daN/cmq>	σ_c <daN/cmq>
0.20	52	SLE R	1	354.00	7.70	7.70	-910.39	358.38	-96.18	9.63
0.20	34	SLE Q	1	354.00	7.70	7.70	-664.33	261.51	-70.18	7.02
3.54	39	SLE R	1	20.00	7.70	7.70	-1086.06	427.53	-114.74	11.48
3.54	34	SLE Q	1	20.00	7.70	7.70	-994.94	391.66	-105.11	10.52
3.94	52	SLE R	2	353.00	7.70	7.70	-1067.73	420.31	-112.80	11.29
3.94	34	SLE Q	2	353.00	7.70	7.70	-995.95	392.06	-105.22	10.53
6.36	52	SLE R	2	110.82	7.70	7.70	506.60	-53.52	199.43	5.36
6.36	34	SLE Q	2	110.82	7.70	7.70	491.94	-51.97	193.65	5.20
7.27	40	SLE R	2	20.00	7.70	7.70	-1055.88	415.65	-111.55	11.16
7.27	34	SLE Q	2	20.00	7.70	7.70	-864.48	340.31	-91.33	9.14
7.67	53	SLE R	3	20.00	7.70	7.70	-1123.75	442.37	-118.72	11.88
7.67	34	SLE Q	3	20.00	7.70	7.70	-921.00	362.56	-97.30	9.74
8.28	53	SLE R	3	81.09	7.70	7.70	-776.64	305.73	-82.05	8.21
8.28	34	SLE Q	3	81.09	7.70	7.70	-597.93	235.38	-63.17	6.32
11.03	39	SLE R	3	356.00	7.70	7.70	-1006.84	396.35	-106.37	10.65
11.03	34	SLE Q	3	356.00	7.70	7.70	-959.87	377.85	-101.41	10.15
11.43	52	SLE R	4	20.00	7.70	7.70	-1054.26	415.01	-111.38	11.15
11.43	34	SLE Q	4	20.00	7.70	7.70	-1006.51	396.22	-106.33	10.64
13.87	52	SLE R	4	264.36	7.70	7.70	518.03	-54.73	203.93	5.48
13.87	34	SLE Q	4	264.36	7.70	7.70	506.08	-53.47	199.22	5.35
14.79	40	SLE R	4	356.00	7.70	7.70	-1059.74	417.17	-111.96	11.21
14.79	34	SLE Q	4	356.00	7.70	7.70	-875.16	344.51	-92.46	9.25
15.19	53	SLE R	5	20.00	7.70	7.70	-1124.41	442.63	-118.79	11.89
15.19	34	SLE Q	5	20.00	7.70	7.70	-927.97	365.30	-98.04	9.81
17.62	53	SLE R	5	262.91	7.70	7.70	526.37	-55.61	207.21	5.57
17.62	34	SLE Q	5	262.91	7.70	7.70	480.27	-50.74	189.06	5.08
18.53	39	SLE R	5	354.00	7.70	7.70	-983.99	387.35	-103.96	10.40
18.53	34	SLE Q	5	354.00	7.70	7.70	-939.46	369.82	-99.25	9.93
18.93	52	SLE R	6	20.00	7.70	7.70	-1090.98	429.47	-115.26	11.54
18.93	34	SLE Q	6	20.00	7.70	7.70	-1033.96	407.02	-109.23	10.93
21.65	52	SLE R	6	292.45	7.70	7.70	561.57	-59.33	221.06	5.94
21.65	34	SLE Q	6	292.45	7.70	7.70	515.26	-54.44	202.83	5.45
22.26	39	SLE R	6	353.00	7.70	7.70	-801.60	315.55	-84.69	8.48
22.26	34	SLE Q	6	353.00	7.70	7.70	-611.57	240.75	-64.61	6.47

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

Caso	Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	My <daNm>	c <mm>	s <mm>	K_2	Φ_{eq}	Δ_{sm} <mm>	A_s <cmq>	$A_{c\ eff}$ <cmq>	σ_s <daN/cmq>	ε_{sm}	Wk <mm>
60	0.20	34	SLE Q	1	4	354.00	-664.33	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	261.51	0.08	0.02

72	0.20	56	SLE F	1	4	354.00	-702.15	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	276.40	0.08	0.02
141	3.54	34	SLE Q	1	4	20.00	-994.94	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	391.66	0.11	0.02
149	3.54	43	SLE F	1	4	20.00	-1026.90	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	404.24	0.12	0.02
222	3.94	34	SLE Q	2	4	353.00	-995.95	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	392.06	0.11	0.02
234	3.94	56	SLE F	2	4	353.00	-1021.83	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	402.25	0.12	0.02
350	6.36	34	SLE Q	2	4	110.82	491.94	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	193.65	0.06	0.01
374	6.36	56	SLE F	2	4	110.82	497.45	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	195.82	0.06	0.01
455	7.27	34	SLE Q	2	4	20.00	-864.48	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	340.31	0.10	0.02
463	7.27	43	SLE F	2	4	20.00	-890.15	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	350.41	0.10	0.02
536	7.67	34	SLE Q	3	4	20.00	-921.00	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	362.56	0.11	0.02
541	7.67	31	SLE F	3	4	20.00	-947.52	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	373.00	0.11	0.02
660	8.28	34	SLE Q	3	4	81.09	-597.93	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	235.38	0.07	0.01
670	8.28	31	SLE F	3	4	81.09	-621.28	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	244.57	0.07	0.01
764	11.03	34	SLE Q	3	4	356.00	-959.87	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	377.85	0.11	0.02
772	11.03	43	SLE F	3	4	356.00	-982.60	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	386.81	0.11	0.02
845	11.43	34	SLE Q	4	4	20.00	-1006.51	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	396.22	0.12	0.02
857	11.43	56	SLE F	4	4	20.00	-1028.01	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	404.68	0.12	0.02
974	13.87	34	SLE Q	4	4	264.36	506.08	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	199.22	0.06	0.01
998	13.87	56	SLE F	4	4	264.36	511.17	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	201.22	0.06	0.01
1078	14.79	34	SLE Q	4	4	356.00	-875.16	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	344.51	0.10	0.02
1083	14.79	31	SLE F	4	4	356.00	-898.86	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	353.84	0.10	0.02
1159	15.19	34	SLE Q	5	4	20.00	-927.97	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	365.30	0.11	0.02
1164	15.19	31	SLE F	5	4	20.00	-954.08	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	375.58	0.11	0.02
1288	17.62	34	SLE Q	5	4	262.91	480.27	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	189.06	0.06	0.01
1298	17.62	31	SLE F	5	4	262.91	486.51	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	191.52	0.06	0.01
1392	18.53	34	SLE Q	5	4	354.00	-939.46	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	369.82	0.11	0.02
1400	18.53	43	SLE F	5	4	354.00	-961.61	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	378.54	0.11	0.02
1473	18.93	34	SLE Q	6	4	20.00	-1033.96	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	407.02	0.12	0.02
1485	18.93	56	SLE F	6	4	20.00	-1058.02	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	416.49	0.12	0.02
1598	21.65	34	SLE Q	6	4	292.45	515.26	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	202.83	0.06	0.01
1622	21.65	56	SLE F	6	4	292.45	528.09	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	207.88	0.06	0.01
1704	22.26	34	SLE Q	6	4	353.00	-611.57	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	240.75	0.07	0.01
1712	22.26	43	SLE F	6	4	353.00	-639.35	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	251.68	0.07	0.01

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

CC	X0 <m>	X1 <m>	Lung. <m>	Staff.	AfE St. <cmq/m>	bw <m>	Vsdu <daN>	ctgθ	VRsd <daN>	VRcd <daN>	Vrdu <daN>	Sic.
13 SND	0.20	0.60	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	2900.86	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	8.701
1 SND	0.60	3.14	2.54	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	2687.49	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	9.391
1 SND	3.14	3.54	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	3098.83	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	8.145
13 SND	3.94	4.34	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	2765.63	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	9.126
13 SND	4.34	6.87	2.53	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	2354.29	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	10.721
1 SND	6.87	7.27	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	2686.67	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	9.394
13 SND	7.67	8.07	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	2646.00	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	9.539
1 SND	8.07	10.63	2.56	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	2257.79	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	11.179
1 SND	10.63	11.03	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	2669.13	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	9.456
13 SND	11.43	11.83	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	2673.04	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	9.442
13 SND	11.83	14.39	2.56	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	2261.71	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	11.159
1 SND	14.39	14.79	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	2594.86	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	9.727
13 SND	15.19	15.59	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	2667.79	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	9.461
1 SND	15.59	18.13	2.54	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	2263.33	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	11.152
1 SND	18.13	18.53	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	2674.66	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	9.437
13 SND	18.93	19.33	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	2990.34	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	8.440
13 SND	19.33	21.86	2.53	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	2579.00	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	9.787
1 SND	21.86	22.26	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	2736.65	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	9.223

Verifiche di resistenza al fuoco

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	AfEP S <cmq>	AfEP I <cmq>	My <daNm>	MRdy <daNm>	Sic.
0.20	87	SLU I	1	354.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-664.33	-10095.20	15.196
3.54	87	SLU I	1	20.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-994.94	-10095.20	10.146
3.94	87	SLU I	2	353.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-995.95	-10095.20	10.136
6.36	87	SLU I	2	110.82	7.70	7.70	7.70	7.70	491.94	10094.00	20.521
7.27	87	SLU I	2	20.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-864.48	-10095.20	11.678
7.67	87	SLU I	3	20.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-921.00	-10095.20	10.961
8.28	87	SLU I	3	81.09	7.70	7.70	7.70	7.70	-597.93	-10095.20	16.883

11.03	87	SLU I	3	356.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-959.87	-10095.20	10.517
11.43	87	SLU I	4	20.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-1006.51	-10095.20	10.030
13.87	87	SLU I	4	264.36	7.70	7.70	7.70	7.70	506.08	10094.00	19.947
14.79	87	SLU I	4	356.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-875.16	-10095.20	11.535
15.19	87	SLU I	5	20.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-927.97	-10095.20	10.879
17.62	87	SLU I	5	262.91	7.70	7.70	7.70	7.70	480.27	10094.00	21.019
18.53	87	SLU I	5	354.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-939.46	-10095.20	10.746
18.93	87	SLU I	6	20.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-1033.96	-10095.20	9.764
21.65	87	SLU I	6	292.45	7.70	7.70	7.70	7.70	515.26	10094.00	19.592
22.26	87	SLU I	6	353.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-611.57	-10095.20	16.507

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

CC	X0 <m>	X1 <m>	Lung. <m>	Staff.	AfE St. <cmq/m>	bw <m>	Vsdu <daN>	ctgθ	VRsd <daN>	VRcd <daN>	Vrdu <daN>	Sic.
87 SLU I	0.20	0.60	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	1618.33	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	15.676
87 SLU I	0.60	3.14	2.54	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	1404.97	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	18.057
87 SLU I	3.14	3.54	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	1816.30	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	13.968
87 SLU I	3.94	4.34	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	1751.65	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	14.483
87 SLU I	4.34	6.87	2.53	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	1340.32	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	18.928
87 SLU I	6.87	7.27	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	1672.70	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	15.167
87 SLU I	7.67	8.07	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	1716.03	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	14.784
87 SLU I	8.07	10.63	2.56	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	1327.83	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	19.106
87 SLU I	10.63	11.03	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	1739.17	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	14.587
87 SLU I	11.43	11.83	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	1766.69	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	14.360
87 SLU I	11.83	14.39	2.56	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	1355.36	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	18.718
87 SLU I	14.39	14.79	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	1688.51	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	15.025
87 SLU I	15.19	15.59	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	1713.88	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	14.802
87 SLU I	15.59	18.13	2.54	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	1309.42	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	19.375
87 SLU I	18.13	18.53	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	1720.75	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	14.743
87 SLU I	18.93	19.33	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	1839.02	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	13.795
87 SLU I	19.33	21.86	2.53	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	1427.68	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	17.770
87 SLU I	21.86	22.26	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	1585.33	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	16.003

VERIFICHE STRUTTURALI TRAVE IN C.A. N.1053 SEZIONE 40x40 cm.

Si riportano le verifiche strutturali eseguite sulla trave n.1053 di sezione 40x40 cm.

Travata n. 1053

Nodi: 1009 1026 1031

Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Tipo	B <cm>	H <cm>	Cf sup <cm>	Cf inf <cm>	Cls	Fck <daN/cmq>	Fctk <daN/cmq>	Fcd <daN/cmq>	Fcd (Inc) <daN/cmq>	Fctd <daN/cmq>	Tp	Fyk <daN/cmq>	Fyd <daN/cmq>
4	R	40.00	40.00	3.50	3.50	C25/30	249.00	17.91	141.10	249.00	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	AfEP S <cmq>	AfEP I <cmq>	My <daNm>	MRdy <daNm>	Sic.
0.20	74	SLU	1	20.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-3633.06	-10274.80	2.828
1.95	63	SLU	1	195.20	7.70	7.70	7.70	7.70	3825.73	10274.80	2.686
4.58	63	SLU	1	458.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-6121.45	-10274.80	1.678
4.98	76	SLU	2	20.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-6373.76	-10274.80	1.612
7.16	76	SLU	2	237.97	7.70	7.70	7.70	7.70	3938.78	10274.80	2.609
9.38	61	SLU	2	460.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-5439.84	-10274.80	1.889

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	AfEP S <cmq>	AfEP I <cmq>	My <daNm>	M'ydy <daNm>	Sic.
0.20	7	SND	1	20.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-3586.43	-9880.83	2.755
1.95	19	SND	1	195.20	7.70	7.70	7.70	7.70	2746.17	9880.83	3.598
4.58	19	SND	1	458.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-5208.61	-9880.83	1.897
4.98	7	SND	2	20.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-5430.22	-9880.83	1.820
7.16	7	SND	2	237.97	7.70	7.70	7.70	7.70	2882.39	9880.83	3.428
9.38	19	SND	2	460.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-5068.39	-9880.83	1.950

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	My <daNm>	σ_f sup <daN/cmq>	σ_f inf <daN/cmq>	σ_c <daN/cmq>
0.20	78	SLE R	1	20.00	7.70	7.70	-2577.82	1014.77	-272.34	27.26
0.20	34	SLE Q	1	20.00	7.70	7.70	-2201.05	866.45	-232.54	23.27
1.95	67	SLE R	1	195.20	7.70	7.70	2728.13	-288.22	1073.94	28.85
1.95	34	SLE Q	1	195.20	7.70	7.70	2505.51	-264.70	986.30	26.49
4.58	67	SLE R	1	458.00	7.70	7.70	-4350.58	1712.62	-459.63	46.00
4.58	34	SLE Q	1	458.00	7.70	7.70	-3896.02	1533.68	-411.61	41.19
4.98	80	SLE R	2	20.00	7.70	7.70	-4505.59	1773.64	-476.00	47.64
4.98	34	SLE Q	2	20.00	7.70	7.70	-3908.59	1538.63	-412.93	41.33
7.16	80	SLE R	2	237.97	7.70	7.70	2787.48	-294.49	1097.30	29.47
7.16	34	SLE Q	2	237.97	7.70	7.70	2592.89	-273.93	1020.70	27.42
9.38	65	SLE R	2	460.00	7.70	7.70	-3827.85	1506.85	-404.40	40.47
9.38	34	SLE Q	2	460.00	7.70	7.70	-3343.10	1316.02	-353.19	35.35

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

Caso	Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	My <daNm>	c <mm>	s <mm>	K_2	Φ_{eq}	Δ_{sm} <mm>	A_s <cmq>	$A_{c\ eff}$ <cmq>	σ_s <daN/cmq>	ε_{sm}	Wk <mm>
62	0.20	34	SLE Q	1	4	20.00	-2201.05	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	866.45	0.25	0.05
82	0.20	82	SLE F	1	4	20.00	-2278.32	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	896.87	0.26	0.05
141	1.95	34	SLE Q	1	4	195.20	2505.51	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	986.30	0.29	0.06
157	1.95	69	SLE F	1	4	195.20	2512.57	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	989.08	0.29	0.06
220	4.58	34	SLE Q	1	4	458.00	-3896.02	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	1533.68	0.49	0.10
236	4.58	69	SLE F	1	4	458.00	-3972.19	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	1563.67	0.46	0.09
299	4.98	34	SLE Q	2	4	20.00	-3908.59	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	1538.63	0.49	0.10
319	4.98	82	SLE F	2	4	20.00	-3996.68	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	1573.30	0.46	0.09
378	7.16	34	SLE Q	2	4	237.97	2592.89	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	1020.70	0.30	0.06
398	7.16	82	SLE F	2	4	237.97	2600.47	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	1023.68	0.30	0.06
458	9.38	34	SLE Q	2	4	460.00	-3343.10	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	1316.02	0.38	0.08
474	9.38	69	SLE F	2	4	460.00	-3451.77	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	1358.80	0.40	0.08

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

CC	X0 <m>	X1 <m>	Lung. <m>	Staff.	AfE St. <cmq/m>	bw <m>	Vsdu <daN>	ctgθ	VRsd <daN>	VRcd <daN>	Vrdu <daN>	Sic.
76 SLU	0.20	0.60	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	6708.99	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	3.762
63 SLU	0.60	4.18	3.58	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	6719.66	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	3.756
63 SLU	4.18	4.58	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	8108.97	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	3.113
76 SLU	4.98	5.38	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	8449.14	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	2.987
76 SLU	5.38	8.98	3.60	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	7033.78	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	3.588
63 SLU	8.98	9.38	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	8231.71	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	3.066

Verifiche di resistenza al fuoco
Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	AfEP S <cmq>	AfEP I <cmq>	My <daNm>	MRdy <daNm>	Sic.
0.20	87	SLU I	1	20.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-2201.05	-10095.20	4.587
1.95	87	SLU I	1	195.20	7.70	7.70	7.70	7.70	2505.51	10094.00	4.029
4.58	87	SLU I	1	458.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-3896.02	-10095.20	2.591
4.98	87	SLU I	2	20.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-3908.59	-10095.20	2.583
7.16	87	SLU I	2	237.97	7.70	7.70	7.70	7.70	2592.89	10094.00	3.893
9.38	87	SLU I	2	460.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-3343.10	-10095.20	3.020

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

CC	X0 <m>	X1 <m>	Lung. <m>	Staff.	AfE St. <cmq/m>	bw <m>	Vsdu <daN>	ctgθ	VRsd <daN>	VRcd <daN>	Vrdu <daN>	Sic.
87 SLU I	0.20	0.60	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	4366.03	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	5.811
87 SLU I	0.60	4.18	3.58	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	4386.30	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	5.784
87 SLU I	4.18	4.58	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	5313.48	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	4.775
87 SLU I	4.98	5.38	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	5474.63	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	4.634
87 SLU I	5.38	8.98	3.60	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	4530.09	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	5.600
87 SLU I	8.98	9.38	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	5392.67	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	4.704

VERIFICHE STRUTTURALI TRAVE IN C.A. N.1057 SEZIONE 40x20 cm.

Si riportano le verifiche strutturali eseguite sulla trave n.1057 di sezione 40x20 cm.

Travata n. 1057

Nodi: 1012 1016 1035 1044

Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Tipo	B <cm>	H <cm>	Cf sup <cm>	Cf inf <cm>	Cls	Fck <daN/cmq>	Fctk <daN/cmq>	Fcd <daN/cmq>	Fcd (Inc) <daN/cmq>	Fctd <daN/cmq>	Tp	Fyk <daN/cmq>	Fyd <daN/cmq>
3	R	40.00	20.00	3.50	3.50	C25/30	249.00	17.91	141.10	249.00	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	AfEP S <cmq>	AfEP I <cmq>	My <daNm>	MRdy <daNm>	Sic.
0.20	61	SLU	1	179.00	7.70	7.70	7.70	7.70	329.23	4251.11	12.912
1.79	61	SLU	1	20.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-742.30	-4251.11	5.727
2.19	74	SLU	2	20.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-2881.05	-4251.11	1.476
5.79	75	SLU	2	379.50	7.70	7.70	7.70	7.70	1841.28	4251.11	2.309
9.38	61	SLU	2	739.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-3456.64	-4251.11	1.230
9.78	74	SLU	3	20.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-920.85	-4251.11	4.617
11.28	74	SLU	3	169.69	7.70	7.70	7.70	7.70	436.90	4251.11	9.730
11.38	74	SLU	3	180.00	7.70	7.70	7.70	7.70	436.90	4251.11	9.730

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	AfEP S <cmq>	AfEP I <cmq>	My <daNm>	M'ydy <daNm>	Sic.
0.20	19	SND	1	179.00	7.70	7.70	7.70	7.70	426.56	4128.01	9.678
1.79	19	SND	1	20.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-654.22	-4128.02	6.310
2.19	7	SND	2	20.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-2096.43	-4128.02	1.969
5.79	7	SND	2	379.50	7.70	7.70	7.70	7.70	1296.58	4128.01	3.184
9.38	19	SND	2	739.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-2477.97	-4128.02	1.666
9.78	7	SND	3	20.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-880.63	-4128.02	4.688
11.28	19	SND	3	169.69	7.70	7.70	7.70	7.70	-607.99	-4128.02	6.790
11.38	19	SND	3	180.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-607.99	-4128.02	6.790

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	My <daNm>	σ_f sup <daN/cmq>	σ_f inf <daN/cmq>	σ_c <daN/cmq>
0.20	65	SLE R	1	179.00	7.70	7.70	219.93	-59.40	204.63	8.70
0.20	34	SLE Q	1	179.00	7.70	7.70	40.37	-10.90	37.56	1.60
1.79	65	SLE R	1	20.00	7.70	7.70	-512.69	477.01	-138.47	20.28
1.79	34	SLE Q	1	20.00	7.70	7.70	-280.18	260.68	-75.67	11.08
2.19	78	SLE R	2	20.00	7.70	7.70	-2031.39	1890.01	-548.65	80.35
2.19	34	SLE Q	2	20.00	7.70	7.70	-1971.29	1834.10	-532.42	77.97
5.79	79	SLE R	2	379.50	7.70	7.70	1293.52	-349.37	1203.50	51.16
5.79	34	SLE Q	2	379.50	7.70	7.70	1284.67	-346.98	1195.26	50.81
9.38	65	SLE R	2	739.00	7.70	7.70	-2417.71	2249.45	-653.00	95.63
9.38	34	SLE Q	2	739.00	7.70	7.70	-2342.78	2179.74	-632.76	92.66
9.78	78	SLE R	3	20.00	7.70	7.70	-628.47	584.73	-169.74	24.86
9.78	34	SLE Q	3	20.00	7.70	7.70	-324.07	301.52	-87.53	12.82
11.28	78	SLE R	3	169.69	7.70	7.70	292.75	-79.07	272.37	11.58
11.28	34	SLE Q	3	169.69	7.70	7.70	53.78	-14.52	50.03	2.13
11.38	78	SLE R	3	180.00	7.70	7.70	292.75	-79.07	272.37	11.58
11.38	34	SLE Q	3	180.00	7.70	7.70	-49.92	46.44	-13.48	1.97

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

Caso	Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	My <daNm>	c <mm>	s <mm>	K_2	Φ_{eq}	Δ_{sm} <mm>	A_s <cmq>	$A_{c\ eff}$ <cmq>	σ_s <daN/cmq>	ε_{sm}	Wk <mm>
56	0.20	34	SLE Q	1	3	179.00	40.37	28.00	79.00	0.50	14.00	88.92	7.70	181.00	37.56	0.01	0.00
72	0.20	69	SLE F	1	3	179.00	76.43	28.00	79.00	0.50	14.00	88.92	7.70	181.00	71.11	0.02	0.00
136	1.79	34	SLE Q	1	3	20.00	-280.18	28.00	79.00	0.50	14.00	88.92	7.70	181.00	260.68	0.08	0.01
152	1.79	69	SLE F	1	3	20.00	-321.10	28.00	79.00	0.50	14.00	88.92	7.70	181.00	298.75	0.09	0.01
215	2.19	34	SLE Q	2	3	20.00	-1971.29	28.00	79.00	0.50	14.00	88.92	7.70	181.00	1834.10	0.74	0.11
235	2.19	82	SLE F	2	3	20.00	-1985.72	28.00	79.00	0.50	14.00	88.92	7.70	181.00	1847.52	0.67	0.10
294	5.79	34	SLE Q	2	3	379.50	1284.67	28.00	79.00	0.50	14.00	88.92	7.70	181.00	1195.26	0.43	0.07

299	5.79	31	SLE F	2	3	379.50	1286.27	28.00	79.00	0.50	14.00	88.92	7.70	181.00	1196.75	0.36	0.05
373	9.38	34	SLE Q	2	3	739.00	-2342.78	28.00	79.00	0.50	14.00	88.92	7.70	181.00	2179.74	0.91	0.14
389	9.38	69	SLE F	2	3	739.00	-2356.93	28.00	79.00	0.50	14.00	88.92	7.70	181.00	2192.90	0.84	0.13
455	9.78	34	SLE Q	3	3	20.00	-324.07	28.00	79.00	0.50	14.00	88.92	7.70	181.00	301.52	0.09	0.01
475	9.78	82	SLE F	3	3	20.00	-379.68	28.00	79.00	0.50	14.00	88.92	7.70	181.00	353.26	0.10	0.02
552	11.28	34	SLE Q	3	3	169.69	53.78	28.00	79.00	0.50	14.00	88.92	7.70	181.00	50.03	0.01	0.00
583	11.28	69	SLE F	3	3	169.69	-104.69	28.00	79.00	0.50	14.00	88.92	7.70	181.00	97.41	0.03	0.00
667	11.38	34	SLE Q	3	3	180.00	-49.92	28.00	79.00	0.50	14.00	88.92	7.70	181.00	46.44	0.01	0.00
699	11.38	69	SLE F	3	3	180.00	-104.69	28.00	79.00	0.50	14.00	88.92	7.70	181.00	97.41	0.03	0.00

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

CC	X0 <m>	X1 <m>	Lung. <m>	Staff.	AfE St. <cmq/m>	bw <m>	Vsdu <daN>	ctgθ	VRsd <daN>	VRcd <daN>	Vrdu <daN>	Sic.
19 SND	0.20	0.40	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	508.11	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	22.455
61 SLU	0.40	1.59	1.19	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	863.81	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	13.209
61 SLU	1.59	1.79	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	943.32	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	12.095
74 SLU	2.19	2.39	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	2225.97	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	5.126
61 SLU	2.39	9.18	6.79	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	2885.33	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	3.954
61 SLU	9.18	9.38	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	3088.39	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	3.694
74 SLU	9.78	9.98	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	1701.02	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	6.708
74 SLU	9.98	11.18	1.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	1488.19	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	7.667
19 SND	11.18	11.38	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	1156.13	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	9.869

Verifiche di resistenza al fuoco
Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	AfEP S <cmq>	AfEP I <cmq>	My <daNm>	MRdy <daNm>	Sic.
0.20	87	SLU I	1	179.00	7.70	7.70	7.70	7.70	40.37	4173.22	>100
1.79	87	SLU I	1	20.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-280.18	-4173.22	14.895
2.19	87	SLU I	2	20.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-1971.29	-4173.22	2.117
5.79	87	SLU I	2	379.50	7.70	7.70	7.70	7.70	1284.67	4173.22	3.248
9.38	87	SLU I	2	739.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-2342.78	-4173.22	1.781
9.78	87	SLU I	3	20.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-324.07	-4173.22	12.877
11.28	87	SLU I	3	169.69	7.70	7.70	7.70	7.70	53.78	4173.22	77.605
11.38	87	SLU I	3	180.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-49.92	-4173.22	83.603

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

CC	X0 <m>	X1 <m>	Lung. <m>	Staff.	AfE St. <cmq/m>	bw <m>	Vsdu <daN>	ctgθ	VRsd <daN>	VRcd <daN>	Vrdu <daN>	Sic.
87 SLU I	0.20	0.40	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	52.06	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	>100
87 SLU I	0.40	1.59	1.19	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	354.31	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	30.248
87 SLU I	1.59	1.79	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	412.65	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	25.972
87 SLU I	2.19	2.39	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	1562.04	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	6.861
87 SLU I	2.39	9.18	6.79	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	1992.17	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	5.380
87 SLU I	9.18	9.38	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	2132.88	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	5.025
87 SLU I	9.78	9.98	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	779.03	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	13.757
87 SLU I	9.98	11.18	1.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	631.81	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	16.963
87 SLU I	11.18	11.38	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	459.49	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	23.324

VERIFICHE STRUTTURALI TRAVE IN LEGNO LAMELLARE N.2047 SEZIONE 20x24 cm.

Si riportano le verifiche strutturali eseguite sulla trave n.2047 di sezione 20x24 cm.

```
Asta n. 2047 (-2483 -2484) Trave 20x24 cm Crit. 1
-----------------------------------------
- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=2.58
  Sollecitazioni: N=13.10 Tz=0.00 My=-480.01 Ty=0.00 Mz=119.68 Mx=0.00
  Resistenze: Kfi=1.15 fc,0,t=220.80
  L=515.00 □rel,y=2.00 □rel,z=2.78 Kc,y=0.24 Kc,z=0.12
  Tensioni: □t,0,d=0.09 □m,d=188.64 Sfr.=0.63

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=13.10 Tz=372.82 My=0.00 Ty=92.96 Mz=0.00 Mx=0.00
  Resistenze: Kfi=1.25 Kh=1.00 fc,0,t=240.00
```

```
  Tensioni: t,0,d=0.09 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=2.58
  Sollecitazioni: N=13.10 Tz=0.00 My=-480.01 Ty=0.00 Mz=119.68 Mx=0.00
  Resistenze: Kfi=1.25 Kh=1.00 fc,0,t=240.00 fm,y,d=300.00 fm,z,d=300.00 KhY=1.00 KhZ=1.00 Km=0.70
  Tensioni: t,0,d=0.09 m,d=188.64 Sfr.=0.58

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=5.15
  Sollecitazioni: N=13.10 Tz=-372.82 My=0.00 Ty=-92.96 Mz=0.00 Mx=0.00
  Resistenze: Kfi=1.25 Kcr=0.71 Kl=1.00 fv,d=43.75
  Tensioni: d=5.57 Sfr.=0.13

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=2.58
  Sollecitazioni: N=13.10 Tz=0.00 My=-480.01 Ty=0.00 Mz=119.68 Mx=0.00
  Resistenze: Kfi=1.25 fm,y,d=300.00 fm,z,d=300.00 KhY=1.00 KhZ=1.00 Km=0.70
  Tensioni: m,d=188.64 Sfr.=0.58

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 62 SLU Xl=2.58
  Sollecitazioni: N=14.95 Tz=0.00 My=-1853.22 Ty=0.00 Mz=414.52 Mx=0.00
  Resistenze: Kmod=0.90 fc,0,t=119.17
  L=515.00 rel,y=1.18 rel,z=1.42 Kc,y=0.61 Kc,z=0.45
  Tensioni: t,0,d=0.03 m,d=122.43 Sfr.=0.77

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 27 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=16.61 Tz=884.08 My=0.00 Ty=220.43 Mz=0.00 Mx=0.00
  Resistenze: Kmod=0.80 Kh=1.00 fc,0,t=105.93
  Tensioni: t,0,d=0.03 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 62 SLU Xl=2.58
  Sollecitazioni: N=14.95 Tz=0.00 My=-1853.22 Ty=0.00 Mz=414.52 Mx=0.00
  Resistenze: Kmod=0.90 Kh=1.00 fc,0,t=119.17 fm,y,d=148.97 fm,z,d=148.97 KhY=1.00 KhZ=1.00 Km=0.70
  Tensioni: t,0,d=0.03 m,d=122.43 Sfr.=0.77

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=5.15
  Sollecitazioni: N=14.95 Tz=-1439.40 My=0.00 Ty=-321.95 Mz=0.00 Mx=0.00
  Resistenze: Kmod=0.90 Kcr=0.71 Kl=1.00 fv,d=21.72
  Tensioni: d=6.45 Sfr.=0.30

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=2.58
  Sollecitazioni: N=14.95 Tz=0.00 My=-1853.22 Ty=0.00 Mz=414.52 Mx=0.00
  Resistenze: Kmod=0.90 fm,y,d=148.97 fm,z,d=148.97 KhY=1.00 KhZ=1.00 Km=0.70
  Tensioni: m,d=122.43 Sfr.=0.77

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) fZ,G=1.31 (L/393) fZ,L=1.25 (L/412)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) fZ,G=0.80 (L/641) fZ,L=0.77
(L/669)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) fZ,G=1.71 (L/300) fZ,L=1.63
(L/315)
```

VERIFICHE STRUTTURALI TRAVE IN LEGNO LAMELLARE N.2058 SEZIONE 24x32 cm.

Si riportano le verifiche strutturali eseguite sulla trave n.2058 di sezione 24x32 cm.

```
Asta n. 2058 (122 -2276) Trave 24x32 cm Crit. 1
-----------------------------------------
- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 87 SLU I Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=-17.91 Tz=98.23 My=21.01 Ty=-6.36 Mz=0.00 Mx=1.79
  Resistenze: Kfi=1.15 fm,y,d=276.00 fm,z,d=276.00 KhY=1.00 KhZ=1.00 Km=0.70
  Ltors=151.68 rel,m=0.24 Kcrit=1.00
  Tensioni: m,d=-1.80 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=1.52
  Sollecitazioni: N=-11.35 Tz=49.87 My=-81.28 Ty=-6.36 Mz=-8.89 Mx=1.79
  Resistenze: Kfi=1.15 fm,y,d=276.00 fm,z,d=276.00 KhY=1.00 KhZ=1.00 Km=0.70
  Ltors=151.68 rel,m=0.24 Kcrit=1.00
```

Tensioni: □m,d=8.16 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
  Sollecitazioni: N=-17.91
  [Par.] My,sx=-21.01 My,dx=81.28 My,eq=-66.49
  [Lin.] Mz,sx=0.11 Mz,dx=-8.89 Mz,eq=-5.38
  Resistenze: Kfi=1.15 fm,y,d=276.00 fm,z,d=276.00 KhY=1.00 KhZ=1.00 Km=0.70
  L=151.68 □rel,y=0.38 □rel,z=0.59 Kc,y=0.99 Kc,z=0.96
  Tensioni: □c,0,d=-0.06 □m,d=6.42 Sfr.=0.02

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=-17.91 Tz=98.23 My=21.01 Ty=-6.36 Mz=0.00 Mx=1.79
  Resistenze: Kfi=1.25
  Tensioni: □tor,d=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=-17.91 Tz=98.23 My=21.01 Ty=-6.36 Mz=0.00 Mx=1.79
  Resistenze: Kfi=1.25 Kcr=0.71
  Tensioni: □d=0.66 □tor,d=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=-17.91 Tz=98.23 My=21.01 Ty=-6.36 Mz=0.00 Mx=1.79
  Resistenze: Kfi=1.25 Kcr=0.71 Kl=1.00 fv,d=43.75
  Tensioni: □d=0.66 Sfr.=0.01

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.52
  Sollecitazioni: N=-11.35 Tz=49.87 My=-81.28 Ty=-6.36 Mz=-8.89 Mx=1.79
  Resistenze: Kfi=1.25 fc,0,d=300.00 fm,y,d=300.00 fm,z,d=300.00 KhY=1.00 KhZ=1.00 Km=0.70
  Tensioni: □c,0,d=-0.04 □m,d=-8.16 Sfr.=0.03

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.52
  Sollecitazioni: N=-11.35 Tz=49.87 My=-81.28 Ty=-6.36 Mz=-8.89 Mx=1.79
  Resistenze: Kfi=1.25 fm,y,d=300.00 fm,z,d=300.00 KhY=1.00 KhZ=1.00 Km=0.70
  Tensioni: □m,d=8.16 Sfr.=0.03

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=-17.91 Tz=98.23 My=21.01 Ty=-6.36 Mz=0.00 Mx=1.79
  Resistenze: Kfi=1.25 fc,0,d=300.00
  Tensioni: □c,0,d=-0.06 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 63 SLU Xl=1.52
  Sollecitazioni: N=9.72 Tz=134.81 My=-252.79 Ty=-8.38 Mz=-12.01 Mx=5.41
  Resistenze: Kmod=0.90 fc,0,t=119.17
  L=151.68 □rel,y=0.26 □rel,z=0.35 Kc,y=1.00 Kc,z=0.99
  Tensioni: □t,0,d=0.01 □m,d=6.56 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 10 SND Xl=0.23
  Sollecitazioni: N=-148.83 Tz=305.84 My=195.48 Ty=-4.07 Mz=0.00 Mx=1.98
  Resistenze: Kmod=1.10 fm,y,d=182.07 fm,z,d=182.07 KhY=1.00 KhZ=1.00 Km=0.70
  Ltors=151.68 □rel,m=0.17 Kcrit=1.00
  Tensioni: □m,d=-4.77 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 25 SLU Xl=1.52
  Sollecitazioni: N=-83.26 Tz=263.81 My=-292.51 Ty=-7.59 Mz=-12.26 Mx=5.43
  Resistenze: Kmod=0.80 fm,y,d=132.41 fm,z,d=132.41 KhY=1.00 KhZ=1.00 Km=0.70
  Ltors=151.68 □rel,m=0.17 Kcrit=1.00
  Tensioni: □m,d=7.54 Sfr.=0.06

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU
  Sollecitazioni: N=-170.39
  [Par.] My,sx=-235.34 My,dx=298.27 My,eq=-298.27
  [Lin.] Mz,sx=2.70 Mz,dx=-12.97 Mz,eq=-8.86
  Resistenze: Kmod=0.90 fm,y,d=148.97 fm,z,d=148.97 KhY=1.00 KhZ=1.00 Km=0.70
  L=151.68 □rel,y=0.26 □rel,z=0.35 Kc,y=1.00 Kc,z=0.99
  Tensioni: □c,0,d=-0.22 □m,d=7.57 Sfr.=0.05

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 19 SND Xl=1.52
  Sollecitazioni: N=151.55 Tz=299.75 My=-184.23 Ty=4.93 Mz=8.83 Mx=2.72
  Resistenze: Kmod=1.10 Kh=1.00 fc,0,t=145.66
  Tensioni: □t,0,d=0.20 Sfr.=0.00

```
- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 25 SLU Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=-91.79 Tz=326.68 My=115.32 Ty=-7.59 Mz=-1.77 Mx=5.43
  Resistenze: Kmod=0.80
  Tensioni: □tor,d=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 63 SLU Xl=1.52
  Sollecitazioni: N=9.72 Tz=134.81 My=-252.79 Ty=-8.38 Mz=-12.01 Mx=5.41
  Resistenze: Kmod=0.90 Kh=1.00 fc,0,t=119.17 fm,y,d=148.97 fm,z,d=148.97 KhY=1.00 KhZ=1.00 Km=0.70
  Tensioni: □t,0,d=0.01 □m,d=6.56 Sfr.=0.04

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=-170.39 Tz=417.74 My=235.34 Ty=-7.43 Mz=-2.70 Mx=4.89
  Resistenze: Kmod=0.90 Kcr=0.71
  Tensioni: □d=1.14 □tor,d=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=-170.39 Tz=417.74 My=235.34 Ty=-7.43 Mz=-2.70 Mx=4.89
  Resistenze: Kmod=0.90 Kcr=0.71 Kl=1.00 fv,d=21.72
  Tensioni: □d=1.14 Sfr.=0.05

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 25 SLU Xl=1.52
  Sollecitazioni: N=-83.26 Tz=263.81 My=-292.51 Ty=-7.59 Mz=-12.26 Mx=5.43
  Resistenze: Kmod=0.80 fc,0,d=132.41 fm,y,d=132.41 fm,z,d=132.41 KhY=1.00 KhZ=1.00 Km=0.70
  Tensioni: □c,0,d=-0.11 □m,d=-7.54 Sfr.=0.06

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 25 SLU Xl=1.52
  Sollecitazioni: N=-83.26 Tz=263.81 My=-292.51 Ty=-7.59 Mz=-12.26 Mx=5.43
  Resistenze: Kmod=0.80 fm,y,d=132.41 fm,z,d=132.41 KhY=1.00 KhZ=1.00 Km=0.70
  Tensioni: □m,d=7.54 Sfr.=0.06

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 74 SLU Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=-190.29 Tz=385.07 My=273.69 Ty=-7.99 Mz=-2.50 Mx=3.09
  Resistenze: Kmod=0.90 fc,0,d=148.97
  Tensioni: □c,0,d=-0.25 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 42 (teorica) fZ,L=0.00 (L/35543)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 55 (teorica) fZ,L=0.00 (L/38368)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 42 (teorica) fZ,L=0.00 (L/30654)
```

VERIFICHE STRUTTURALI TRAVE IN LEGNO LAMELLARE N.2047 SEZIONE 24x80 cm.

Si riportano le verifiche strutturali eseguite sulla trave n.2047 di sezione 24x80 cm.

```
Asta n. 2179 (-2546 -2576) Trave 24x80 cm Crit. 1
-----------------------------------------
- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=1.64
  Sollecitazioni: N=737.04 Tz=110.25 My=-657.58 Ty=5.68 Mz=2.00 Mx=0.00
  Resistenze: Kfi=1.15 fc,0,t=220.80
  L=163.88 □rel,y=0.13 □rel,z=0.64 Kc,y=1.00 Kc,z=0.95
  Tensioni: □t,0,d=0.74 □m,d=5.72 Sfr.=0.02

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=1.64
  Sollecitazioni: N=737.04 Tz=110.25 My=-657.58 Ty=5.68 Mz=2.00 Mx=0.00
  Resistenze: Kfi=1.25 Kh=1.00 fc,0,t=240.00
  Tensioni: □t,0,d=0.74 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.64
  Sollecitazioni: N=737.04 Tz=110.25 My=-657.58 Ty=5.68 Mz=2.00 Mx=0.00
  Resistenze: Kfi=1.25 Kh=1.00 fc,0,t=240.00 fm,y,d=300.00 fm,z,d=300.00 KhY=1.00 KhZ=1.00 Km=0.70
  Tensioni: □t,0,d=0.74 □m,d=5.72 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.00
```

Sollecitazioni: N=717.26 Tz=253.63 My=-359.42 Ty=5.68 Mz=-7.31 Mx=0.00
Resistenze: Kfi=1.25 Kcr=0.71 Kl=1.00 fv,d=43.75
Tensioni: d=0.53 Sfr.=0.01

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.64
Sollecitazioni: N=737.04 Tz=110.25 My=-657.58 Ty=5.68 Mz=2.00 Mx=0.00
Resistenze: Kfi=1.25 fm,y,d=300.00 fm,z,d=300.00 KhY=1.00 KhZ=1.00 Km=0.70
Tensioni: m,d=5.72 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 25 SLU Xl=1.64
Sollecitazioni: N=1985.35 Tz=407.26 My=-2030.15 Ty=7.76 Mz=2.74 Mx=1.15
Resistenze: Kmod=0.80 fc,0,t=105.93
L=163.88 rel,y=0.11 rel,z=0.38 Kc,y=1.00 Kc,z=0.99
Tensioni: t,0,d=1.03 m,d=7.97 Sfr.=0.07

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 25 SLU Xl=1.64
Sollecitazioni: N=1985.35 Tz=407.26 My=-2030.15 Ty=7.76 Mz=2.74 Mx=1.15
Resistenze: Kmod=0.80 Kh=1.00 fc,0,t=105.93
Tensioni: t,0,d=1.03 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 13 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=931.95 Tz=388.58 My=-487.70 Ty=-59.28 Mz=127.46 Mx=32.75
Resistenze: Kmod=1.10
Tensioni: tor,d=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 25 SLU Xl=1.64
Sollecitazioni: N=1985.35 Tz=407.26 My=-2030.15 Ty=7.76 Mz=2.74 Mx=1.15
Resistenze: Kmod=0.80 Kh=1.00 fc,0,t=105.93 fm,y,d=132.41 fm,z,d=132.41 KhY=1.00 KhZ=1.00 Km=0.70
Tensioni: t,0,d=1.03 m,d=7.97 Sfr.=0.07

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=2186.33 Tz=730.06 My=-817.01 Ty=7.81 Mz=-10.20 Mx=1.19
Resistenze: Kmod=0.90 Kcr=0.71
Tensioni: d=0.80 tor,d=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=2186.33 Tz=730.06 My=-817.01 Ty=7.81 Mz=-10.20 Mx=1.19
Resistenze: Kmod=0.90 Kcr=0.71 Kl=1.00 fv,d=21.72
Tensioni: d=0.80 Sfr.=0.04

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 25 SLU Xl=1.64
Sollecitazioni: N=1985.35 Tz=407.26 My=-2030.15 Ty=7.76 Mz=2.74 Mx=1.15
Resistenze: Kmod=0.80 fm,y,d=132.41 fm,z,d=132.41 KhY=1.00 KhZ=1.00 Km=0.70
Tensioni: m,d=7.97 Sfr.=0.06

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) fZ,L=0.00 (L/52072)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) fZ,L=0.00 (L/81828)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) fZ,L=0.00 (L/39962)

Asta n. 2179 (2059 -2546) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=601.39 Tz=1093.05 My=990.51 Ty=-20.97 Mz=20.00 Mx=0.00
Resistenze: Kfi=1.15 fc,0,t=220.80
L=150.07 rel,y=0.12 rel,z=0.58 Kc,y=1.00 Kc,z=0.96
Tensioni: t,0,d=0.60 m,d=9.34 Sfr.=0.04

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=1.50
Sollecitazioni: N=617.12 Tz=979.09 My=-359.03 Ty=-20.97 Mz=-7.31 Mx=0.00
Resistenze: Kfi=1.25 Kh=1.00 fc,0,t=240.00
Tensioni: t,0,d=0.62 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=601.39 Tz=1093.05 My=990.51 Ty=-20.97 Mz=20.00 Mx=0.00
Resistenze: Kfi=1.25 Kh=1.00 fc,0,t=240.00 fm,y,d=300.00 fm,z,d=300.00 KhY=1.00 KhZ=1.00 Km=0.70
Tensioni: t,0,d=0.60 m,d=9.34 Sfr.=0.03

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.20

Sollecitazioni: N=601.39 Tz=1093.05 My=990.51 Ty=-20.97 Mz=20.00 Mx=0.00
Resistenze: Kfi=1.25 Kcr=0.71 Kl=1.00 fv,d=43.75
Tensioni: d=2.30 Sfr.=0.05

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=601.39 Tz=1093.05 My=990.51 Ty=-20.97 Mz=20.00 Mx=0.00
Resistenze: Kfi=1.25 fm,y,d=300.00 fm,z,d=300.00 KhY=1.00 KhZ=1.00 Km=0.70
Tensioni: m,d=-9.34 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 25 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=1600.99 Tz=3192.02 My=2852.16 Ty=-38.23 Mz=39.82 Mx=1.15
Resistenze: Kmod=0.80 fc,0,t=105.93
L=150.07 rel,y=0.10 rel,z=0.34 Kc,y=1.00 Kc,z=0.99
Tensioni: t,0,d=0.83 m,d=11.66 Sfr.=0.09

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 62 SLU Xl=1.50
Sollecitazioni: N=1848.13 Tz=2755.34 My=-816.03 Ty=-36.21 Mz=-10.20 Mx=1.19
Resistenze: Kmod=0.90 Kh=1.00 fc,0,t=119.17
Tensioni: t,0,d=0.96 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 13 SND Xl=0.20
Sollecitazioni: N=765.04 Tz=961.85 My=691.55 Ty=-399.32 Mz=379.43 Mx=32.76
Resistenze: Kmod=1.10
Tensioni: tor,d=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 25 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=1600.99 Tz=3192.02 My=2852.16 Ty=-38.23 Mz=39.82 Mx=1.15
Resistenze: Kmod=0.80 Kh=1.00 fc,0,t=105.93 fm,y,d=132.41 fm,z,d=132.41 KhY=1.00 KhZ=1.00 Km=0.70
Tensioni: t,0,d=0.83 m,d=11.66 Sfr.=0.09

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 25 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=1600.99 Tz=3192.02 My=2852.16 Ty=-38.23 Mz=39.82 Mx=1.15
Resistenze: Kmod=0.80 Kcr=0.71
Tensioni: d=3.49 tor,d=0.00 Sfr.=0.03

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 25 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=1600.99 Tz=3192.02 My=2852.16 Ty=-38.23 Mz=39.82 Mx=1.15
Resistenze: Kmod=0.80 Kcr=0.71 Kl=1.00 fv,d=19.31
Tensioni: d=3.49 Sfr.=0.18

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 25 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=1600.99 Tz=3192.02 My=2852.16 Ty=-38.23 Mz=39.82 Mx=1.15
Resistenze: Kmod=0.80 fm,y,d=132.41 fm,z,d=132.41 KhY=1.00 KhZ=1.00 Km=0.70
Tensioni: m,d=-11.66 Sfr.=0.09

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) fZ,L=0.01 (L/13936)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) fZ,L=0.00 (L/26780)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) fZ,G=0.01 (L/10079)

Asta n. 2179 (2059 2065) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 87 SLU I Xl=0.96
Sollecitazioni: N=-143.64 Tz=-1795.22 My=3386.24 Ty=15.78 Mz=0.00 Mx=4.01
Resistenze: Kfi=1.15 fm,y,d=276.00 fm,z,d=276.00 KhY=1.00 KhZ=1.00 Km=0.70
Ltors=202.90 rel,m=0.49 Kcrit=1.00
Tensioni: m,d=-29.03 Sfr.=0.11

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=1.83
Sollecitazioni: N=-154.15 Tz=-1871.41 My=4982.72 Ty=15.78 Mz=13.17 Mx=4.01
Resistenze: Kfi=1.15 fm,y,d=276.00 fm,z,d=276.00 KhY=1.00 KhZ=1.00 Km=0.70
Ltors=202.90 rel,m=0.49 Kcrit=1.00
Tensioni: m,d=-43.28 Sfr.=0.16

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
Sollecitazioni: N=-154.15
[Lin.] My,sx=-2043.75 My,dx=-4982.72 My,eq=3807.13
[Lin.] Mz,sx=12.59 Mz,dx=13.17 Mz,eq=5.27
Resistenze: Kfi=1.15 fm,y,d=276.00 fm,z,d=276.00 KhY=1.00 KhZ=1.00 Km=0.70

L=202.90 □rel,y=0.16 □rel,z=0.79 Kc,y=1.00 Kc,z=0.90
Tensioni: □c,0,d=-0.15 □m,d=-32.87 Sfr.=0.12

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-134.45 Tz=-1728.56 My=2043.75 Ty=15.78 Mz=-12.59 Mx=4.01
Resistenze: Kfi=1.25
Tensioni: □tor,d=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=1.83
Sollecitazioni: N=-154.15 Tz=-1871.41 My=4982.72 Ty=15.78 Mz=13.17 Mx=4.01
Resistenze: Kfi=1.25 Kcr=0.71
Tensioni: □d=3.94 □tor,d=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=1.83
Sollecitazioni: N=-154.15 Tz=-1871.41 My=4982.72 Ty=15.78 Mz=13.17 Mx=4.01
Resistenze: Kfi=1.25 Kcr=0.71 Kl=1.00 fv,d=43.75
Tensioni: □d=3.94 Sfr.=0.09

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.83
Sollecitazioni: N=-154.15 Tz=-1871.41 My=4982.72 Ty=15.78 Mz=13.17 Mx=4.01
Resistenze: Kfi=1.25 fc,0,d=300.00 fm,y,d=300.00 fm,z,d=300.00 KhY=1.00 KhZ=1.00 Km=0.70
Tensioni: □c,0,d=-0.15 □m,d=-43.28 Sfr.=0.14

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.83
Sollecitazioni: N=-154.15 Tz=-1871.41 My=4982.72 Ty=15.78 Mz=13.17 Mx=4.01
Resistenze: Kfi=1.25 fm,y,d=300.00 fm,z,d=300.00 KhY=1.00 KhZ=1.00 Km=0.70
Tensioni: □m,d=-43.28 Sfr.=0.14

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=1.83
Sollecitazioni: N=-154.15 Tz=-1871.41 My=4982.72 Ty=15.78 Mz=13.17 Mx=4.01
Resistenze: Kfi=1.25 fc,0,d=300.00
Tensioni: □c,0,d=-0.15 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 62 SLU Xl=1.83
Sollecitazioni: N=255.81 Tz=-4639.57 My=12361.20 Ty=7.95 Mz=5.46 Mx=1.38
Resistenze: Kmod=0.90 fc,0,t=119.17
L=202.90 □rel,y=0.14 □rel,z=0.47 Kc,y=1.00 Kc,z=0.98
Tensioni: □t,0,d=0.13 □m,d=48.36 Sfr.=0.33

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 25 SLU Xl=1.83
Sollecitazioni: N=-605.84 Tz=-5523.30 My=14932.30 Ty=1.12 Mz=0.00 Mx=0.00
Resistenze: Kmod=0.80 fm,y,d=132.41 fm,z,d=132.41 KhY=1.00 KhZ=1.00 Km=0.70
Ltors=202.90 □rel,m=0.31 Kcrit=1.00
Tensioni: □m,d=-58.33 Sfr.=0.44

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU Xl=1.83
Sollecitazioni: N=-1465.80 Tz=-6405.35 My=17499.60 Ty=-5.49 Mz=-4.55 Mx=0.00
Resistenze: Kmod=0.90 fm,y,d=148.97 fm,z,d=148.97 KhY=1.00 KhZ=1.00 Km=0.70
Ltors=202.90 □rel,m=0.31 Kcrit=1.00
Tensioni: □m,d=-68.42 Sfr.=0.46

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU
Sollecitazioni: N=-1465.80
[Lin.] My,sx=-7192.79 My,dx=-17499.60 My,eq=13376.90
[Lin.] Mz,sx=-4.42 Mz,dx=-4.55 Mz,eq=-1.82
Resistenze: Kmod=0.90 fm,y,d=148.97 fm,z,d=148.97 KhY=1.00 KhZ=1.00 Km=0.70
L=202.90 □rel,y=0.14 □rel,z=0.47 Kc,y=1.00 Kc,z=0.98
Tensioni: □c,0,d=-0.76 □m,d=-52.28 Sfr.=0.36

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 61 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=1047.37 Tz=-2437.51 My=2619.10 Ty=22.14 Mz=-19.48 Mx=2.96
Resistenze: Kmod=0.90 Kh=1.00 fc,0,t=119.17
Tensioni: □t,0,d=0.55 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 13 SND Xl=0.20
Sollecitazioni: N=199.90 Tz=-1644.09 My=1804.51 Ty=-13.37 Mz=68.20 Mx=14.28
Resistenze: Kmod=1.10
Tensioni: □tor,d=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 62 SLU Xl=1.83

Sollecitazioni: N=255.81 Tz=-4639.57 My=12361.20 Ty=7.95 Mz=5.46 Mx=1.38
Resistenze: Kmod=0.90 Kh=1.00 fc,0,t=119.17 fm,y,d=148.97 fm,z,d=148.97 KhY=1.00 KhZ=1.00 Km=0.70
Tensioni: □t,0,d=0.13 □m,d=48.36 Sfr.=0.33

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 76 SLU Xl=1.83
Sollecitazioni: N=-1393.74 Tz=-5870.27 My=16036.30 Ty=1.06 Mz=1.76 Mx=3.19
Resistenze: Kmod=0.90 Kcr=0.71
Tensioni: □d=6.42 □tor,d=0.00 Sfr.=0.09

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=1.83
Sollecitazioni: N=-1465.80 Tz=-6405.35 My=17499.60 Ty=-5.49 Mz=-4.55 Mx=0.00
Resistenze: Kmod=0.90 Kcr=0.71 Kl=1.00 fv,d=21.72
Tensioni: □d=7.01 Sfr.=0.32

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU Xl=1.83
Sollecitazioni: N=-1465.80 Tz=-6405.35 My=17499.60 Ty=-5.49 Mz=-4.55 Mx=0.00
Resistenze: Kmod=0.90 fc,0,d=148.97 fm,y,d=148.97 fm,z,d=148.97 KhY=1.00 KhZ=1.00 Km=0.70
Tensioni: □c,0,d=-0.76 □m,d=-68.42 Sfr.=0.46

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=1.83
Sollecitazioni: N=-1465.80 Tz=-6405.35 My=17499.60 Ty=-5.49 Mz=-4.55 Mx=0.00
Resistenze: Kmod=0.90 fm,y,d=148.97 fm,z,d=148.97 KhY=1.00 KhZ=1.00 Km=0.70
Tensioni: □m,d=-68.42 Sfr.=0.46

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 74 SLU Xl=1.83
Sollecitazioni: N=-1847.59 Tz=-5566.19 My=15314.60 Ty=0.00 Mz=0.00 Mx=1.04
Resistenze: Kmod=0.90 fc,0,d=148.97
Tensioni: □c,0,d=-0.96 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) fZ,L=0.03 (L/5203)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) fZ,L=0.02 (L/8917)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) fZ,L=0.04 (L/3908)

Asta n. 2179 (2065 -2491) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 87 SLU I Xl=0.72
Sollecitazioni: N=-618.14 Tz=2948.82 My=3474.86 Ty=8.78 Mz=0.00 Mx=-1.08
Resistenze: Kfi=1.15 fm,y,d=276.00 fm,z,d=276.00 KhY=1.00 KhZ=1.00 Km=0.70
Ltors=131.86 □rel,m=0.39 Kcrit=1.00
Tensioni: □m,d=-29.79 Sfr.=0.11

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-611.84 Tz=2994.57 My=5028.68 Ty=8.78 Mz=-5.59 Mx=-1.08
Resistenze: Kfi=1.15 fm,y,d=276.00 fm,z,d=276.00 KhY=1.00 KhZ=1.00 Km=0.70
Ltors=131.86 □rel,m=0.39 Kcrit=1.00
Tensioni: □m,d=-43.35 Sfr.=0.16

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
Sollecitazioni: N=-625.35
[Lin.] My,sx=-5028.68 My,dx=-1728.37 My,eq=3708.55
[Lin.] Mz,sx=5.59 Mz,dx=4.25 Mz,eq=-2.23
Resistenze: Kfi=1.15 fm,y,d=276.00 fm,z,d=276.00 KhY=1.00 KhZ=1.00 Km=0.70
L=131.86 □rel,y=0.10 □rel,z=0.51 Kc,y=1.00 Kc,z=0.97
Tensioni: □c,0,d=-0.63 □m,d=-31.89 Sfr.=0.12

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-611.84 Tz=2994.57 My=5028.68 Ty=8.78 Mz=-5.59 Mx=-1.08
Resistenze: Kfi=1.25
Tensioni: □tor,d=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-611.84 Tz=2994.57 My=5028.68 Ty=8.78 Mz=-5.59 Mx=-1.08
Resistenze: Kfi=1.25 Kcr=0.71
Tensioni: □d=6.31 □tor,d=0.00 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-611.84 Tz=2994.57 My=5028.68 Ty=8.78 Mz=-5.59 Mx=-1.08
Resistenze: Kfi=1.25 Kcr=0.71 Kl=1.00 fv,d=43.75

Tensioni: □d=6.31 Sfr.=0.14

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-611.84 Tz=2994.57 My=5028.68 Ty=8.78 Mz=-5.59 Mx=-1.08
  Resistenze: Kfi=1.25 fc,0,d=300.00 fm,y,d=300.00 fm,z,d=300.00 KhY=1.00 KhZ=1.00 Km=0.70
  Tensioni: □c,0,d=-0.61 □m,d=-43.35 Sfr.=0.14

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-611.84 Tz=2994.57 My=5028.68 Ty=8.78 Mz=-5.59 Mx=-1.08
  Resistenze: Kfi=1.25 fm,y,d=300.00 fm,z,d=300.00 KhY=1.00 KhZ=1.00 Km=0.70
  Tensioni: □m,d=-43.35 Sfr.=0.14

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=1.32
  Sollecitazioni: N=-625.35 Tz=2896.54 My=1728.37 Ty=8.78 Mz=4.25 Mx=-1.08
  Resistenze: Kfi=1.25 fc,0,d=300.00
  Tensioni: □c,0,d=-0.63 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 61 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=49.87 Tz=4156.58 My=6875.63 Ty=13.30 Mz=-7.08 Mx=-1.29
  Resistenze: Kmod=0.90 fc,0,t=119.17
  L=131.86 □rel,y=0.09 □rel,z=0.30 Kc,y=1.00 Kc,z=1.00
  Tensioni: □t,0,d=0.03 □m,d=26.95 Sfr.=0.18

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 75 SLU Xl=0.95
  Sollecitazioni: N=-3101.65 Tz=10299.80 My=9937.54 Ty=26.82 Mz=0.00 Mx=0.00
  Resistenze: Kmod=0.90 fm,y,d=148.97 fm,z,d=148.97 KhY=1.00 KhZ=1.00 Km=0.70
  Ltors=131.86 □rel,m=0.25 Kcrit=1.00
  Tensioni: □m,d=-38.82 Sfr.=0.26

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-3089.94 Tz=10384.70 My=17662.80 Ty=26.82 Mz=-20.76 Mx=0.00
  Resistenze: Kmod=0.90 fm,y,d=148.97 fm,z,d=148.97 KhY=1.00 KhZ=1.00 Km=0.70
  Ltors=131.86 □rel,m=0.25 Kcrit=1.00
  Tensioni: □m,d=-69.27 Sfr.=0.46

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU
  Sollecitazioni: N=-3107.50
  [Lin.] My,sx=-17662.80 My,dx=-6098.72 My,eq=13037.20
  [Lin.] Mz,sx=20.76 Mz,dx=9.28 Mz,eq=-8.74
  Resistenze: Kmod=0.90 fm,y,d=148.97 fm,z,d=148.97 KhY=1.00 KhZ=1.00 Km=0.70
  L=131.86 □rel,y=0.09 □rel,z=0.30 Kc,y=1.00 Kc,z=1.00
  Tensioni: □c,0,d=-1.62 □m,d=-51.04 Sfr.=0.35

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 61 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=49.87 Tz=4156.58 My=6875.63 Ty=13.30 Mz=-7.08 Mx=-1.29
  Resistenze: Kmod=0.90 Kh=1.00 fc,0,t=119.17
  Tensioni: □t,0,d=0.03 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-492.48 Tz=2894.30 My=4769.58 Ty=-35.72 Mz=63.98 Mx=-3.06
  Resistenze: Kmod=1.10
  Tensioni: □tor,d=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 61 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=49.87 Tz=4156.58 My=6875.63 Ty=13.30 Mz=-7.08 Mx=-1.29
  Resistenze: Kmod=0.90 Kh=1.00 fc,0,t=119.17 fm,y,d=148.97 fm,z,d=148.97 KhY=1.00 KhZ=1.00 Km=0.70
  Tensioni: □t,0,d=0.03 □m,d=26.95 Sfr.=0.18

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 63 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-973.61 Tz=6582.41 My=11052.10 Ty=21.66 Mz=-14.61 Mx=-1.26
  Resistenze: Kmod=0.90 Kcr=0.71
  Tensioni: □d=7.20 □tor,d=0.00 Sfr.=0.11

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-3089.94 Tz=10384.70 My=17662.80 Ty=26.82 Mz=-20.76 Mx=0.00
  Resistenze: Kmod=0.90 Kcr=0.71 Kl=1.00 fv,d=21.72
  Tensioni: □d=11.36 Sfr.=0.52

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-3089.94 Tz=10384.70 My=17662.80 Ty=26.82 Mz=-20.76 Mx=0.00

Resistenze: Kmod=0.90 fc,0,d=148.97 fm,y,d=148.97 fm,z,d=148.97 KhY=1.00 KhZ=1.00 Km=0.70
Tensioni: c,0,d=-1.61 m,d=-69.27 Sfr.=0.46

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-3089.94 Tz=10384.70 My=17662.80 Ty=26.82 Mz=-20.76 Mx=0.00
Resistenze: Kmod=0.90 fm,y,d=148.97 fm,z,d=148.97 KhY=1.00 KhZ=1.00 Km=0.70
Tensioni: m,d=-69.27 Sfr.=0.46

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU Xl=1.32
Sollecitazioni: N=-3107.50 Tz=10257.30 My=6098.72 Ty=26.82 Mz=9.28 Mx=0.00
Resistenze: Kmod=0.90 fc,0,d=148.97
Tensioni: c,0,d=-1.62 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) fZ,L=0.04 (L/3192)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) fZ,L=0.02 (L/5515)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) fZ,L=0.05 (L/2402)

Asta n. 2179 (-2491 -2456) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 87 SLU I Xl=0.42
Sollecitazioni: N=-708.43 Tz=2291.52 My=755.14 Ty=-8.56 Mz=0.00 Mx=-1.08
Resistenze: Kfi=1.15 fm,y,d=276.00 fm,z,d=276.00 KhY=1.00 KhZ=1.00 Km=0.70
Ltors=105.37 rel,m=0.35 Kcrit=1.00
Tensioni: m,d=-6.47 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-703.35 Tz=2328.40 My=1728.72 Ty=-8.56 Mz=4.25 Mx=-1.08
Resistenze: Kfi=1.15 fm,y,d=276.00 fm,z,d=276.00 KhY=1.00 KhZ=1.00 Km=0.70
Ltors=105.37 rel,m=0.35 Kcrit=1.00
Tensioni: m,d=-15.00 Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
Sollecitazioni: N=-716.06
[Par.] My,sx=-1728.72 My,dx=676.09 My,eq=1563.13
[Lin.] Mz,sx=-4.25 Mz,dx=-4.77 Mz,eq=-1.91
Resistenze: Kfi=1.15 fm,y,d=276.00 fm,z,d=276.00 KhY=1.00 KhZ=1.00 Km=0.70
L=105.37 rel,y=0.08 rel,z=0.41 Kc,y=1.00 Kc,z=0.99
Tensioni: c,0,d=-0.72 m,d=-13.48 Sfr.=0.05

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-703.35 Tz=2328.40 My=1728.72 Ty=-8.56 Mz=4.25 Mx=-1.08
Resistenze: Kfi=1.25
Tensioni: tor,d=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-703.35 Tz=2328.40 My=1728.72 Ty=-8.56 Mz=4.25 Mx=-1.08
Resistenze: Kfi=1.25 Kcr=0.71
Tensioni: d=4.91 tor,d=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-703.35 Tz=2328.40 My=1728.72 Ty=-8.56 Mz=4.25 Mx=-1.08
Resistenze: Kfi=1.25 Kcr=0.71 Kl=1.00 fv,d=43.75
Tensioni: d=4.91 Sfr.=0.11

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-703.35 Tz=2328.40 My=1728.72 Ty=-8.56 Mz=4.25 Mx=-1.08
Resistenze: Kfi=1.25 fc,0,d=300.00 fm,y,d=300.00 fm,z,d=300.00 KhY=1.00 KhZ=1.00 Km=0.70
Tensioni: c,0,d=-0.71 m,d=-15.00 Sfr.=0.05

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-703.35 Tz=2328.40 My=1728.72 Ty=-8.56 Mz=4.25 Mx=-1.08
Resistenze: Kfi=1.25 fm,y,d=300.00 fm,z,d=300.00 KhY=1.00 KhZ=1.00 Km=0.70
Tensioni: m,d=-15.00 Sfr.=0.05

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=1.05
Sollecitazioni: N=-716.06 Tz=2236.21 My=-676.09 Ty=-8.56 Mz=-4.77 Mx=-1.08
Resistenze: Kfi=1.25 fc,0,d=300.00
Tensioni: c,0,d=-0.72 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 75 SLU Xl=1.05
  Sollecitazioni: N=-3381.67 Tz=7939.30 My=-2328.71 Ty=-9.02 Mz=0.00 Mx=0.00
  Resistenze: Kmod=0.90 fm,y,d=148.97 fm,z,d=148.97 KhY=1.00 KhZ=1.00 Km=0.70
  Ltors=105.37 □rel,m=0.22 Kcrit=1.00
  Tensioni: □m,d=9.10 Sfr.=0.06

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-3365.15 Tz=8059.14 My=6099.87 Ty=-9.02 Mz=9.28 Mx=0.00
  Resistenze: Kmod=0.90 fm,y,d=148.97 fm,z,d=148.97 KhY=1.00 KhZ=1.00 Km=0.70
  Ltors=105.37 □rel,m=0.22 Kcrit=1.00
  Tensioni: □m,d=-23.95 Sfr.=0.16

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU
  Sollecitazioni: N=-3381.67
  [Par.] My,sx=-6099.87 My,dx=2328.71 My,eq=5478.58
  [Lin.] Mz,sx=-9.28 Mz,dx=-0.22 Mz,eq=5.48
  Resistenze: Kmod=0.90 fm,y,d=148.97 fm,z,d=148.97 KhY=1.00 KhZ=1.00 Km=0.70
  L=105.37 □rel,y=0.07 □rel,z=0.24 Kc,y=1.00 Kc,z=1.00
  Tensioni: □c,0,d=-1.76 □m,d=-21.47 Sfr.=0.16

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-582.30 Tz=2234.15 My=1581.92 Ty=-19.17 Mz=24.48 Mx=-3.06
  Resistenze: Kmod=1.10
  Tensioni: □tor,d=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 63 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-1222.08 Tz=5095.71 My=3749.08 Ty=-11.70 Mz=9.66 Mx=-1.27
  Resistenze: Kmod=0.90 Kcr=0.71
  Tensioni: □d=5.57 □tor,d=0.00 Sfr.=0.07

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-3365.15 Tz=8059.14 My=6099.87 Ty=-9.02 Mz=9.28 Mx=0.00
  Resistenze: Kmod=0.90 Kcr=0.71 Kl=1.00 fv,d=21.72
  Tensioni: □d=8.81 Sfr.=0.41

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-3365.15 Tz=8059.14 My=6099.87 Ty=-9.02 Mz=9.28 Mx=0.00
  Resistenze: Kmod=0.90 fc,0,d=148.97 fm,y,d=148.97 fm,z,d=148.97 KhY=1.00 KhZ=1.00 Km=0.70
  Tensioni: □c,0,d=-1.75 □m,d=-23.95 Sfr.=0.16

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-3365.15 Tz=8059.14 My=6099.87 Ty=-9.02 Mz=9.28 Mx=0.00
  Resistenze: Kmod=0.90 fm,y,d=148.97 fm,z,d=148.97 KhY=1.00 KhZ=1.00 Km=0.70
  Tensioni: □m,d=-23.95 Sfr.=0.16

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU Xl=1.05
  Sollecitazioni: N=-3381.67 Tz=7939.30 My=-2328.71 Ty=-9.02 Mz=0.00 Mx=0.00
  Resistenze: Kmod=0.90 fc,0,d=148.97
  Tensioni: □c,0,d=-1.76 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) fZ,L=0.01 (L/8564)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) fZ,L=0.01 (L/14930)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) fZ,L=0.02 (L/6423)

Asta n. 2179 (-2456 -2431) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 87 SLU I Xl=1.07
  Sollecitazioni: N=-811.18 Tz=1546.54 My=-2376.38 Ty=5.15 Mz=0.00 Mx=-1.08
  Resistenze: Kfi=1.15 fm,y,d=276.00 fm,z,d=276.00 KhY=1.00 KhZ=1.00 Km=0.70
  Ltors=145.55 □rel,m=0.41 Kcrit=1.00
  Tensioni: □m,d=20.38 Sfr.=0.07

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=1.46
  Sollecitazioni: N=-815.87 Tz=1512.58 My=-2970.06 Ty=5.15 Mz=2.73 Mx=-1.08
  Resistenze: Kfi=1.15 fm,y,d=276.00 fm,z,d=276.00 KhY=1.00 KhZ=1.00 Km=0.70
  Ltors=145.55 □rel,m=0.41 Kcrit=1.00
  Tensioni: □m,d=25.58 Sfr.=0.09

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
  Sollecitazioni: N=-815.87
  [Lin.] My,sx=675.78 My,dx=2970.06 My,eq=-2052.35
  [Lin.] Mz,sx=4.77 Mz,dx=2.73 Mz,eq=-1.91
  Resistenze: Kfi=1.15 fm,y,d=276.00 fm,z,d=276.00 KhY=1.00 KhZ=1.00 Km=0.70
  L=145.55 □rel,y=0.11 □rel,z=0.57 Kc,y=1.00 Kc,z=0.96
  Tensioni: □c,0,d=-0.82 □m,d=17.68 Sfr.=0.07

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-798.31 Tz=1639.92 My=-675.78 Ty=5.15 Mz=-4.77 Mx=-1.08
  Resistenze: Kfi=1.25
  Tensioni: □tor,d=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-798.31 Tz=1639.92 My=-675.78 Ty=5.15 Mz=-4.77 Mx=-1.08
  Resistenze: Kfi=1.25 Kcr=0.71
  Tensioni: □d=3.45 □tor,d=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-798.31 Tz=1639.92 My=-675.78 Ty=5.15 Mz=-4.77 Mx=-1.08
  Resistenze: Kfi=1.25 Kcr=0.71 Kl=1.00 fv,d=43.75
  Tensioni: □d=3.45 Sfr.=0.08

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.46
  Sollecitazioni: N=-815.87 Tz=1512.58 My=-2970.06 Ty=5.15 Mz=2.73 Mx=-1.08
  Resistenze: Kfi=1.25 fc,0,d=300.00 fm,y,d=300.00 fm,z,d=300.00 KhY=1.00 KhZ=1.00 Km=0.70
  Tensioni: □c,0,d=-0.82 □m,d=-25.58 Sfr.=0.09

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.46
  Sollecitazioni: N=-815.87 Tz=1512.58 My=-2970.06 Ty=5.15 Mz=2.73 Mx=-1.08
  Resistenze: Kfi=1.25 fm,y,d=300.00 fm,z,d=300.00 KhY=1.00 KhZ=1.00 Km=0.70
  Tensioni: □m,d=25.58 Sfr.=0.09

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=1.46
  Sollecitazioni: N=-815.87 Tz=1512.58 My=-2970.06 Ty=5.15 Mz=2.73 Mx=-1.08
  Resistenze: Kfi=1.25 fc,0,d=300.00
  Tensioni: □c,0,d=-0.82 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 74 SLU Xl=0.68
  Sollecitazioni: N=-3509.80 Tz=4843.02 My=-5298.13 Ty=6.74 Mz=0.00 Mx=0.00
  Resistenze: Kmod=0.90 fm,y,d=148.97 fm,z,d=148.97 KhY=1.00 KhZ=1.00 Km=0.70
  Ltors=145.55 □rel,m=0.26 Kcrit=1.00
  Tensioni: □m,d=20.70 Sfr.=0.14

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU Xl=1.46
  Sollecitazioni: N=-3677.57 Tz=5454.42 My=-10387.10 Ty=4.92 Mz=6.93 Mx=0.00
  Resistenze: Kmod=0.90 fm,y,d=148.97 fm,z,d=148.97 KhY=1.00 KhZ=1.00 Km=0.70
  Ltors=145.55 □rel,m=0.26 Kcrit=1.00
  Tensioni: □m,d=40.67 Sfr.=0.27

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU
  Sollecitazioni: N=-3677.57
  [Lin.] My,sx=2327.59 My,dx=10387.10 My,eq=-7163.32
  [Lin.] Mz,sx=0.22 Mz,dx=6.93 Mz,eq=4.07
  Resistenze: Kmod=0.90 fm,y,d=148.97 fm,z,d=148.97 KhY=1.00 KhZ=1.00 Km=0.70
  L=145.55 □rel,y=0.10 □rel,z=0.33 Kc,y=1.00 Kc,z=1.00
  Tensioni: □c,0,d=-1.92 □m,d=28.03 Sfr.=0.20

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-653.83 Tz=1724.89 My=-723.43 Ty=-32.75 Mz=24.75 Mx=-3.06
  Resistenze: Kmod=1.10
  Tensioni: □tor,d=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 63 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-1482.92 Tz=3544.17 My=-1556.32 Ty=6.02 Mz=-2.67 Mx=-1.27
  Resistenze: Kmod=0.90 Kcr=0.71
  Tensioni: □d=3.88 □tor,d=0.00 Sfr.=0.03

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=0.00

Sollecitazioni: N=-3654.73 Tz=5619.97 My=-2327.59 Ty=4.92 Mz=0.00 Mx=0.00
Resistenze: Kmod=0.90 Kcr=0.71 Kl=1.00 fv,d=21.72
Tensioni: d=6.15 Sfr.=0.28

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU Xl=1.46
Sollecitazioni: N=-3677.57 Tz=5454.42 My=-10387.10 Ty=4.92 Mz=6.93 Mx=0.00
Resistenze: Kmod=0.90 fc,0,d=148.97 fm,y,d=148.97 fm,z,d=148.97 KhY=1.00 KhZ=1.00 Km=0.70
Tensioni: c,0,d=-1.92 m,d=-40.67 Sfr.=0.27

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=1.46
Sollecitazioni: N=-3677.57 Tz=5454.42 My=-10387.10 Ty=4.92 Mz=6.93 Mx=0.00
Resistenze: Kmod=0.90 fm,y,d=148.97 fm,z,d=148.97 KhY=1.00 KhZ=1.00 Km=0.70
Tensioni: m,d=40.67 Sfr.=0.27

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU Xl=1.46
Sollecitazioni: N=-3677.57 Tz=5454.42 My=-10387.10 Ty=4.92 Mz=6.93 Mx=0.00
Resistenze: Kmod=0.90 fc,0,d=148.97
Tensioni: c,0,d=-1.92 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) fZ,L=0.01 (L/18612)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) fZ,L=0.00 (L/32473)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) fZ,L=0.01 (L/13874)

Asta n. 2179 (-2431 -2395) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=1.19
Sollecitazioni: N=-916.29 Tz=784.30 My=-3964.95 Ty=-1.39 Mz=1.08 Mx=-1.08
Resistenze: Kfi=1.15 fm,y,d=276.00 fm,z,d=276.00 KhY=1.00 KhZ=1.00 Km=0.70
Ltors=118.98 rel,m=0.37 Kcrit=1.00
Tensioni: m,d=34.04 Sfr.=0.12

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
Sollecitazioni: N=-916.29
[Lin.] My,sx=2969.81 My,dx=3964.95 My,eq=-3566.89
[Lin.] Mz,sx=-2.73 Mz,dx=1.08 Mz,eq=2.07
Resistenze: Kfi=1.15 fm,y,d=276.00 fm,z,d=276.00 KhY=1.00 KhZ=1.00 Km=0.70
L=118.98 rel,y=0.09 rel,z=0.46 Kc,y=1.00 Kc,z=0.98
Tensioni: c,0,d=-0.92 m,d=30.67 Sfr.=0.11

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-901.93 Tz=888.41 My=-2969.81 Ty=-1.39 Mz=2.73 Mx=-1.08
Resistenze: Kfi=1.25
Tensioni: tor,d=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-901.93 Tz=888.41 My=-2969.81 Ty=-1.39 Mz=2.73 Mx=-1.08
Resistenze: Kfi=1.25 Kcr=0.71
Tensioni: d=1.87 tor,d=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-901.93 Tz=888.41 My=-2969.81 Ty=-1.39 Mz=2.73 Mx=-1.08
Resistenze: Kfi=1.25 Kcr=0.71 Kl=1.00 fv,d=43.75
Tensioni: d=1.87 Sfr.=0.04

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.19
Sollecitazioni: N=-916.29 Tz=784.30 My=-3964.95 Ty=-1.39 Mz=1.08 Mx=-1.08
Resistenze: Kfi=1.25 fc,0,d=300.00 fm,y,d=300.00 fm,z,d=300.00 KhY=1.00 KhZ=1.00 Km=0.70
Tensioni: c,0,d=-0.92 m,d=-34.04 Sfr.=0.11

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.19
Sollecitazioni: N=-916.29 Tz=784.30 My=-3964.95 Ty=-1.39 Mz=1.08 Mx=-1.08
Resistenze: Kfi=1.25 fm,y,d=300.00 fm,z,d=300.00 KhY=1.00 KhZ=1.00 Km=0.70
Tensioni: m,d=34.04 Sfr.=0.11

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=1.19
Sollecitazioni: N=-916.29 Tz=784.30 My=-3964.95 Ty=-1.39 Mz=1.08 Mx=-1.08
Resistenze: Kfi=1.25 fc,0,d=300.00
Tensioni: c,0,d=-0.92 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 75 SLU Xl=1.19
  Sollecitazioni: N=-3983.20 Tz=2879.77 My=-13893.10 Ty=-6.57 Mz=0.00 Mx=0.00
  Resistenze: Kmod=0.90 fm,y,d=148.97 fm,z,d=148.97 KhY=1.00 KhZ=1.00 Km=0.70
  Ltors=118.98 □rel,m=0.24 Kcrit=1.00
  Tensioni: □m,d=54.27 Sfr.=0.36

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 25 SLU Xl=1.19
  Sollecitazioni: N=-3040.49 Tz=2432.40 My=-11902.90 Ty=-7.27 Mz=-2.07 Mx=0.00
  Resistenze: Kmod=0.80 fm,y,d=132.41 fm,z,d=132.41 KhY=1.00 KhZ=1.00 Km=0.70
  Ltors=118.98 □rel,m=0.24 Kcrit=1.00
  Tensioni: □m,d=46.52 Sfr.=0.35

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU
  Sollecitazioni: N=-3983.20
  [Lin.] My,sx=10386.10 My,dx=13893.10 My,eq=-12490.30
  [Lin.] Mz,sx=-6.93 Mz,dx=-0.89 Mz,eq=3.80
  Resistenze: Kmod=0.90 fm,y,d=148.97 fm,z,d=148.97 KhY=1.00 KhZ=1.00 Km=0.70
  L=118.98 □rel,y=0.08 □rel,z=0.27 Kc,y=1.00 Kc,z=1.00
  Tensioni: □c,0,d=-2.07 □m,d=48.84 Sfr.=0.34

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-722.92 Tz=966.58 My=-3047.01 Ty=-27.71 Mz=27.69 Mx=-3.06
  Resistenze: Kmod=1.10
  Tensioni: □tor,d=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 63 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-1762.46 Tz=1875.05 My=-6593.85 Ty=-6.80 Mz=6.09 Mx=-1.27
  Resistenze: Kmod=0.90 Kcr=0.71
  Tensioni: □d=2.05 □tor,d=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-3964.54 Tz=3015.10 My=-10386.10 Ty=-6.57 Mz=6.93 Mx=0.00
  Resistenze: Kmod=0.90 Kcr=0.71 Kl=1.00 fv,d=21.72
  Tensioni: □d=3.30 Sfr.=0.15

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU Xl=1.19
  Sollecitazioni: N=-3983.20 Tz=2879.77 My=-13893.10 Ty=-6.57 Mz=0.00 Mx=0.00
  Resistenze: Kmod=0.90 fc,0,d=148.97 fm,y,d=148.97 fm,z,d=148.97 KhY=1.00 KhZ=1.00 Km=0.70
  Tensioni: □c,0,d=-2.07 □m,d=-54.27 Sfr.=0.36

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=1.19
  Sollecitazioni: N=-3983.20 Tz=2879.77 My=-13893.10 Ty=-6.57 Mz=0.00 Mx=0.00
  Resistenze: Kmod=0.90 fm,y,d=148.97 fm,z,d=148.97 KhY=1.00 KhZ=1.00 Km=0.70
  Tensioni: □m,d=54.27 Sfr.=0.36

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU Xl=1.19
  Sollecitazioni: N=-3983.20 Tz=2879.77 My=-13893.10 Ty=-6.57 Mz=0.00 Mx=0.00
  Resistenze: Kmod=0.90 fc,0,d=148.97
  Tensioni: □c,0,d=-2.07 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) fZ,L=0.01 (L/13272)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) fZ,L=0.01 (L/22279)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) fZ,L=0.01 (L/9747)

Asta n. 2179 (-2395 -2356) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 87 SLU I Xl=0.88
  Sollecitazioni: N=-1009.14 Tz=111.06 My=-4096.30 Ty=-2.23 Mz=0.00 Mx=-1.08
  Resistenze: Kfi=1.15 fm,y,d=276.00 fm,z,d=276.00 KhY=1.00 KhZ=1.00 Km=0.70
  Ltors=131.94 □rel,m=0.39 Kcrit=1.00
  Tensioni: □m,d=35.12 Sfr.=0.13

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=1.32
  Sollecitazioni: N=-1014.45 Tz=72.58 My=-4136.68 Ty=-2.23 Mz=-1.87 Mx=-1.08
  Resistenze: Kfi=1.15 fm,y,d=276.00 fm,z,d=276.00 KhY=1.00 KhZ=1.00 Km=0.70
  Ltors=131.94 □rel,m=0.39 Kcrit=1.00
  Tensioni: □m,d=35.55 Sfr.=0.13

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
  Sollecitazioni: N=-1014.45
  [Lin.] My,sx=3964.77 My,dx=4136.68 My,eq=-4067.91
  [Lin.] Mz,sx=-1.08 Mz,dx=-1.87 Mz,eq=-0.75
  Resistenze: Kfi=1.15 fm,y,d=276.00 fm,z,d=276.00 KhY=1.00 KhZ=1.00 Km=0.70
  L=131.94 □rel,y=0.10 □rel,z=0.51 Kc,y=1.00 Kc,z=0.97
  Tensioni: □c,0,d=-1.02 □m,d=34.91 Sfr.=0.13

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-998.53 Tz=188.01 My=-3964.77 Ty=-2.23 Mz=1.08 Mx=-1.08
  Resistenze: Kfi=1.25
  Tensioni: □tor,d=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-998.53 Tz=188.01 My=-3964.77 Ty=-2.23 Mz=1.08 Mx=-1.08
  Resistenze: Kfi=1.25 Kcr=0.71
  Tensioni: □d=0.40 □tor,d=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-998.53 Tz=188.01 My=-3964.77 Ty=-2.23 Mz=1.08 Mx=-1.08
  Resistenze: Kfi=1.25 Kcr=0.71 Kl=1.00 fv,d=43.75
  Tensioni: □d=0.40 Sfr.=0.01

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.32
  Sollecitazioni: N=-1014.45 Tz=72.58 My=-4136.68 Ty=-2.23 Mz=-1.87 Mx=-1.08
  Resistenze: Kfi=1.25 fc,0,d=300.00 fm,y,d=300.00 fm,z,d=300.00 KhY=1.00 KhZ=1.00 Km=0.70
  Tensioni: □c,0,d=-1.02 □m,d=-35.55 Sfr.=0.12

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.32
  Sollecitazioni: N=-1014.45 Tz=72.58 My=-4136.68 Ty=-2.23 Mz=-1.87 Mx=-1.08
  Resistenze: Kfi=1.25 fm,y,d=300.00 fm,z,d=300.00 KhY=1.00 KhZ=1.00 Km=0.70
  Tensioni: □m,d=35.55 Sfr.=0.12

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=1.32
  Sollecitazioni: N=-1014.45 Tz=72.58 My=-4136.68 Ty=-2.23 Mz=-1.87 Mx=-1.08
  Resistenze: Kfi=1.25 fc,0,d=300.00
  Tensioni: □c,0,d=-1.02 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 75 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-4256.23 Tz=560.43 My=-13892.20 Ty=-5.30 Mz=0.00 Mx=0.00
  Resistenze: Kmod=0.90 fm,y,d=148.97 fm,z,d=148.97 KhY=1.00 KhZ=1.00 Km=0.70
  Ltors=131.94 □rel,m=0.25 Kcrit=1.00
  Tensioni: □m,d=54.27 Sfr.=0.36

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU Xl=1.32
  Sollecitazioni: N=-4276.92 Tz=410.37 My=-14532.60 Ty=-5.30 Mz=-7.88 Mx=0.00
  Resistenze: Kmod=0.90 fm,y,d=148.97 fm,z,d=148.97 KhY=1.00 KhZ=1.00 Km=0.70
  Ltors=131.94 □rel,m=0.25 Kcrit=1.00
  Tensioni: □m,d=56.87 Sfr.=0.38

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU
  Sollecitazioni: N=-4276.92
  [Lin.] My,sx=13892.20 My,dx=14532.60 My,eq=-14276.40
  [Lin.] Mz,sx=0.89 Mz,dx=-7.88 Mz,eq=-5.08
  Resistenze: Kmod=0.90 fm,y,d=148.97 fm,z,d=148.97 KhY=1.00 KhZ=1.00 Km=0.70
  L=131.94 □rel,y=0.09 □rel,z=0.30 Kc,y=1.00 Kc,z=1.00
  Tensioni: □c,0,d=-2.23 □m,d=55.83 Sfr.=0.39

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-781.82 Tz=259.63 My=-4134.86 Ty=-13.78 Mz=58.96 Mx=-3.06
  Resistenze: Kmod=1.10
  Tensioni: □tor,d=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 63 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-2025.41 Tz=308.01 My=-8743.87 Ty=-4.45 Mz=-2.00 Mx=-1.27
  Resistenze: Kmod=0.90 Kcr=0.71
  Tensioni: □d=0.34 □tor,d=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=0.00

Sollecitazioni: N=-4256.23 Tz=560.43 My=-13892.20 Ty=-5.30 Mz=0.00 Mx=0.00
Resistenze: Kmod=0.90 Kcr=0.71 Kl=1.00 fv,d=21.72
Tensioni: d=0.61 Sfr.=0.03

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU Xl=1.32
Sollecitazioni: N=-4276.92 Tz=410.37 My=-14532.60 Ty=-5.30 Mz=-7.88 Mx=0.00
Resistenze: Kmod=0.90 fc,0,d=148.97 fm,y,d=148.97 fm,z,d=148.97 KhY=1.00 KhZ=1.00 Km=0.70
Tensioni: c,0,d=-2.23 m,d=-56.87 Sfr.=0.38

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=1.32
Sollecitazioni: N=-4276.92 Tz=410.37 My=-14532.60 Ty=-5.30 Mz=-7.88 Mx=0.00
Resistenze: Kmod=0.90 fm,y,d=148.97 fm,z,d=148.97 KhY=1.00 KhZ=1.00 Km=0.70
Tensioni: m,d=56.87 Sfr.=0.38

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU Xl=1.32
Sollecitazioni: N=-4276.92 Tz=410.37 My=-14532.60 Ty=-5.30 Mz=-7.88 Mx=0.00
Resistenze: Kmod=0.90 fc,0,d=148.97
Tensioni: c,0,d=-2.23 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) fZ,L=0.02 (L/7996)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) fZ,L=0.01 (L/13834)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) fZ,L=0.02 (L/5988)

Asta n. 2179 (-2356 -2332) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 87 SLU I Xl=0.63
Sollecitazioni: N=-1108.86 Tz=-612.08 My=-3767.92 Ty=1.40 Mz=0.00 Mx=-1.08
Resistenze: Kfi=1.15 fm,y,d=276.00 fm,z,d=276.00 KhY=1.00 KhZ=1.00 Km=0.70
Ltors=135.19 rel,m=0.40 Kcrit=1.00
Tensioni: m,d=32.31 Sfr.=0.12

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1101.25 Tz=-556.89 My=-4136.65 Ty=1.40 Mz=-1.87 Mx=-1.08
Resistenze: Kfi=1.15 fm,y,d=276.00 fm,z,d=276.00 KhY=1.00 KhZ=1.00 Km=0.70
Ltors=135.19 rel,m=0.40 Kcrit=1.00
Tensioni: m,d=35.55 Sfr.=0.13

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
Sollecitazioni: N=-1117.56
[Lin.] My,sx=4136.65 My,dx=3303.87 My,eq=-3803.54
[Lin.] Mz,sx=1.87 Mz,dx=0.02 Mz,eq=-1.11
Resistenze: Kfi=1.15 fm,y,d=276.00 fm,z,d=276.00 KhY=1.00 KhZ=1.00 Km=0.70
L=135.19 rel,y=0.11 rel,z=0.52 Kc,y=1.00 Kc,z=0.97
Tensioni: c,0,d=-1.12 m,d=32.66 Sfr.=0.12

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1101.25 Tz=-556.89 My=-4136.65 Ty=1.40 Mz=-1.87 Mx=-1.08
Resistenze: Kfi=1.25
Tensioni: tor,d=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=1.35
Sollecitazioni: N=-1117.56 Tz=-675.16 My=-3303.87 Ty=1.40 Mz=0.00 Mx=-1.08
Resistenze: Kfi=1.25 Kcr=0.71
Tensioni: d=1.42 tor,d=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=1.35
Sollecitazioni: N=-1117.56 Tz=-675.16 My=-3303.87 Ty=1.40 Mz=0.00 Mx=-1.08
Resistenze: Kfi=1.25 Kcr=0.71 Kl=1.00 fv,d=43.75
Tensioni: d=1.42 Sfr.=0.03

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1101.25 Tz=-556.89 My=-4136.65 Ty=1.40 Mz=-1.87 Mx=-1.08
Resistenze: Kfi=1.25 fc,0,d=300.00 fm,y,d=300.00 fm,z,d=300.00 KhY=1.00 KhZ=1.00 Km=0.70
Tensioni: c,0,d=-1.10 m,d=-35.55 Sfr.=0.12

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1101.25 Tz=-556.89 My=-4136.65 Ty=1.40 Mz=-1.87 Mx=-1.08
Resistenze: Kfi=1.25 fm,y,d=300.00 fm,z,d=300.00 KhY=1.00 KhZ=1.00 Km=0.70

Tensioni: □m,d=35.55 Sfr.=0.12

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=1.35
  Sollecitazioni: N=-1117.56 Tz=-675.16 My=-3303.87 Ty=1.40 Mz=0.00 Mx=-1.08
  Resistenze: Kfi=1.25 fc,0,d=300.00
  Tensioni: □c,0,d=-1.12 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 36 SLU Xl=0.90
  Sollecitazioni: N=-3632.19 Tz=-1900.68 My=-10732.70 Ty=10.86 Mz=0.00 Mx=0.00
  Resistenze: Kmod=0.90 fm,y,d=148.97 fm,z,d=148.97 KhY=1.00 KhZ=1.00 Km=0.70
  Ltors=135.19 □rel,m=0.25 Kcrit=1.00
  Tensioni: □m,d=41.92 Sfr.=0.28

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-4566.59 Tz=-2051.76 My=-14532.20 Ty=3.70 Mz=-7.88 Mx=0.00
  Resistenze: Kmod=0.90 fm,y,d=148.97 fm,z,d=148.97 KhY=1.00 KhZ=1.00 Km=0.70
  Ltors=135.19 □rel,m=0.25 Kcrit=1.00
  Tensioni: □m,d=56.87 Sfr.=0.38

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU
  Sollecitazioni: N=-4587.80
  [Lin.] My,sx=14532.20 My,dx=11654.60 My,eq=-13381.20
  [Lin.] Mz,sx=7.88 Mz,dx=-2.87 Mz,eq=-5.87
  Resistenze: Kmod=0.90 fm,y,d=148.97 fm,z,d=148.97 KhY=1.00 KhZ=1.00 Km=0.70
  L=135.19 □rel,y=0.09 □rel,z=0.31 Kc,y=1.00 Kc,z=1.00
  Tensioni: □c,0,d=-2.39 □m,d=52.35 Sfr.=0.37

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-841.63 Tz=-624.43 My=-4401.17 Ty=4.92 Mz=70.08 Mx=-3.06
  Resistenze: Kmod=1.10
  Tensioni: □tor,d=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 63 SLU Xl=1.35
  Sollecitazioni: N=-2326.40 Tz=-1513.02 My=-7109.64 Ty=6.76 Mz=1.27 Mx=-1.27
  Resistenze: Kmod=0.90 Kcr=0.71
  Tensioni: □d=1.65 □tor,d=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=1.35
  Sollecitazioni: N=-4587.80 Tz=-2205.52 My=-11654.60 Ty=3.70 Mz=-2.87 Mx=0.00
  Resistenze: Kmod=0.90 Kcr=0.71 Kl=1.00 fv,d=21.72
  Tensioni: □d=2.41 Sfr.=0.11

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-4566.59 Tz=-2051.76 My=-14532.20 Ty=3.70 Mz=-7.88 Mx=0.00
  Resistenze: Kmod=0.90 fc,0,d=148.97 fm,y,d=148.97 fm,z,d=148.97 KhY=1.00 KhZ=1.00 Km=0.70
  Tensioni: □c,0,d=-2.38 □m,d=-56.87 Sfr.=0.38

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-4566.59 Tz=-2051.76 My=-14532.20 Ty=3.70 Mz=-7.88 Mx=0.00
  Resistenze: Kmod=0.90 fm,y,d=148.97 fm,z,d=148.97 KhY=1.00 KhZ=1.00 Km=0.70
  Tensioni: □m,d=56.87 Sfr.=0.38

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU Xl=1.35
  Sollecitazioni: N=-4587.80 Tz=-2205.52 My=-11654.60 Ty=3.70 Mz=-2.87 Mx=0.00
  Resistenze: Kmod=0.90 fc,0,d=148.97
  Tensioni: □c,0,d=-2.39 Sfr.=0.02

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) fZ,L=0.02 (L/6718)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) fZ,L=0.01 (L/11715)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) fZ,L=0.03 (L/5026)

Asta n. 2179 (-2332 -2309) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-1199.79 Tz=-1271.44 My=-3304.04 Ty=3.24 Mz=0.00 Mx=-1.08
  Resistenze: Kfi=1.15 fm,y,d=276.00 fm,z,d=276.00 KhY=1.00 KhZ=1.00 Km=0.70
  Ltors=115.74 □rel,m=0.37 Kcrit=1.00
  Tensioni: □m,d=28.33 Sfr.=0.10

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=0.33
  Sollecitazioni: N=-1203.78 Tz=-1300.37 My=-2878.83 Ty=3.24 Mz=1.09 Mx=-1.08
  Resistenze: Kfi=1.15 fm,y,d=276.00 fm,z,d=276.00 KhY=1.00 KhZ=1.00 Km=0.70
  Ltors=115.74 □rel,m=0.37 Kcrit=1.00
  Tensioni: □m,d=24.73 Sfr.=0.09

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
  Sollecitazioni: N=-1213.76
  [Lin.] My,sx=3304.04 My,dx=1773.93 My,eq=-2692.00
  [Lin.] Mz,sx=-0.02 Mz,dx=3.77 Mz,eq=2.27
  Resistenze: Kfi=1.15 fm,y,d=276.00 fm,z,d=276.00 KhY=1.00 KhZ=1.00 Km=0.70
  L=115.74 □rel,y=0.09 □rel,z=0.45 Kc,y=1.00 Kc,z=0.98
  Tensioni: □c,0,d=-1.22 □m,d=23.18 Sfr.=0.09

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-1199.79 Tz=-1271.44 My=-3304.04 Ty=3.24 Mz=0.00 Mx=-1.08
  Resistenze: Kfi=1.25
  Tensioni: □tor,d=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=1.16
  Sollecitazioni: N=-1213.76 Tz=-1372.70 My=-1773.93 Ty=3.24 Mz=3.77 Mx=-1.08
  Resistenze: Kfi=1.25 Kcr=0.71
  Tensioni: □d=2.89 □tor,d=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=1.16
  Sollecitazioni: N=-1213.76 Tz=-1372.70 My=-1773.93 Ty=3.24 Mz=3.77 Mx=-1.08
  Resistenze: Kfi=1.25 Kcr=0.71 Kl=1.00 fv,d=43.75
  Tensioni: □d=2.89 Sfr.=0.07

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-1199.79 Tz=-1271.44 My=-3304.04 Ty=3.24 Mz=0.00 Mx=-1.08
  Resistenze: Kfi=1.25 fc,0,d=300.00 fm,y,d=300.00 fm,z,d=300.00 KhY=1.00 KhZ=1.00 Km=0.70
  Tensioni: □c,0,d=-1.20 □m,d=-28.33 Sfr.=0.09

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-1199.79 Tz=-1271.44 My=-3304.04 Ty=3.24 Mz=0.00 Mx=-1.08
  Resistenze: Kfi=1.25 fm,y,d=300.00 fm,z,d=300.00 KhY=1.00 KhZ=1.00 Km=0.70
  Tensioni: □m,d=28.33 Sfr.=0.09

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=1.16
  Sollecitazioni: N=-1213.76 Tz=-1372.70 My=-1773.93 Ty=3.24 Mz=3.77 Mx=-1.08
  Resistenze: Kfi=1.25 fc,0,d=300.00
  Tensioni: □c,0,d=-1.22 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 25 SLU Xl=0.08
  Sollecitazioni: N=-3919.40 Tz=-3940.70 My=-9540.68 Ty=8.10 Mz=0.00 Mx=0.00
  Resistenze: Kmod=0.80 fm,y,d=132.41 fm,z,d=132.41 KhY=1.00 KhZ=1.00 Km=0.70
  Ltors=115.74 □rel,m=0.23 Kcrit=1.00
  Tensioni: □m,d=37.27 Sfr.=0.28

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-4860.81 Tz=-4524.80 My=-11654.90 Ty=3.68 Mz=-2.87 Mx=0.00
  Resistenze: Kmod=0.90 fm,y,d=148.97 fm,z,d=148.97 KhY=1.00 KhZ=1.00 Km=0.70
  Ltors=115.74 □rel,m=0.23 Kcrit=1.00
  Tensioni: □m,d=45.56 Sfr.=0.31

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU
  Sollecitazioni: N=-4878.96
  [Lin.] My,sx=11654.90 My,dx=6341.96 My,eq=-9529.75
  [Lin.] Mz,sx=2.87 Mz,dx=1.39 Mz,eq=-1.17
  Resistenze: Kmod=0.90 fm,y,d=148.97 fm,z,d=148.97 KhY=1.00 KhZ=1.00 Km=0.70
  L=115.74 □rel,y=0.08 □rel,z=0.27 Kc,y=1.00 Kc,z=1.00
  Tensioni: □c,0,d=-2.54 □m,d=37.24 Sfr.=0.27

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-897.83 Tz=-1332.44 My=-3655.96 Ty=6.27 Mz=71.36 Mx=-3.06
  Resistenze: Kmod=1.10
  Tensioni: □tor,d=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 63 SLU Xl=1.16
  Sollecitazioni: N=-2588.84 Tz=-3076.34 My=-3625.70 Ty=12.05 Mz=15.22 Mx=-1.27
  Resistenze: Kmod=0.90 Kcr=0.71
  Tensioni: d=3.36 tor,d=0.00 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=1.16
  Sollecitazioni: N=-4878.96 Tz=-4656.44 My=-6341.96 Ty=3.68 Mz=1.39 Mx=0.00
  Resistenze: Kmod=0.90 Kcr=0.71 Kl=1.00 fv,d=21.72
  Tensioni: d=5.09 Sfr.=0.23

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-4860.81 Tz=-4524.80 My=-11654.90 Ty=3.68 Mz=-2.87 Mx=0.00
  Resistenze: Kmod=0.90 fc,0,d=148.97 fm,y,d=148.97 fm,z,d=148.97 KhY=1.00 KhZ=1.00 Km=0.70
  Tensioni: c,0,d=-2.53 m,d=-45.56 Sfr.=0.31

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-4860.81 Tz=-4524.80 My=-11654.90 Ty=3.68 Mz=-2.87 Mx=0.00
  Resistenze: Kmod=0.90 fm,y,d=148.97 fm,z,d=148.97 KhY=1.00 KhZ=1.00 Km=0.70
  Tensioni: m,d=45.56 Sfr.=0.31

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU Xl=1.16
  Sollecitazioni: N=-4878.96 Tz=-4656.44 My=-6341.96 Ty=3.68 Mz=1.39 Mx=0.00
  Resistenze: Kmod=0.90 fc,0,d=148.97
  Tensioni: c,0,d=-2.54 Sfr.=0.02

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) fZ,L=0.01 (L/7829)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) fZ,L=0.01 (L/13484)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) fZ,L=0.02 (L/5806)

Asta n. 2179 (-2309 -2282) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 87 SLU I Xl=0.42
  Sollecitazioni: N=-1298.31 Tz=-1985.65 My=-951.61 Ty=-8.02 Mz=0.00 Mx=-1.08
  Resistenze: Kfi=1.15 fm,y,d=276.00 fm,z,d=276.00 KhY=1.00 KhZ=1.00 Km=0.70
  Ltors=125.46 rel,m=0.38 Kcrit=1.00
  Tensioni: m,d=8.16 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-1293.26 Tz=-1949.06 My=-1774.35 Ty=-8.02 Mz=3.77 Mx=-1.08
  Resistenze: Kfi=1.15 fm,y,d=276.00 fm,z,d=276.00 KhY=1.00 KhZ=1.00 Km=0.70
  Ltors=125.46 rel,m=0.38 Kcrit=1.00
  Tensioni: m,d=15.37 Sfr.=0.06

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
  Sollecitazioni: N=-1308.40
  [Par.] My,sx=1774.35 My,dx=-739.79 My,eq=-1634.19
  [Lin.] Mz,sx=-3.77 Mz,dx=-6.29 Mz,eq=-2.52
  Resistenze: Kfi=1.15 fm,y,d=276.00 fm,z,d=276.00 KhY=1.00 KhZ=1.00 Km=0.70
  L=125.46 rel,y=0.10 rel,z=0.49 Kc,y=1.00 Kc,z=0.98
  Tensioni: c,0,d=-1.31 m,d=14.12 Sfr.=0.06

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-1293.26 Tz=-1949.06 My=-1774.35 Ty=-8.02 Mz=3.77 Mx=-1.08
  Resistenze: Kfi=1.25
  Tensioni: tor,d=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=-1308.40 Tz=-2058.83 My=739.79 Ty=-8.02 Mz=-6.29 Mx=-1.08
  Resistenze: Kfi=1.25 Kcr=0.71
  Tensioni: d=4.34 tor,d=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=-1308.40 Tz=-2058.83 My=739.79 Ty=-8.02 Mz=-6.29 Mx=-1.08
  Resistenze: Kfi=1.25 Kcr=0.71 Kl=1.00 fv,d=43.75
  Tensioni: d=4.34 Sfr.=0.10

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-1293.26 Tz=-1949.06 My=-1774.35 Ty=-8.02 Mz=3.77 Mx=-1.08

Resistenze: Kfi=1.25 fc,0,d=300.00 fm,y,d=300.00 fm,z,d=300.00 KhY=1.00 KhZ=1.00 Km=0.70
Tensioni: c,0,d=-1.30 m,d=-15.37 Sfr.=0.05

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1293.26 Tz=-1949.06 My=-1774.35 Ty=-8.02 Mz=3.77 Mx=-1.08
Resistenze: Kfi=1.25 fm,y,d=300.00 fm,z,d=300.00 KhY=1.00 KhZ=1.00 Km=0.70
Tensioni: m,d=15.37 Sfr.=0.05

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=1.25
Sollecitazioni: N=-1308.40 Tz=-2058.83 My=739.79 Ty=-8.02 Mz=-6.29 Mx=-1.08
Resistenze: Kfi=1.25 fc,0,d=300.00
Tensioni: c,0,d=-1.31 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 76 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-4703.82 Tz=-6295.87 My=-5835.60 Ty=-28.59 Mz=0.00 Mx=0.00
Resistenze: Kmod=0.90 fm,y,d=148.97 fm,z,d=148.97 KhY=1.00 KhZ=1.00 Km=0.70
Ltors=125.46 rel,m=0.24 Kcrit=1.00
Tensioni: m,d=22.80 Sfr.=0.15

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-5142.04 Tz=-6890.00 My=-6343.28 Ty=-30.80 Mz=1.38 Mx=0.00
Resistenze: Kmod=0.90 fm,y,d=148.97 fm,z,d=148.97 KhY=1.00 KhZ=1.00 Km=0.70
Ltors=125.46 rel,m=0.24 Kcrit=1.00
Tensioni: m,d=24.80 Sfr.=0.17

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU
Sollecitazioni: N=-5161.72
[Par.] My,sx=6343.28 My,dx=-2390.39 My,eq=-5676.89
[Lin.] Mz,sx=-1.38 Mz,dx=-37.26 Mz,eq=-21.80
Resistenze: Kmod=0.90 fm,y,d=148.97 fm,z,d=148.97 KhY=1.00 KhZ=1.00 Km=0.70
L=125.46 rel,y=0.09 rel,z=0.29 Kc,y=1.00 Kc,z=1.00
Tensioni: c,0,d=-2.69 m,d=22.46 Sfr.=0.17

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-949.68 Tz=-2003.82 My=-2193.56 Ty=-135.22 Mz=69.65 Mx=-3.06
Resistenze: Kmod=1.10
Tensioni: tor,d=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 63 SLU Xl=1.25
Sollecitazioni: N=-2843.94 Tz=-4599.39 My=2054.24 Ty=-12.67 Mz=0.00 Mx=-1.27
Resistenze: Kmod=0.90 Kcr=0.71
Tensioni: d=5.03 tor,d=0.00 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=1.25
Sollecitazioni: N=-5161.72 Tz=-7032.70 My=2390.39 Ty=-30.80 Mz=-37.26 Mx=0.00
Resistenze: Kmod=0.90 Kcr=0.71 Kl=1.00 fv,d=21.72
Tensioni: d=7.69 Sfr.=0.35

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-5142.04 Tz=-6890.00 My=-6343.28 Ty=-30.80 Mz=1.38 Mx=0.00
Resistenze: Kmod=0.90 fc,0,d=148.97 fm,y,d=148.97 fm,z,d=148.97 KhY=1.00 KhZ=1.00 Km=0.70
Tensioni: c,0,d=-2.68 m,d=-24.80 Sfr.=0.17

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-5142.04 Tz=-6890.00 My=-6343.28 Ty=-30.80 Mz=1.38 Mx=0.00
Resistenze: Kmod=0.90 fm,y,d=148.97 fm,z,d=148.97 KhY=1.00 KhZ=1.00 Km=0.70
Tensioni: m,d=24.80 Sfr.=0.17

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU Xl=1.25
Sollecitazioni: N=-5161.72 Tz=-7032.70 My=2390.39 Ty=-30.80 Mz=-37.26 Mx=0.00
Resistenze: Kmod=0.90 fc,0,d=148.97
Tensioni: c,0,d=-2.69 Sfr.=0.02

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) fZ,L=0.01 (L/9199)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) fZ,L=0.01 (L/16043)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) fZ,L=0.02 (L/6887)

Asta n. 2179 (-2282 130) Trave 24x80 cm Crit. 1



```
------------------------------------------
- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 87 SLU I Xl=0.54
  Sollecitazioni: N=-1396.91 Tz=-2691.37 My=2172.14 Ty=13.34 Mz=0.00 Mx=-1.08
  Resistenze: Kfi=1.15 fm,y,d=276.00 fm,z,d=276.00 KhY=1.00 KhZ=1.00 Km=0.70
  Ltors=120.53 rel,m=0.37 Kcrit=1.00
  Tensioni: m,d=-18.62 Sfr.=0.07

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=1.01
  Sollecitazioni: N=-1402.60 Tz=-2732.49 My=3446.78 Ty=13.34 Mz=7.14 Mx=-1.08
  Resistenze: Kfi=1.15 fm,y,d=276.00 fm,z,d=276.00 KhY=1.00 KhZ=1.00 Km=0.70
  Ltors=120.53 rel,m=0.37 Kcrit=1.00
  Tensioni: m,d=-29.86 Sfr.=0.11

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
  Sollecitazioni: N=-1402.60
  [Lin.] My,sx=-739.07 My,dx=-3446.78 My,eq=2363.70
  [Lin.] Mz,sx=6.29 Mz,dx=7.14 Mz,eq=2.86
  Resistenze: Kfi=1.15 fm,y,d=276.00 fm,z,d=276.00 KhY=1.00 KhZ=1.00 Km=0.70
  L=120.53 rel,y=0.09 rel,z=0.47 Kc,y=1.00 Kc,z=0.98
  Tensioni: c,0,d=-1.41 m,d=-20.39 Sfr.=0.08

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-1390.41 Tz=-2644.38 My=739.07 Ty=13.34 Mz=-6.29 Mx=-1.08
  Resistenze: Kfi=1.25
  Tensioni: tor,d=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=1.01
  Sollecitazioni: N=-1402.60 Tz=-2732.49 My=3446.78 Ty=13.34 Mz=7.14 Mx=-1.08
  Resistenze: Kfi=1.25 Kcr=0.71
  Tensioni: d=5.76 tor,d=0.00 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=1.01
  Sollecitazioni: N=-1402.60 Tz=-2732.49 My=3446.78 Ty=13.34 Mz=7.14 Mx=-1.08
  Resistenze: Kfi=1.25 Kcr=0.71 Kl=1.00 fv,d=43.75
  Tensioni: d=5.76 Sfr.=0.13

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.01
  Sollecitazioni: N=-1402.60 Tz=-2732.49 My=3446.78 Ty=13.34 Mz=7.14 Mx=-1.08
  Resistenze: Kfi=1.25 fc,0,d=300.00 fm,y,d=300.00 fm,z,d=300.00 KhY=1.00 KhZ=1.00 Km=0.70
  Tensioni: c,0,d=-1.41 m,d=-29.86 Sfr.=0.10

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.01
  Sollecitazioni: N=-1402.60 Tz=-2732.49 My=3446.78 Ty=13.34 Mz=7.14 Mx=-1.08
  Resistenze: Kfi=1.25 fm,y,d=300.00 fm,z,d=300.00 KhY=1.00 KhZ=1.00 Km=0.70
  Tensioni: m,d=-29.86 Sfr.=0.10

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=1.01
  Sollecitazioni: N=-1402.60 Tz=-2732.49 My=3446.78 Ty=13.34 Mz=7.14 Mx=-1.08
  Resistenze: Kfi=1.25 fc,0,d=300.00
  Tensioni: c,0,d=-1.41 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 36 SLU Xl=0.54
  Sollecitazioni: N=-4493.10 Tz=-8114.86 My=6680.43 Ty=49.15 Mz=0.00 Mx=0.00
  Resistenze: Kmod=0.90 fm,y,d=148.97 fm,z,d=148.97 KhY=1.00 KhZ=1.00 Km=0.70
  Ltors=120.53 rel,m=0.24 Kcrit=1.00
  Tensioni: m,d=-26.10 Sfr.=0.18

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU Xl=1.01
  Sollecitazioni: N=-5449.55 Tz=-9420.57 My=11818.40 Ty=131.52 Mz=95.21 Mx=0.00
  Resistenze: Kmod=0.90 fm,y,d=148.97 fm,z,d=148.97 KhY=1.00 KhZ=1.00 Km=0.70
  Ltors=120.53 rel,m=0.24 Kcrit=1.00
  Tensioni: m,d=-47.41 Sfr.=0.32

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU
  Sollecitazioni: N=-5449.55
  [Lin.] My,sx=-2387.93 My,dx=-11818.40 My,eq=8046.20
  [Lin.] Mz,sx=37.26 Mz,dx=95.21 Mz,eq=42.22
  Resistenze: Kmod=0.90 fm,y,d=148.97 fm,z,d=148.97 KhY=1.00 KhZ=1.00 Km=0.70
  L=120.53 rel,y=0.08 rel,z=0.28 Kc,y=1.00 Kc,z=1.00
  Tensioni: c,0,d=-2.84 m,d=-31.98 Sfr.=0.23
```

```
- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-1004.62 Tz=-2598.82 My=254.70 Ty=-175.92 Mz=96.91 Mx=-3.04
  Resistenze: Kmod=1.10
  Tensioni: tor,d=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 63 SLU Xl=1.01
  Sollecitazioni: N=-3102.28 Tz=-6118.16 My=8156.95 Ty=-13.97 Mz=-14.75 Mx=-1.27
  Resistenze: Kmod=0.90 Kcr=0.71
  Tensioni: d=6.69 tor,d=0.00 Sfr.=0.09

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=1.01
  Sollecitazioni: N=-5449.55 Tz=-9420.57 My=11818.40 Ty=131.52 Mz=95.21 Mx=0.00
  Resistenze: Kmod=0.90 Kcr=0.71 Kl=1.00 fv,d=21.72
  Tensioni: d=10.30 Sfr.=0.47

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU Xl=1.01
  Sollecitazioni: N=-5449.55 Tz=-9420.57 My=11818.40 Ty=131.52 Mz=95.21 Mx=0.00
  Resistenze: Kmod=0.90 fc,0,d=148.97 fm,y,d=148.97 fm,z,d=148.97 KhY=1.00 KhZ=1.00 Km=0.70
  Tensioni: c,0,d=-2.84 m,d=-47.41 Sfr.=0.32

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=1.01
  Sollecitazioni: N=-5449.55 Tz=-9420.57 My=11818.40 Ty=131.52 Mz=95.21 Mx=0.00
  Resistenze: Kmod=0.90 fm,y,d=148.97 fm,z,d=148.97 KhY=1.00 KhZ=1.00 Km=0.70
  Tensioni: m,d=-47.41 Sfr.=0.32

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU Xl=1.01
  Sollecitazioni: N=-5449.55 Tz=-9420.57 My=11818.40 Ty=131.52 Mz=95.21 Mx=0.00
  Resistenze: Kmod=0.90 fc,0,d=148.97
  Tensioni: c,0,d=-2.84 Sfr.=0.02

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) fZ,L=0.02 (L/6684)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) fZ,L=0.01 (L/11605)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) fZ,L=0.02 (L/4981)
```

VERIFICHE STRUTTURALI TAMPONATURA N.158

Si riportano le verifiche strutturali eseguite sulla tamponatura n.158.

Verifiche tamponature

```
Simbologia
E      =Modulo elastico
Fd     =Resistenza di calcolo della tamponatura
Fk     =Resistenza caratteristica della tamponatura
M      =Momento flettente agente o momento ribaltante
Mu     =Momento ultimo o momento stabilizzante
N      =Sforzo normale
Peso   =Peso per unità di superficie della tamponatura
Q      =Carico uniformemente distribuito dovuto alla forza sismica Fa
Sic.   =Sicurezza
Spess. =Spessore
TCC    =Tipo di combinazione di carico
        SLU = Stato limite ultimo
        SLE R = Stato limite d'esercizio, combinazione rara
        SLE F = Stato limite d'esercizio, combinazione frequente
        SLE Q = Stato limite d'esercizio, combinazione quasi permanente
        SLD = Stato limite di danno
        SLO = Stato limite di operatività
        SLU I = Stato limite di resistenza al fuoco
        SND = Stato limite di salvaguardia della vita (non dissipativo)
Ta     =Periodo proprio di vibrazione della tamponatura
Tam.   =Numero della tamponatura
Tt     =Numero del tipo tamponatura
```

Wa = Peso totale della tamponatura
Z = Quota del baricentro della tamponatura rispetto alla quota di riferimento per azioni sismiche
h = Altezza

Configurazione geometrica e caratteristiche dei materiali utilizzati

Tt	Spess. <cm>	Peso <daN/mq>	E <daN/cmq>	Fk <daN/cmq>	Fd <daN/cmq>
1	30.00	250.00	12000.00	12.00	6.00

Verifiche per azioni ortogonali

Tam.	Tt	h <m>	Z <m>	Wa <daN/m>	TCC	Ta <sec>	Q <daN/mq>	N <daN/m>	M <daNm/m>	Mu <daNm/m>	Sic.
158	1	3.57	1.78	892.20	SLV	0.08	17.14	446.10	27.28	64.96	2.381

VERIFICHE STRUTTURALI SOLAIO IN LATERO-CEMENTO.

Si riportano le verifiche strutturali eseguite sul solaio in latero-cemento n.515

Schema 1

CAMPATA 1
SOLAIO GETTATO IN OPERA H = 20+5

Tralicci non presenti - Rete sup. ø6 20x20 - Rete inf. non presente
Copriferro sup. = 3.50cm - Copriferro inf. = 3.50cm - Copriferro confezione = 1.30cm

Luce cal = 6.11m - Interasse = 50.0cm - Altezza = 25.0cm - Nervat = 12.0cm - Cappa = 5.0cm

Descrizione	distanza m	Momento F. Kgm/int	Area inf. cmq	Area sup. cmq	Momento R. Kgm/int	Mr/Mf	Epsilon calc %	Epsilon acc %
Asse app. sx	0.00	-991.63	0.79	2.26	1842.81	1.86	3.5	44.0
Filo all. sx	0.20	251.18	4.81	2.97	3637.82	14.48	3.5	19.2
Max. campata	3.06	1983.27	4.02	0.71	3165.50	1.60	3.5	24.2
Filo all. dx	5.91	251.17	4.81	2.97	3637.82	14.48	3.5	19.2
Asse app. dx	6.11	-991.63	0.79	2.26	1842.81	1.86	3.5	44.0

Per solette con spessore minore di 50 mm resistenza a compressione = 0.80*Fcd

Descrizione	Taglio filo Kg	Vrd filo Vrcd Kg	Taglio banc. Kg	Vrd banc. Vrcd Kg	Largh. cm	Nerva. cm	Vrsd Kg	Area cmq	Dist. cm
Filo sx	1213.38	5142.45 66671.30	1213.38	1234.19 16001.11	0.00	12.00	0.00	0.00	0.00
Filo dx	-1213.38	5142.45 66671.30	-1213.38	1234.19 16001.11	0.00	12.00	0.00	0.00	0.00

Vrd = 0,18 * k * (100 * ro1 * fck)1/3 / gammaC >= (v min) * bw * d
Vrcd = 0,9 * d * bw * f'cd * (ctg alfa + 1) / (1 + 1)
Vrsd = 0,9 * d * (Asw / s) * fyd * (ctg alfa + 1) sin alfa

Freccia solaio = 0.786cm - Momento di inerzia = 21616cm4
Rapporto snellezza L/h = 24.4< 27.4 (C4.1.13)
Limite snellezza verificata (C4.1.13)
Umidità relativa = 75% - Tempo di applicazione del carico = 30 gg - Coeff. Viscosità = 0.00

STATI LIMITE DI ESERCIZIO
Condizioni ambiente: Ordinarie - Classe di esposizione: X0
Tipo acciaio: B450C - Tensione caratteristica = 4500.0kg/cmq - Tipo di armatura: Armature Poco Sensibili
Tipo calcestruzzo Rck = 300 - Resistenza cilindrica fck = 249.00kg/cmq
Resistenza a trazione fctm = 26.08kg/cmq - Resistenza a trazione-flessione fcfm = 31.29kg/cmq
Coefficiente beta1 = 1 - Coefficiente beta1 = 0.50 - Coefficiente omogen. = 15.00
COMBINAZIONI RARE

Momento soll. = 1399.95kgm - Asse neutro = 6.08cm
Compressione calc. = 46.93kg/cmq - Compressione limite calc. = 149.40kg/cmq
Trazione acciaio = 1784.51kg/cmq - Trazione limite acciaio = 3600.00kg/cmq
COMBINAZIONI FREQUENTI
Momento soll. = 1283.29kgm - Asse neutro = 6.08cm
Compressione calc. = 43.02kg/cmq
Trazione acciaio = 1635.80kg/cmq
COMBINAZIONI QUASI PERMANENTI
Momento soll. = 1283.29kgm - Asse neutro = 6.08cm
Compressione calc. = 43.02kg/cmq - Compressione limite calc. = 112.05kg/cmq
Trazione acciaio = 1635.80kg/cmq

APERTURA DELLE FESSURE
Modulo W sezione interamente reagente = 1972.24cm3 - Momento di fessurazione = W*fcfm = 514.29kgm
Diametro medio tondini = 16.00mm - Ricoprimento armatura c = 27.00mm
Distanza fra le barre s = 30.00mm - Tensione acciaio = 655.56kg/cmq
Area efficace Ac,eff = 75.67cmq - Area acciaio teso = 4.02cmq - Rapporto As/Aeff Ro = 0.053
COMBINAZIONI FREQUENTI
     Distanza media tra le fessure in mm = 170.18mm
     Epsilon_sm = 0.00072 - Epsilon_sm,n = 0.00031
     Tensione acciaio = 1635.80kg/cmq
     Apertura limite delle fessure mm = 0.40mm
     Ampiezza fessura in mm Wm = 0.12mm
     Ampiezza fessura in mm Wk = 0.21mm
     Combinazione fessurata
COMBINAZIONI QUASI PERMANENTI
     Distanza media tra le fessure in mm = 170.18mm
     Epsilon_sm = 0.00072 - Epsilon_sm,n = 0.00031
     Tensione acciaio = 1635.80kg/cmq
     Apertura limite delle fessure mm = 0.30mm
     Ampiezza fessura in mm Wm = 0.12mm
     Ampiezza fessura in mm Wk = 0.21mm
     Combinazione fessurata

13. VERIFICHE GEOTECNICHE.

Si riportano di seguito le verifiche geotecniche eseguite sulla platea di fondazione in c.a.

14.1 Blocco A.

Fondazioni superficiali

Simbologia
□ = Inclinazione del piano di campagna
□r = Peso specifico rappresentativo del terreno di fondazione
□ = Inclinazione del piano di posa della fondazione
□'r = Angolo di attrito rappresentativo del terreno di fondazione
□v0,f = Pressione verticale alla profondità del piano di posa della fondazione
B = Base della fondazione
B' = Base della fondazione reagente
CC = Numero della combinazione delle condizioni di carico elementari
D = Profondità del piano di posa della fondazione
L = Lunghezza della fondazione (L>B)
L' = Lunghezza della fondazione reagente
Mx = Momento intorno all'asse X
My = Momento intorno all'asse Y
N = Sforzo normale
Nc = Coefficiente di capacità portante relativo alla coesione del terreno di fondazione
Ng = Coefficiente di capacità portante relativo al peso del terreno di fondazione
Nq = Coefficiente di capacità portante relativo al sovraccarico laterale
Rd = Resistenza di progetto (Carico limite)
Sic. = Sicurezza
Tx = Taglio in dir. X
Ty = Taglio in dir. Y
bc = Fattore di inclinazione del piano di fondazione relativo a coesione
bg = Fattore di inclinazione del piano di fondazione relativo a peso del terreno
bq = Fattore di inclinazione del piano di fondazione relativo a sovraccarico laterale
c'r = Coesione efficace rappresentativa del terreno di fondazione
ic = Fattore di inclinazione relativo alla coesione
ig = Fattore di inclinazione relativo al peso del terreno
iq = Fattore di inclinazione relativo al sovraccarico laterale
qlim = Pressione limite
sc = Fattore di forma relativo alla coesione
sg = Fattore di forma relativo al peso del terreno
sq = Fattore di forma relativo al sovraccarico laterale

Verifiche capacità portante

Verifiche di capacità portante per rottura generale in condizioni statiche

Metodo utilizzato: Indicazioni EC7

Platea n. 402

B=31.20 <m> L=46.30 <m> D=0.35 <m> □=0.00 <grad> □=0.00 <grad> □r=1138.74 <daN/mc>
□v0,f=647.51 <daN/mq>

Verifiche in condizioni drenate

□'r=32.10 <grad> c'r=0.00 <daN/mq>
Nq=23.44 Nc=35.78 Ng=28.15 bq=1.00 bc=1.00 bg=1.00

CC	N <daN>	Tx <daN>	Ty <daN>	Mx <daNm>	My <daNm>	B' <m>	L' <m>	sq	sc	sg	iq	ic	ig	qlim <daN/mq>	Rd <daN>	Sic.
13	5726220.00	1.35	1.15	3477620.00	617097.00	29.99	46.08	1.35	1.36	0.80	1.00	1.00	1.00	407262.00	244691000.00	42.73
14	5690340.00	1.35	1.14	3655370.00	553897.00	29.92	46.10	1.34	1.36	0.81	1.00	1.00	1.00	406604.00	243835000.00	42.85
15	5743920.00	1.33	1.13	3410120.00	625821.00	30.01	46.08	1.35	1.36	0.80	1.00	1.00	1.00	407529.00	245061000.00	42.66

23	5548890.00	-16128.70	1.10	3409650.00	564508.00	29.97	46.09	1.35	1.36	0.80	1.00	1.00	1.00	407143.00	244567000.00	44.07
24	5726210.00	-9676.66	1.15	3477340.00	580310.00	29.99	46.10	1.35	1.36	0.80	1.00	1.00	1.00	407288.00	244776000.00	42.75
25	5690330.00	-9676.66	1.14	3655090.00	517109.00	29.92	46.12	1.34	1.36	0.81	1.00	1.00	1.00	406630.00	243919000.00	42.87
26	5743910.00	-9676.68	1.12	3409840.00	589033.00	30.01	46.09	1.35	1.36	0.80	1.00	1.00	1.00	407554.00	245145000.00	42.68
36	5548900.00	16131.30	1.10	3410590.00	687134.00	29.97	46.05	1.35	1.36	0.80	1.00	1.00	1.00	407055.00	244277000.00	44.02
37	5726220.00	9679.36	1.15	3477910.00	653885.00	29.99	46.07	1.35	1.36	0.80	1.00	1.00	1.00	407237.00	244607000.00	42.72
38	5690340.00	9679.36	1.14	3655660.00	590685.00	29.92	46.09	1.34	1.36	0.81	1.00	1.00	1.00	406579.00	243750000.00	42.84
39	5743920.00	9679.34	1.13	3410400.00	662609.00	30.01	46.07	1.35	1.36	0.80	1.00	1.00	1.00	407503.00	244977000.00	42.65
49	5633500.00	2.29	-81848.50	2951840.00	688570.00	30.15	46.05	1.35	1.36	0.80	1.00	1.00	1.00	408861.00	246862000.00	43.82
50	5776980.00	1.95	-49108.60	3202660.00	654747.00	30.09	46.07	1.35	1.36	0.80	1.00	1.00	1.00	408293.00	246117000.00	42.60
51	5741100.00	1.94	-49108.60	3380400.00	591547.00	30.02	46.09	1.35	1.36	0.80	1.00	1.00	1.00	407649.00	245276000.00	42.72
52	5794680.00	1.93	-49108.70	3135150.00	663471.00	30.12	46.07	1.35	1.36	0.80	1.00	1.00	1.00	408553.00	246480000.00	42.54
62	5465220.00	0.31	81721.70	3880010.00	554885.00	29.78	46.10	1.34	1.36	0.81	1.00	1.00	1.00	405240.00	241875000.00	44.26
63	5676010.00	0.76	49033.50	3759560.00	574536.00	29.88	46.10	1.34	1.36	0.81	1.00	1.00	1.00	406191.00	243221000.00	42.85
64	5640130.00	0.75	49033.50	3937310.00	511335.00	29.81	46.12	1.34	1.36	0.81	1.00	1.00	1.00	405518.00	242348000.00	42.97
65	5693710.00	0.74	49033.50	3692050.00	583259.00	29.90	46.09	1.34	1.36	0.81	1.00	1.00	1.00	406464.00	243598000.00	42.78

Cedimenti

Metodo utilizzato: Bowles

Simbologia
□r = Coefficiente di Poisson rappresentativo del terreno di fondazione
B = Base della fondazione
CC = Numero della combinazione delle condizioni di carico elementari
Ced = Cedimento calcolato
D = Profondità del piano di posa della fondazione
Er = Modulo elastico rappresentativo del terreno di fondazione
H = Spessore del terreno responsabile del cedimento
If = Coefficiente di profondità
Is = Coefficiente di influenza
L = Lunghezza della fondazione (L>B)
N = Sforzo normale
kw = Costante di sottofondo
qes = Pressione di esercizio

Platea n. 402
B=31.20 <m> L=46.30 <m> D=0.35 <m> H=156.01 <m> Er=3714000.00 <daN/mq> □r=0.30
Is=0.60 If=0.99 kw=110554.00 <daN/mc>

CC	N <daN>	qes <daN/mq>	Ced <cm>
1	3860250.00	2672.23	2.42
2	3860240.00	2672.21	2.42
3	3860240.00	2672.22	2.42
4	3860240.00	2672.22	2.42
5	3860230.00	2672.21	2.42

6	3860230.00	2672.21	2.42
7	3860240.00	2672.22	2.42
8	3860230.00	2672.21	2.42
9	3860230.00	2672.21	2.42
10	3860220.00	2672.20	2.42
11	3860220.00	2672.20	2.42
12	3860220.00	2672.20	2.42
13	5726220.00	3963.92	3.59
14	5690340.00	3939.09	3.56
15	5743920.00	3976.18	3.60
16	4139980.00	2865.86	2.59
17	4116060.00	2849.30	2.58
18	4151770.00	2874.03	2.60
19	3907500.00	2704.93	2.45
20	3860210.00	2672.20	2.42
21	3903550.00	2702.20	2.44
22	3860210.00	2672.20	2.42
23	5548890.00	3841.17	3.47
24	5726210.00	3963.92	3.59
25	5690330.00	3939.08	3.56
26	5743910.00	3976.17	3.60
27	4021760.00	2784.03	2.52
28	4139970.00	2865.86	2.59
29	4116050.00	2849.30	2.58
30	4151770.00	2874.03	2.60
31	3860210.00	2672.20	2.42
32	3907500.00	2704.93	2.45
33	3860210.00	2672.20	2.42
34	3903550.00	2702.20	2.44
35	3860210.00	2672.20	2.42
36	5548900.00	3841.18	3.47
37	5726220.00	3963.93	3.59
38	5690340.00	3939.09	3.56
39	5743920.00	3976.18	3.60
40	4021770.00	2784.03	2.52
41	4139980.00	2865.86	2.59
42	4116060.00	2849.31	2.58
43	4151780.00	2874.03	2.60
44	3860210.00	2672.20	2.42
45	3907500.00	2704.93	2.45
46	3860210.00	2672.20	2.42
47	3903550.00	2702.20	2.44
48	3860210.00	2672.20	2.42
49	5633500.00	3899.74	3.53
50	5776980.00	3999.06	3.62
51	5741100.00	3974.23	3.59
52	5794680.00	4011.32	3.63
53	4078160.00	2823.07	2.55
54	4173820.00	2889.29	2.61
55	4149900.00	2872.73	2.60
56	4185620.00	2897.46	2.62
57	3871490.00	2680.01	2.42
58	3907500.00	2704.93	2.45
59	3860210.00	2672.20	2.42
60	3903550.00	2702.20	2.44
61	3860210.00	2672.20	2.42
62	5465220.00	3783.25	3.42
63	5676010.00	3929.17	3.55
64	5640130.00	3904.33	3.53
65	5693710.00	3941.42	3.57
66	3965980.00	2745.41	2.48
67	4106500.00	2842.69	2.57
68	4082580.00	2826.13	2.56
69	4118300.00	2850.86	2.58
70	3849050.00	2664.47	2.41
71	3907500.00	2704.93	2.45
72	3860210.00	2672.20	2.42
73	3903550.00	2702.20	2.44

74	3860210.00	2672.20	2.42
75	3860210.00	2672.20	2.42

14.2 Blocco B.

Fondazioni superficiali

Simbologia
□ =Inclinazione del piano di campagna
□r =Peso specifico rappresentativo del terreno di fondazione
□ =Inclinazione del piano di posa della fondazione
□'r =Angolo di attrito rappresentativo del terreno di fondazione
□v0,f =Pressione verticale alla profondità del piano di posa della fondazione
B =Base della fondazione
B' =Base della fondazione reagente
CC =Numero della combinazione delle condizioni di carico elementari
D =Profondità del piano di posa della fondazione
L =Lunghezza della fondazione (L>B)
L' =Lunghezza della fondazione reagente
Mx =Momento intorno all'asse X
My =Momento intorno all'asse Y
N =Sforzo normale
Nc =Coefficiente di capacità portante relativo alla coesione del terreno di fondazione
Ng =Coefficiente di capacità portante relativo al peso del terreno di fondazione
Nq =Coefficiente di capacità portante relativo al sovraccarico laterale
Rd =Resistenza di progetto (Carico limite)
Sic. =Sicurezza
Tx =Taglio in dir. X
Ty =Taglio in dir. Y
bc =Fattore di inclinazione del piano di fondazione relativo a coesione
bg =Fattore di inclinazione del piano di fondazione relativo a peso del terreno
bq =Fattore di inclinazione del piano di fondazione relativo a sovraccarico laterale
c'r =Coesione efficace rappresentativa del terreno di fondazione
ic =Fattore di inclinazione relativo alla coesione
ig =Fattore di inclinazione relativo al peso del terreno
iq =Fattore di inclinazione relativo al sovraccarico laterale
qlim =Pressione limite
sc =Fattore di forma relativo alla coesione
sg =Fattore di forma relativo al peso del terreno
sq =Fattore di forma relativo al sovraccarico laterale

Verifiche capacità portante

Verifiche di capacità portante per rottura generale in condizioni statiche

Metodo utilizzato: Indicazioni EC7

Platea n. 402

B=33.22 <m> L=48.80 <m> D=0.25 <m> □=0.00 <grad> □=0.00 <grad> □r=1136.28 <daN/mc>
□v0,f=462.50 <daN/mq>

Verifiche in condizioni drenate

□'r=32.12 <grad> c'r=0.00 <daN/mq>
Nq=23.50 Nc=35.85 Ng=28.25 bq=1.00 bc=1.00 bg=1.00

CC	N <daN>	Tx <daN>	Ty <daN>	Mx <daNm>	My <daNm>	B' <m>	L' <m>	sq	sc	sg	iq	ic	ig	qlim <daN/mq>	Rd <daN>	Sic.
25	6365370.00	-0.00	0.00	2188430.00	1851460.00	32.54	48.21	1.36	1.37	0.80	1.00	1.00	1.00	431279.00	294143000.00	46.21
26	6308630.00	-0.00	0.00	2282250.00	2100070.00	32.50	48.13	1.36	1.37	0.80	1.00	1.00	1.00	430754.00	292949000.00	46.44
27	6391160.00	-0.00	0.00	2219510.00	1872090.00	32.53	48.21	1.36	1.37	0.80	1.00	1.00	1.00	431203.00	294003000.00	46.00

35	6172310.00	-19791.30	0.00	2218670.00	1824260.00	32.50	48.20	1.36	1.37	0.80	1.00	1.00	1.00	430957.00	293583000.00	47.56
36	6365380.00	-11874.80	0.00	2187930.00	1822760.00	32.54	48.22	1.36	1.37	0.80	1.00	1.00	1.00	431300.00	294213000.00	46.22
37	6308630.00	-11874.80	0.00	2281750.00	2071370.00	32.50	48.14	1.36	1.37	0.80	1.00	1.00	1.00	430775.00	293020000.00	46.45
38	6391170.00	-11874.80	0.00	2219010.00	1843390.00	32.53	48.22	1.36	1.37	0.80	1.00	1.00	1.00	431224.00	294073000.00	46.01
48	6172310.00	17791.00	0.00	2220300.00	1915490.00	32.50	48.18	1.36	1.37	0.80	1.00	1.00	1.00	430889.00	293352000.00	47.53
49	6365370.00	10674.60	0.00	2188900.00	1877500.00	32.54	48.21	1.36	1.37	0.80	1.00	1.00	1.00	431261.00	294079000.00	46.20
50	6308630.00	10674.60	0.00	2282720.00	2126110.00	32.50	48.12	1.36	1.38	0.80	1.00	1.00	1.00	430735.00	292884000.00	46.43
51	6391160.00	10674.60	0.00	2219980.00	1898130.00	32.53	48.20	1.36	1.37	0.80	1.00	1.00	1.00	431185.00	293939000.00	45.99
61	6182600.00	-1.08	-76034.10	1118490.00	2002970.00	32.86	48.15	1.36	1.38	0.80	1.00	1.00	1.00	434277.00	298742000.00	48.32
62	6371550.00	-0.65	-45620.50	1527820.00	1929990.00	32.74	48.19	1.36	1.38	0.80	1.00	1.00	1.00	433235.00	297218000.00	46.65
63	6314800.00	-0.65	-45620.50	1621630.00	2178600.00	32.71	48.11	1.36	1.38	0.80	1.00	1.00	1.00	432728.00	296043000.00	46.88
64	6397340.00	-0.65	-45620.50	1558900.00	1950620.00	32.74	48.19	1.36	1.38	0.80	1.00	1.00	1.00	433152.00	297065000.00	46.44
74	6163750.00	1.10	75290.10	3302670.00	1709190.00	32.15	48.24	1.35	1.37	0.80	1.00	1.00	1.00	427606.00	288357000.00	46.78
75	6360240.00	0.66	45174.10	2838320.00	1753720.00	32.33	48.24	1.36	1.37	0.80	1.00	1.00	1.00	429356.00	291169000.00	45.78
76	6303500.00	0.66	45174.10	2932140.00	2002330.00	32.29	48.16	1.36	1.37	0.80	1.00	1.00	1.00	428814.00	289957000.00	46.00
77	6386030.00	0.66	45174.10	2869400.00	1774350.00	32.32	48.24	1.36	1.37	0.80	1.00	1.00	1.00	429288.00	291042000.00	45.57

Cedimenti

Metodo utilizzato: Bowles

Simbologia
□r = Coefficiente di Poisson rappresentativo del terreno di fondazione
B = Base della fondazione
CC = Numero della combinazione delle condizioni di carico elementari
Ced = Cedimento calcolato
D = Profondità del piano di posa della fondazione
Er = Modulo elastico rappresentativo del terreno di fondazione
H = Spessore del terreno responsabile del cedimento
If = Coefficiente di profondità
Is = Coefficiente di influenza
L = Lunghezza della fondazione (L>B)
N = Sforzo normale
kw = Costante di sottofondo
qes = Pressione di esercizio

Platea n. 402
B=33.22 <m> L=48.80 <m> D=0.25 <m> H=166.11 <m> Er=4971000.00 <daN/mq> □r=0.29
Is=0.59 If=1.00 kw=138548.00 <daN/mc>

CC	N <daN>	qes <daN/mq>	Ced <cm>
1	4296240.00	2650.15	1.91
2	4296220.00	2650.14	1.91
3	4296230.00	2650.14	1.91

4	4296210.00	2650.13	1.91
5	4296210.00	2650.13	1.91
6	4296210.00	2650.13	1.91
7	4296250.00	2650.15	1.91
8	4296230.00	2650.14	1.91
9	4296240.00	2650.15	1.91
10	4296240.00	2650.14	1.91
11	4296220.00	2650.13	1.91
12	4296230.00	2650.14	1.91
13	4296240.00	2650.15	1.91
14	4296230.00	2650.14	1.91
15	4296230.00	2650.14	1.91
16	4296220.00	2650.13	1.91
17	4296210.00	2650.13	1.91
18	4296210.00	2650.13	1.91
19	4296260.00	2650.16	1.91
20	4296230.00	2650.14	1.91
21	4296240.00	2650.15	1.91
22	4296240.00	2650.15	1.91
23	4296220.00	2650.13	1.91
24	4296230.00	2650.14	1.91
25	6365370.00	3926.50	2.83
26	6308630.00	3891.49	2.81
27	6391160.00	3942.40	2.85
28	4602250.00	2838.91	2.05
29	4564420.00	2815.58	2.03
30	4619450.00	2849.52	2.06
31	4347680.00	2681.88	1.94
32	4296200.00	2650.12	1.91
33	4344830.00	2680.12	1.93
34	4296200.00	2650.12	1.91
35	6172310.00	3807.41	2.75
36	6365380.00	3926.50	2.83
37	6308630.00	3891.49	2.81
38	6391170.00	3942.40	2.85
39	4473550.00	2759.52	1.99
40	4602260.00	2838.91	2.05
41	4564430.00	2815.58	2.03
42	4619450.00	2849.52	2.06
43	4296200.00	2650.12	1.91
44	4347680.00	2681.88	1.94
45	4296200.00	2650.12	1.91
46	4344830.00	2680.12	1.93
47	4296200.00	2650.12	1.91
48	6172310.00	3807.40	2.75
49	6365370.00	3926.49	2.83
50	6308630.00	3891.49	2.81
51	6391160.00	3942.40	2.85
52	4473540.00	2759.51	1.99
53	4602250.00	2838.91	2.05
54	4564420.00	2815.57	2.03
55	4619440.00	2849.51	2.06
56	4296200.00	2650.12	1.91
57	4347680.00	2681.88	1.94
58	4296200.00	2650.12	1.91
59	4344830.00	2680.12	1.93
60	4296200.00	2650.12	1.91
61	6182600.00	3813.75	2.75
62	6371550.00	3930.30	2.84
63	6314800.00	3895.30	2.81
64	6397340.00	3946.21	2.85
65	4480400.00	2763.75	1.99
66	4606370.00	2841.45	2.05
67	4568540.00	2818.11	2.03
68	4623560.00	2852.05	2.06
69	4297570.00	2650.97	1.91
70	4347680.00	2681.88	1.94
71	4296200.00	2650.12	1.91

72	4344830.00	2680.12	1.93
73	4296200.00	2650.12	1.91
74	6163750.00	3802.13	2.74
75	6360240.00	3923.33	2.83
76	6303500.00	3888.33	2.81
77	6386030.00	3939.24	2.84
78	4467840.00	2756.00	1.99
79	4598830.00	2836.80	2.05
80	4561000.00	2813.46	2.03
81	4616020.00	2847.40	2.06
82	4295060.00	2649.42	1.91
83	4347680.00	2681.88	1.94
84	4296200.00	2650.12	1.91
85	4344830.00	2680.12	1.93
86	4296200.00	2650.12	1.91
87	4296200.00	2650.12	1.91

14. CONCLUSIONI.

La presente relazione ha descritto la metodologia e le procedure di calcolo utilizzate per il dimensionamento e le verifiche strutturali, di resistenza al fuoco e geotecniche degli elementi costituenti il nuovo complesso scolastico, da realizzarsi nel comune di Mazzè (TO).
La struttura è stata modellata e verificata mediante l'ausilio del programma di calcolo ModeSt, prodotto da Tecnisoft Harpaceas, implementando un'analisi sismica dinamica lineare.
Le verifiche hanno fatto riferimento all'attuale normativa vigente, il D.M. 17/01/2018.
Dai risultati ottenuti risulta che tutte le verifiche effettuate sugli elementi strutturali in progetto risultano SODDISFATTE.
Si rimanda agli allegati di calcolo delle opere strutturali per le verifiche puntuali di ciascun elemento strutturale.

Sommario

Introduzione 4
Sistemi di riferimento 4
Rotazioni e momenti 4
Normativa di riferimento 4
Unità di misura 5
Geometria 5
Elenco vincoli nodi 5
Elenco materiali 5
Elenco sezioni aste 5
Superfici per resistenza al fuoco utilizzate 6
Figura numero 1: Curva nominale standard 7
Lati sezione per verifica di resistenza fuoco 7
Figura numero 2: Esposizione lati sezione n. 11 8
Figura numero 3: Esposizione lati sezione n. 13 8
Figura numero 4: Esposizione lati sezione n. 14 9
Figura numero 5: Esposizione lati sezione n. 16 10
Figura numero 6: Esposizione lati sezione n. 21 10
Figura numero 7: Esposizione lati sezione n. 29 11
Figura numero 8: Esposizione lati sezione n. 31 12
Elenco vincoli aste 12
Elenco aste 12
Elenco tipi elementi bidimensionali 30
Elenco tipi solai 30
Elenco tipi tamponature 30
Carichi 31
Condizioni di carico elementari 31
Analisi dei carichi da vento 32
Vento 32
Analisi dei carichi da neve 34
Neve 34
Risultati del calcolo 35
Parametri di calcolo 35
Figura numero 9: Spettro SLO 37
Figura numero 10: Spettro SLD 38
Figura numero 11: Spettro SND 38
Criteri di progetto utilizzati 44
Pilastri in c.a. 44
Travi in c.a. 48
Aste in acciaio 53
Aste in legno 55
Pareti 56
Solette/Platee 58
Solai 61
Verifiche e armature travi 62
Travata n. 1009 63
Travata n. 1012 64
Travata n. 1016 68
Travata n. 1020 73
Travata n. 1029 74
Travata n. 1035 75
Travata n. 1042 76
Travata n. 1045 79
Travata n. 1048 80
Travata n. 1049 82
Travata n. 1050 83
Travata n. 1052 84
Travata n. 1054 85
Travata n. 1055 86
Travata n. 1056 88
Travata n. 1057 89
Travata n. 1058 90
Travata n. 1059 90
Travata n. 1060 91
Travata n. 1064 91
Travata n. 1066 93
Travata n. 1069 94
Travata n. 1070 94
Travata n. 1090 95
Travata n. 1116 97
Travata n. 1128 98
Travata n. 1131 100
Travata n. 2087 100
Travata n. 2113 103
Travata n. 4083 105
Verifiche e armature pilastri 106
Pilastrata n. 3 108
Pilastrata n. 17 108
Pilastrata n. 18 110
Pilastrata n. 19 111
Pilastrata n. 20 112

Pilastrata n. 21 113
Pilastrata n. 22 114
Pilastrata n. 23 115
Pilastrata n. 24 116
Pilastrata n. 25 117
Pilastrata n. 26 118
Pilastrata n. 27 119
Pilastrata n. 28 120
Pilastrata n. 29 121
Pilastrata n. 31 123
Pilastrata n. 32 125
Pilastrata n. 33 126
Pilastrata n. 34 127
Pilastrata n. 35 128
Pilastrata n. 36 129
Pilastrata n. 38 130
Pilastrata n. 39 132
Pilastrata n. 40 132
Pilastrata n. 41 134
Pilastrata n. 42 135
Pilastrata n. 43 136
Pilastrata n. 44 137
Pilastrata n. 45 139
Pilastrata n. 46 140
Pilastrata n. 47 141
Pilastrata n. 48 142
Pilastrata n. 49 144
Pilastrata n. 50 145
Pilastrata n. 51 146
Pilastrata n. 53 147
Pilastrata n. 54 149
Pilastrata n. 55 150
Pilastrata n. 56 151
Pilastrata n. 57 152
Pilastrata n. 58 153
Pilastrata n. 59 155
Pilastrata n. 60 156
Pilastrata n. 61 157
Pilastrata n. 62 159
Pilastrata n. 63 160
Pilastrata n. 64 161
Pilastrata n. 65 162
Pilastrata n. 67 164
Pilastrata n. 68 165
Pilastrata n. 69 166
Pilastrata n. 70 167
Pilastrata n. 71 168
Pilastrata n. 72 169
Pilastrata n. 73 170
Pilastrata n. 75 172
Pilastrata n. 76 173
Pilastrata n. 77 174
Pilastrata n. 78 175
Pilastrata n. 79 176
Pilastrata n. 80 177
Pilastrata n. 81 179
Pilastrata n. 82 180
Pilastrata n. 83 181
Pilastrata n. 84 182
Pilastrata n. 85 183
Pilastrata n. 86 184
Pilastrata n. 88 185
Pilastrata n. 89 186
Pilastrata n. 90 187
Pilastrata n. 96 189
Pilastrata n. 97 190
Verifiche e armature solette/platee 191
Armatura platea a quota 0.00 192
Verifiche e armature solai 194
Solai a quota 4.03 194
Verifiche aste in acciaio 197
Verifiche aste in legno 211
Verifiche e armature pareti 1083
Figura numero 12: Riferimenti sezione 1085
Parete n. 111 1085
Parete n. 112 1085
Parete n. 113 1086
Parete n. 114 1087
Parete n. 115 1088
Parete n. 116 1088
Parete n. 117 1089
Verifiche tamponature 1090

Geotecnica 1092
Elenco unità geotecniche 1092
Elenco colonne stratigrafiche 1093
Figura numero 13: Colonna stratigrafica numero 1 Colonna stratigrafica 1095
Fondazioni superficiali 1095
Verifiche capacità portante 1095
Cedimenti 1096

Introduzione

Sistemi di riferimento

Le coordinate, i carichi concentrati, i cedimenti, le reazioni vincolari e gli spostamenti dei NODI sono riferiti ad una terna destra cartesiana globale con l'asse Z verticale rivolto verso l'alto.
I carichi in coordinate locali e le sollecitazioni delle ASTE sono riferite ad una terna destra cartesiana locale così definita:
- origine nel nodo iniziale dell'asta;
- asse X coincidente con l'asse dell'asta e con verso dal nodo iniziale al nodo finale;
- immaginando la trave a sezione rettangolare l'asse Y è parallelo alla base e l'asse Z è parallelo all'altezza. La rotazione dell'asta comporta quindi una rotazione di tutta la terna locale.

Si può immaginare la terna locale di un'asta comunque disposta nello spazio come derivante da quella globale dopo una serie di trasformazioni:
- una rotazione intorno all'asse Z che porti l'asse X a coincidere con la proiezione dell'asse dell'asta sul piano orizzontale;
- una traslazione lungo il nuovo asse X così definito in modo da portare l'origine a coincidere con la proiezione del nodo iniziale dell'asta sul piano orizzontale;
- una traslazione lungo l'asse Z che porti l'origine a coincidere con il nodo iniziale dell'asta;
- una rotazione intorno all'asse Y così definito che porti l'asse X a coincidere con l'asse dell'asta;
- una rotazione intorno all'asse X così definito pari alla rotazione dell'asta.

In pratica le travi prive di rotazione avranno sempre l'asse Z rivolto verso l'alto e l'asse Y nel piano del solaio, mentre i pilastri privi di rotazione avranno l'asse Y parallelo all'asse Y globale e l'asse Z parallelo ma controverso all'asse X globale. Da notare quindi che per i pilastri la "base" è il lato parallelo a Y.

Le sollecitazioni ed i carichi in coordinate locali negli ELEMENTI BIDIMENSIONALI e nei MURI sono riferiti ad una terna destra cartesiana locale così definita:
- origine nel primo nodo dell'elemento;
- asse X coincidente con la congiungente il primo ed il secondo nodo dell'elemento;
- asse Y definito come prodotto vettoriale fra il versore dell'asse X e il versore della congiungente il primo e il quarto nodo. Asse Z a formare con gli altri due una terna destrorsa.

Praticamente un elemento verticale con l'asse X locale coincidente con l'asse X globale ha anche gli altri assi locali coincidenti con quelli globali.

Rotazioni e momenti

Seguendo il principio adottato per tutti i carichi che sono positivi se CONTROVERSI agli assi, anche i momenti concentrati e le rotazioni impresse in coordinate globali risultano positivi se CONTROVERSI al segno positivo delle rotazioni. Il segno positivo dei momenti e delle rotazioni è quello orario per l'osservatore posto nell'origine: X ruota su Y, Y ruota su Z, Z ruota su X. In pratica è sufficiente adottare la regola della mano destra: col pollice rivolto nella direzione dell'asse, la rotazione che porta a chiudere il palmo della mano corrisponde al segno positivo.

Normativa di riferimento

La normativa di riferimento è la seguente:
- Legge n. 64 del 2/2/1974 - Provvedimenti per le costruzioni con particolari prescrizioni per le zone sismiche.

- D.M. del 24/1/1986 - Norme tecniche relative alle costruzioni sismiche.

- Legge n. 1086 del 5/11/1971 - Norme per la disciplina delle opere di conglomerato cementizio armato, normale e precompresso ed a struttura metallica.

- D.M. del 14/2/1992 - Norme tecniche per l'esecuzione delle opere in c.a. normale e precompresso e per le strutture metalliche.

- D.M. del 9/1/1996 - Norme tecniche per l'esecuzione delle opere in c.a. normale e precompresso e per le strutture metalliche.

- D.M. del 16/1/1996 - Norme tecniche per le costruzioni in zone sismiche.

- Circolare n. 21745 del 30/7/1981 - Legge n. 219 del 14/5/1981 - Art. 10 - Istruzioni relative al rafforzamento degli edifici in muratura danneggiati dal sisma.

- Regione Autonoma Friuli Venezia Giulia - Legge Regionale n. 30 del 20/6/1977 - Documentazione tecnica per la progettazione e direzione delle opere di riparazione degli edifici - Documento Tecnico n. 2 - Raccomandazioni per la riparazione strutturale degli edifici in muratura.

- D.M. del 20/11/1987 - Norme Tecniche per la progettazione, esecuzione e collaudo degli edifici in muratura e per il loro consolidamento.

- Norme Tecniche C.N.R. n. 10011-85 del 18/4/1985 - Costruzioni di acciaio - Istruzioni per il calcolo, l'esecuzione, il collaudo e la manutenzione.

- Norme Tecniche C.N.R. n. 10025-84 del 14/12/1984 - Istruzioni per il progetto, l'esecuzione ed il controllo delle strutture prefabbricate in conglomerato cementizio e per le strutture costruite con sistemi industrializzati di acciaio

- Istruzioni per il calcolo, l'esecuzione, il collaudo e la manutenzione.

- Circolare n. 65 del 10/4/1997 - Istruzioni per l'applicazione delle "Norme tecniche per le costruzioni in zone sismiche" di cui al D.M. del 16/1/1996.

- DIN 1052 - Metodi di verifica per il legno.

- D.M. del 17/1/2018 - Norme tecniche per le costruzioni.

- Circolare n. 7 del 21/1/2019 - Istruzioni per l'applicazione dell'«Aggiornamento delle "Norme tecniche per le costruzioni"» di cui al decreto ministeriale 17 gennaio 2018.

- Documento Tecnico CNR-DT 200 R1/2012 - Istruzioni per la Progettazione, l'Esecuzione ed il Controllo di Interventi di Consolidamento Statico mediante l'utilizzo di Compositi Fibrorinforzati.

- Eurocodice 2 - Progettazione delle strutture di calcestruzzo.

- Eurocodice 3 - Progettazione delle strutture in acciaio.

- Eurocodice 5 - Progettazione delle strutture di legno.

Unità di misura

Le unità di misura adottate sono le seguenti:
- lunghezze : m
- forze : daN
- masse : kg
- temperature : gradi centigradi
- angoli : gradi sessadecimali o radianti

Geometria

Elenco vincoli nodi

Simbologia
Comm. = Commento
Kt = Coeff. di sottofondo su suolo elastico alla Winkler
Ly = Lunghezza (dir. Y locale)
Lz = Larghezza (dir. Z locale)
RL = Rotazione libera
Rx = Rotazione intorno all'asse X (L=libera, B=bloccata, E=elastica)
Ry = Rotazione intorno all'asse Y (L=libera, B=bloccata, E=elastica)
Rz = Rotazione intorno all'asse Z (L=libera, B=bloccata, E=elastica)
Sx = Spostamento in dir. X (L=libero, B=bloccato, E=elastico)
Sy = Spostamento in dir. Y (L=libero, B=bloccato, E=elastico)
Sz = Spostamento in dir. Z (L=libero, B=bloccato, E=elastico)
Vn = Numero del vincolo nodo

Vn	Comm.	Sx	Sy	Sz	Rx	Ry	Rz	RL	Ly <m>	Lz <m>	Kt <daN/cmc>
1	Libero	L	L	L	L	L	L				
4	Libero	L	L	L	L	L	L				

Vn	Comm.	Sx	Sy	Sz	Rx	Ry	Rz	RL	Ly <m>	Lz <m>	Kt <daN/cmc>
3	El. sew 110001	B	B	L	L	L	B				

Elenco materiali

Simbologia
α = Coeff. di dilatazione termica
ν = Coeff. di Poisson
Comm. = Commento
E = Modulo elastico
G = Modulo elastico tangenziale
Mat. = Numero del materiale
P = Peso specifico

Mat.	Comm.	P <daN/mc>	E <daN/cmq>	G <daN/cmq>	ν	α
5	Calcestruzzo classe C25/30	2500	314472.00	142942.00	0.1	1.00E-05
18	Acciaio	7850	2100000.00	800000.00	0.3	1.00E-05
20	Legname a media elasticità	460	120000.00	7500.00	0.39	4.00E-06

Elenco sezioni aste

Simbologia
B = Base
C = Numero del criterio di progetto
Comm. = Commento
Crit. C.F. = Criterio di progetto collegamento finale
Crit. C.I. = Criterio di progetto collegamento iniziale

EF =Esposta al fuoco
H =Altezza
Ma =Numero del materiale
Mem. =Membratura
T = Trave
P = Pilastro
R =Raggio
Sez. =Numero della sezione
Tipo =Tipologia
Cir.c = Circolare cava
R = Rettangolare
Ver. =Verifica prevista
C = Cemento armato
A = Acciaio
L = Legno
s =Spessore

Sez.	Comm.	Tipo	Mem.	Ver.	EF	B <cm>	H <cm>	s <cm>	R <cm>	Ma	C	Crit. C.I.	Crit. C.F.
1	Pilastro 40x40 cm	R	P	C	S	40.00	40.00			5	1		
2	Pilastro 30x30 cm	R	P	C	S	30.00	30.00			5	1		
3	CHS273x6.3	Cir.c	P	A	S			0.63	13.65	18	1	1	1
4	Trave 40x40 cm	R	T	C	S	40.00	40.00			5	1		
5	Trave 40x20 cm	R	T	C	S	40.00	20.00			5	1		
6	Trave 24x80 cm	R	T	L	N	24.00	80.00			20	1		
7	Trave 20x24 cm	R	T	L	S	20.00	24.00			20	1		
8	Trave 24x100 cm	R	T	L	N	24.00	100.00			20	1		
9	Trave 24x32 cm	R	T	L	S	24.00	32.00			20	1		
10	CHS168.3x5	Cir.c	T	A	N			0.50	8.41	18	1	1	1

Superfici per resistenza al fuoco utilizzate

Simbologia
Coeff. convezione =Coeff. di convezione
Comm. =Commento
Emis. fuoco =Emissività del fuoco
Emis. sup. =Emissività superficiale
Fat. config. =Fattore di configurazione

Comm.	Coeff. convezione <W/mq K>	Fat. config.	Emis. sup.	Emis. fuoco
1 Curva nominale standard	25.00	1.00	0.80	1.00

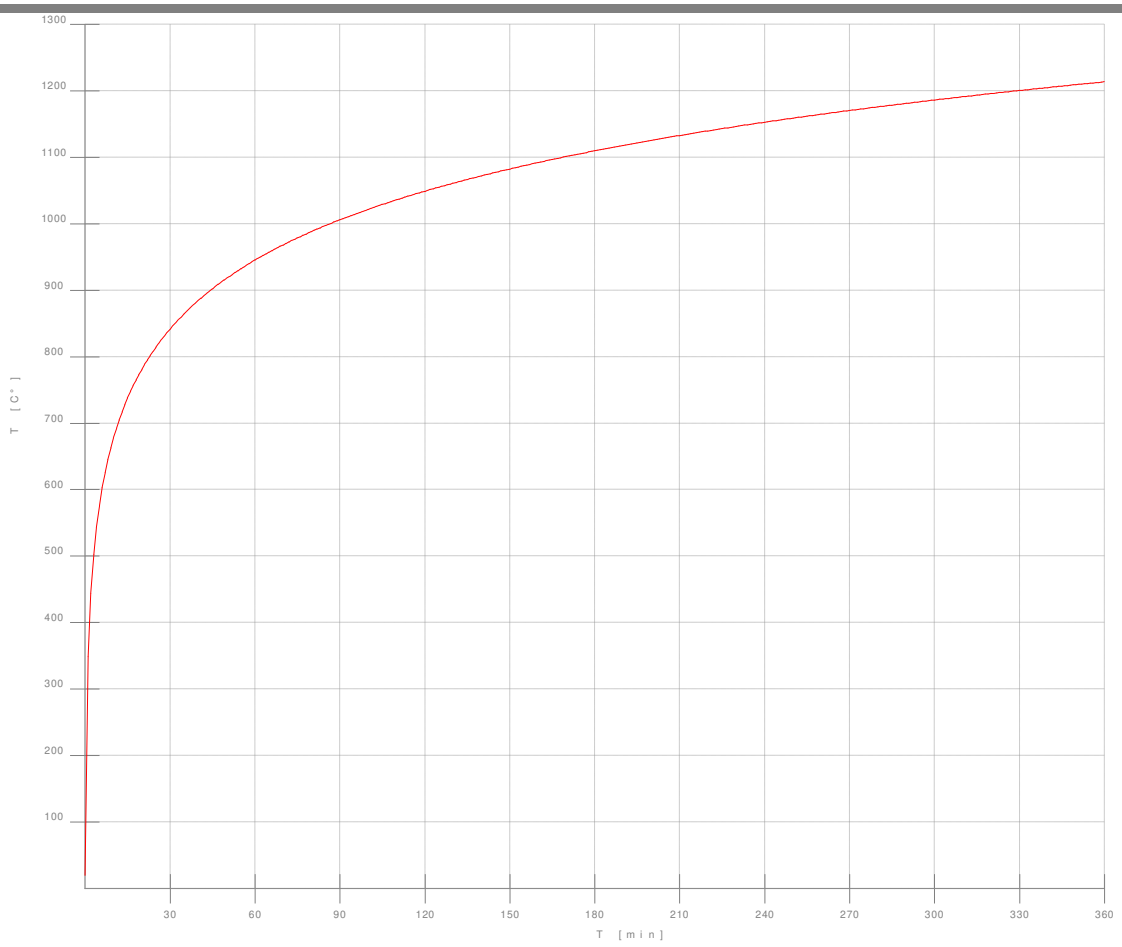


Figura numero 1: Curva nominale standard

Lati sezione per verifica di resistenza fuoco

Sezione n. 1 Cemento armato

Simbologia
A = A
Da = Da
Esp. = Esposizione
Iso. = Isolante
L = Lato

L	Da <m>	A <m>	Esp.	Iso.
1 - 2	0.00	0.40	1 Curva nominale standard	nessuno
3 - 4	0.00	0.40	1 Curva nominale standard	nessuno

L	Da <m>	A <m>	Esp.	Iso.
2 - 3	0.00	0.40	1 Curva nominale standard	nessuno
4 - 1	0.00	0.40	1 Curva nominale standard	nessuno

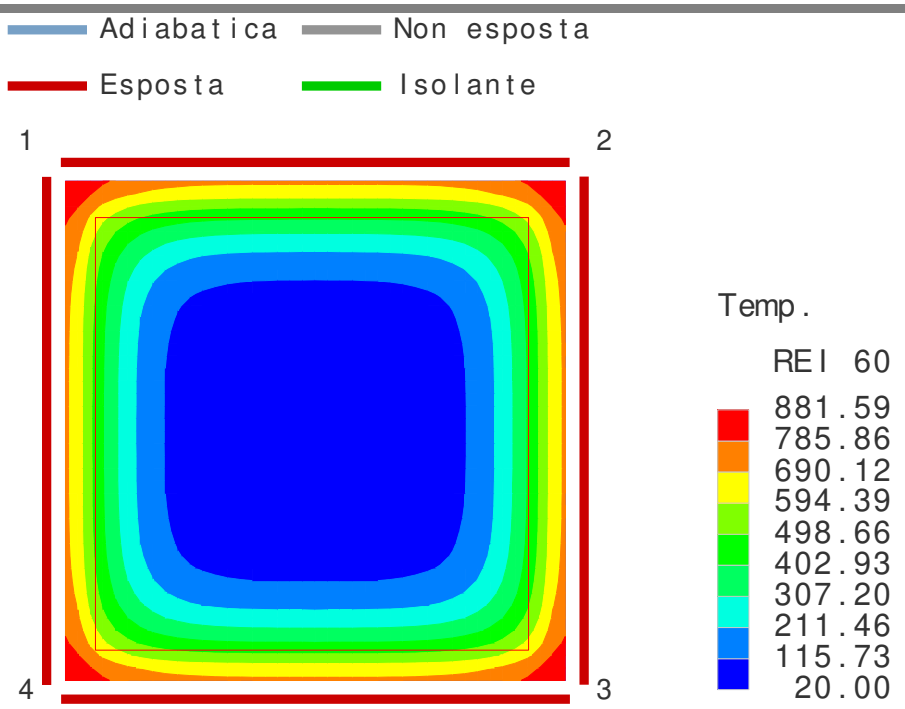


Figura numero 2: Esposizione lati sezione n. 11

Sezione n. 2 Cemento armato

Simbologia
A = A
Da = Da
Esp. = Esposizione
Iso. = Isolante
L = Lato

L	Da <m>	A <m>	Esp.	Iso.
1 - 2	0.00	0.30	1 Curva nominale standard	nessuno
3 - 4	0.00	0.30	1 Curva nominale standard	nessuno

L	Da <m>	A <m>	Esp.	Iso.
2 - 3	0.00	0.30	1 Curva nominale standard	nessuno
4 - 1	0.00	0.30	1 Curva nominale standard	nessuno

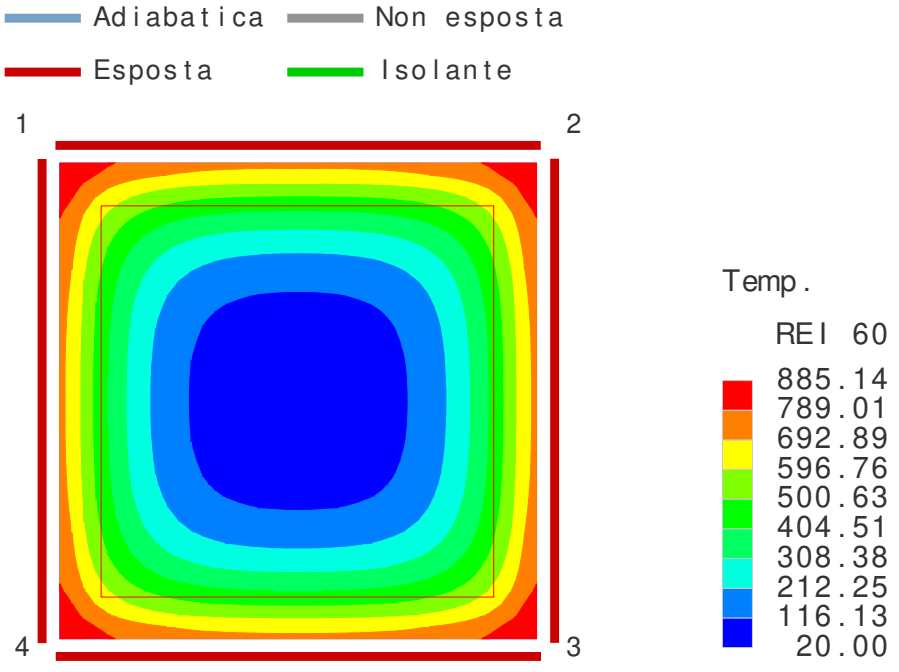


Figura numero 3: Esposizione lati sezione n. 13

Sezione n. 3

Simbologia
Esp. = Esposizione
Iso. = Isolante
L = Lato

L	Esp.	Iso.
1	Curva nominale standard	nessuno

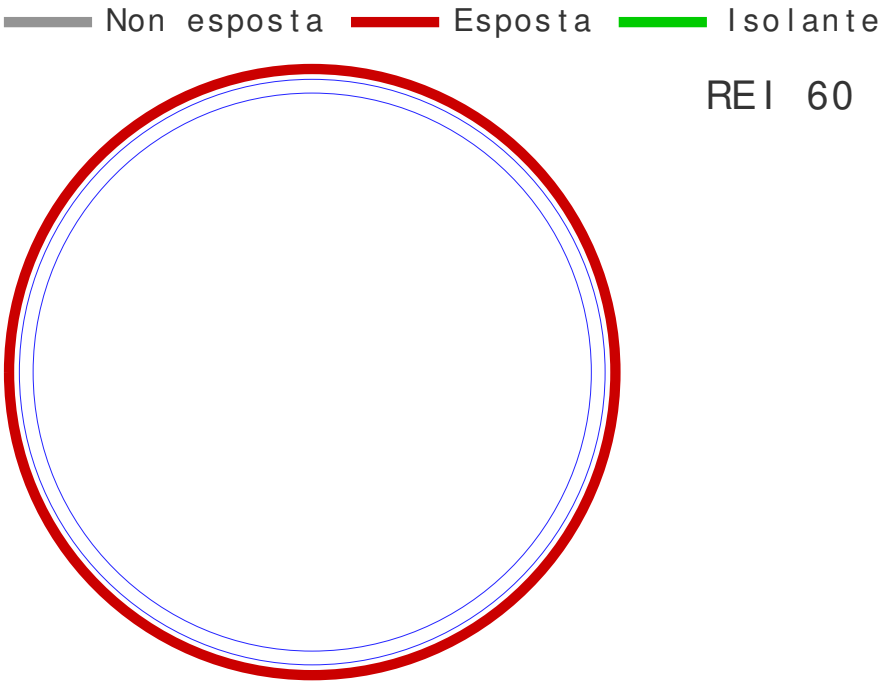


Figura numero 4: Esposizione lati sezione n. 14

Sezione n. 4 Cemento armato

Simbologia
A = A
Da = Da
Esp. = Esposizione
Iso. = Isolante
L = Lato

L	Da <m>	A <m>	Esp.	Iso.
1 - 2	0.00	0.40	1 Curva nominale standard	nessuno
3 - 4	0.00	0.40	1 Curva nominale standard	nessuno

L	Da <m>	A <m>	Esp.	Iso.
2 - 3	0.00	0.40	1 Curva nominale standard	nessuno
4 - 1	0.00	0.40	1 Curva nominale standard	nessuno

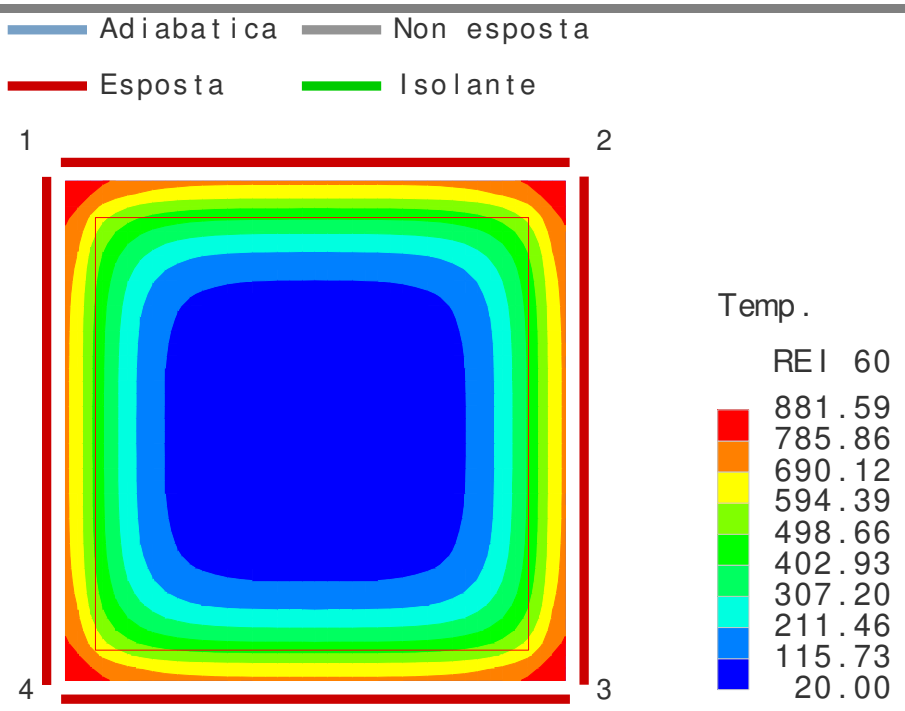


Figura numero 5: Esposizione lati sezione n. 16

Sezione n. 5 Cemento armato

Simbologia
A = A
Da = Da
Esp. = Esposizione
Iso. = Isolante
L = Lato

L	Da <m>	A <m>	Esp.	Iso.
1 - 2	0.00	0.40	1 Curva nominale standard	nessuno
3 - 4	0.00	0.40	1 Curva nominale standard	nessuno

L	Da <m>	A <m>	Esp.	Iso.
2 - 3	0.00	0.20	1 Curva nominale standard	nessuno
4 - 1	0.00	0.20	1 Curva nominale standard	nessuno

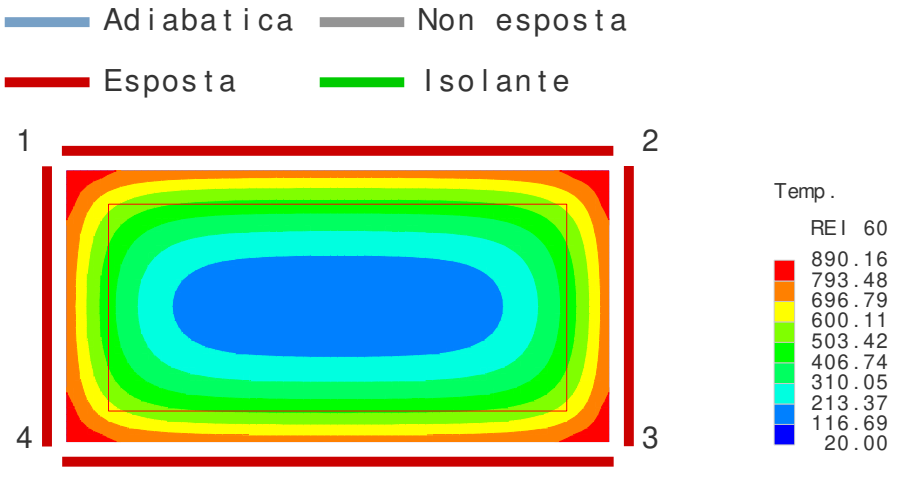


Figura numero 6: Esposizione lati sezione n. 21

Sezione n. 7 Legno

Simbologia
Esp. = Esposizione
Iso. = Isolante
L = Lato
d_{ef} = Profondità di carbonizzazione efficace

L	Esp.	Iso.	d_{ef} <cm>
1 - 2	esposto	nessuno	4.90

L	Esp.	Iso.	d_{ef} <cm>
2 - 3	esposto	nessuno	4.90

L	Esp.	Iso.	d_{ef} <cm>
3 - 4	esposto	nessuno	4.90

L	Esp.	Iso.	d_{ef} <cm>
4 - 1	esposto	nessuno	4.90

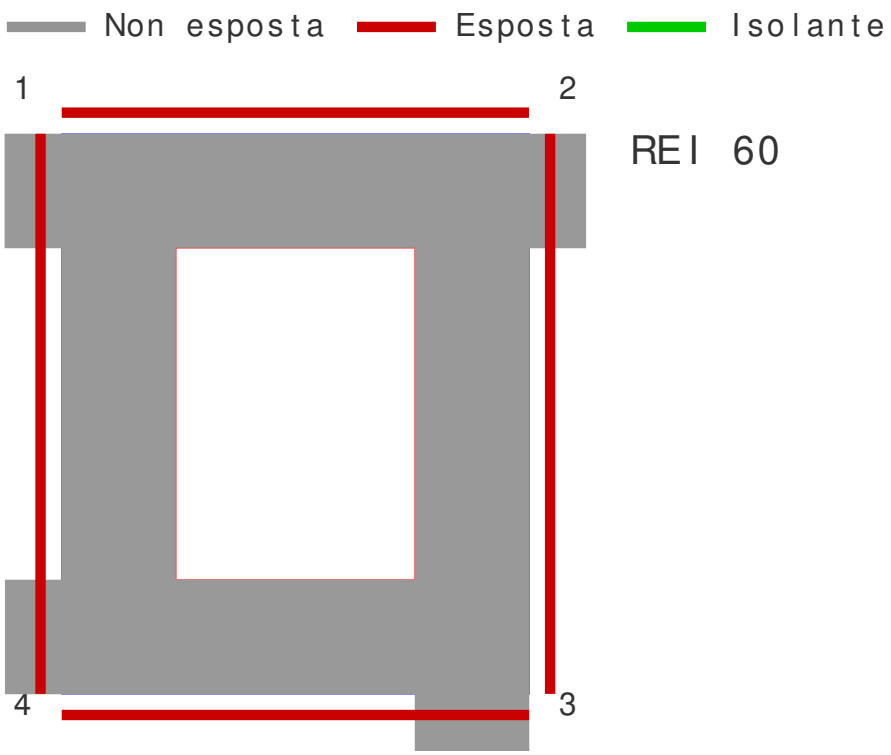


Figura numero 7: Esposizione lati sezione n. 29

Sezione n. 9 Legno

Simbologia
Esp. = Esposizione
Iso. = Isolante
L = Lato
d_{ef} = Profondità di carbonizzazione efficace

L	Esp.	Iso.	d_{ef} <cm>
1 - 2	esposto	nessuno	4.90

L	Esp.	Iso.	d_{ef} <cm>
2 - 3	esposto	nessuno	4.90

L	Esp.	Iso.	d_{ef} <cm>
3 - 4	esposto	nessuno	4.90

L	Esp.	Iso.	d_{ef} <cm>
4 - 1	esposto	nessuno	4.90

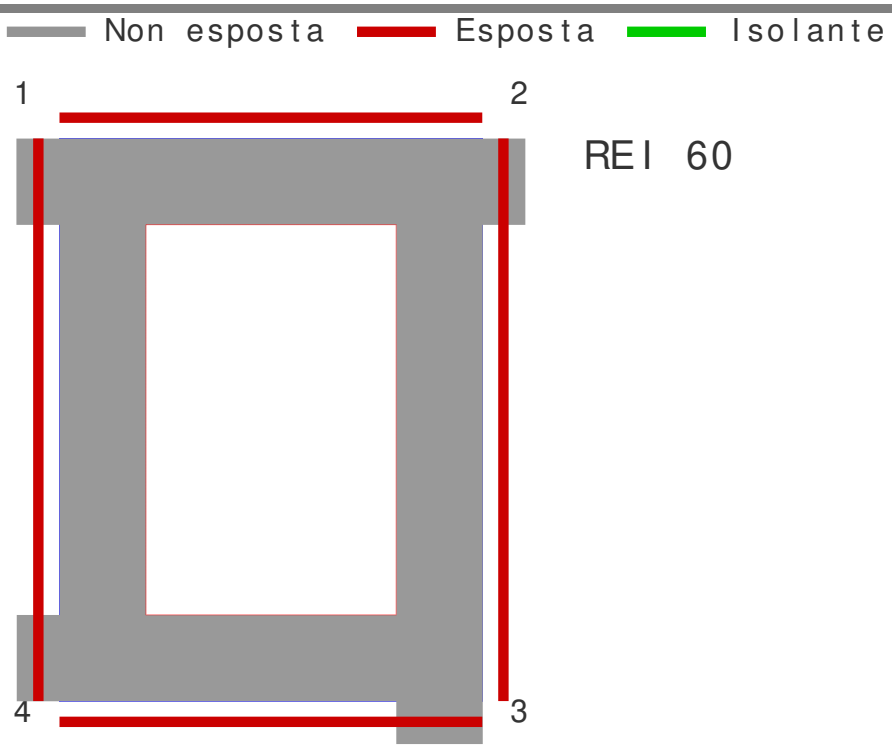


Figura numero 8: Esposizione lati sezione n. 31

Elenco vincoli aste

Simbologia

Comm. = Commento
Kt = Coeff. di sottofondo su suolo elastico alla Winkler
Mxf = Momento intorno all'asse X locale nodo finale (0=sbloccato, 1=bloccato)
Mxi = Momento intorno all'asse X locale nodo iniziale (0=sbloccato, 1=bloccato)
Myf = Momento intorno all'asse Y locale nodo finale (0=sbloccato, 1=bloccato)
Myi = Momento intorno all'asse Y locale nodo iniziale (0=sbloccato, 1=bloccato)
Mzf = Momento intorno all'asse Z locale nodo finale (0=sbloccato, 1=bloccato)
Mzi = Momento intorno all'asse Z locale nodo iniziale (0=sbloccato, 1=bloccato)
Nf = Sforzo normale nodo finale (0=sbloccato, 1=bloccato)
Ni = Sforzo normale nodo iniziale (0=sbloccato, 1=bloccato)
Tipo = Tipologia
SVI = Definizione di vincolamenti interni
ELA = Vincolo su suolo elastico alla Winkler
BIE-RTC = Biella resistente a trazione e a compressione
BIE-RC = Biella resistente solo a compressione
BIE-RT = Biella resistente solo a trazione
Tyf = Taglio in dir. Y locale nodo finale (0=sbloccato, 1=bloccato)
Tyi = Taglio in dir. Y locale nodo iniziale (0=sbloccato, 1=bloccato)
Tzf = Taglio in dir. Z locale nodo finale (0=sbloccato, 1=bloccato)
Tzi = Taglio in dir. Z locale nodo iniziale (0=sbloccato, 1=bloccato)
Va = Numero del vincolo asta

Va	Comm.	Tipo	Ni	Tyi	Tzi	Mxi	Myi	Mzi	Nf	Tyf	Tzf	Mxf	Myf	Mzf	Kt <daN/cmc>
1	Inc+Inc	SVI	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	
11	Inc+CerYZ	SVI	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	0	0	
31	Inc+Inc	SVI	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	
32	Ril.+Ril.	SVI	1	1	1	1	0	0	1	1	1	1	0	0	

Elenco aste

Simbologia

Asta = Numero dell'asta
Dy1 = Scost. filo fisso Y1
Dy2 = Scost. filo fisso Y2
Dz1 = Scost. filo fisso Z1
Dz2 = Scost. filo fisso Z2
FF = Filo fisso
Kt = Coeff. di sottofondo su suolo elastico alla Winkler
N1 = Nodo iniziale
N2 = Nodo finale
Par. = Numero dei parametri aggiuntivi
Rot. = Rotazione
Sez. = Numero della sezione

TC1 =Tipo collegamento iniziale
TC2 =Tipo collegamento finale
Va =Numero del vincolo asta

Asta	N1	N2	Sez.	Va	Par.	Rot. <grad>	FF	Dy1 <cm>	Dy2 <cm>	Dz1 <cm>	Dz2 <cm>	TC1	TC2	Kt <daN/cmc>
0	-57	3		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-112	-57		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-175	-112		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	17	-175		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	17	-191		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-262	17		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-191	-192		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-337	-262		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-192	-193		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-387	-337		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-193	18		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-425	-387		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	18	-194		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	31	-425		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-194	-195		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-533	31		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-195	-196		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-597	-533		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-196	19		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-652	-597		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	19	-197		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	19	-253		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-710	-652		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-197	-198		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-253	-311		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	40	-710		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-198	-199		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-311	-365		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	40	-762		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-199	20		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-365	-419		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-762	-763		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	20	-200		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-419	32		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-763	-764		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-200	-201		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	32	-544		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-764	41		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-201	-202		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-544	-623		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	41	-765		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-202	21		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-623	-672		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-765	-766		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	21	-203		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	21	-255		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-672	-741		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-766	-767		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-1186	54		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-1268	54		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-203	-204		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-255	-312		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-741	42		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-767	42		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-1187	-1186		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	67	-1268		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-204	-205		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-312	-366		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	42	-768		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-1188	-1187		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-205	22		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-366	-434		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-768	-769		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	55	-1188		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	22	-206		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-434	33		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-769	-770		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-1189	55		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-206	-207		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	33	-562		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-770	43		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-1190	-1189		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-207	-208		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-562	-630		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	

0	43	-771		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-1191	-1190		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-208	23		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-630	-685		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-771	-772		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	56	-1191		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	23	-209		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	23	-256		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-685	-742		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-772	-773		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-1192	56		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-209	-210		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-256	-315		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-742	44		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-773	44		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	57	-1192		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-1225	57		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-210	-211		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-315	-367		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-1193	57		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	44	-774		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-1277	-1225		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-211	24		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-1194	-1193		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-367	-437		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-1295	-1277		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-774	-775		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-1346	-1295		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	58	-1194		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	24	-212		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-437	34		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-775	-776		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-1396	-1346		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	58	-1258		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-1195	58		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-212	-213		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	34	-563		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-1450	-1396		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-776	45		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-1258	-1325		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-1196	-1195		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-213	-214		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-1509	-1450		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-563	-629		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	45	-777		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	88	-2016		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-1325	-1387		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-1197	-1196		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-214	25		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-1558	-1509		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-629	-684		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-777	-778		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-2016	-2017		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-1387	-1444		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	59	-1197		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	25	-215		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-1612	-1558		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	25	-250		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-2017	-2018		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-684	-743		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-778	-779		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-1444	-1495		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-1664	-1612		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-1198	59		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-215	-216		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-2018	-2019		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-250	-308		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-1664	-2046		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-743	46		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-779	46		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-1678	-1664		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-2046	-2077		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-1495	69		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-216	-217		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-1720	-1678		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-2077	-2105		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-1199	-1198		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-2019	89		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-2048	-2079		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	

0	-2105	203		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-308	-363		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	46	-780		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	69	-1593		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-217	26		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-1772	-1720		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-1720	-2048		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-2079	-2107		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-1200	-1199		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	89	-2020		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-363	-416		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-780	-781		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-1593	-1653		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	26	-218		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-1820	-1772		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	60	-1200		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-2020	-2021		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-1653	-1682		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-1872	-1820		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-2107	204		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-416	35		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-781	-782		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-218	-219		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-1201	60		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-1682	-1761		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	77	-1872		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-2021	-2022		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	35	-532		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-782	47		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-219	-220		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-1202	-1201		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-1902	77		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-1761	-1816		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-2022	-2023		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-532	-609		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	47	-783		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-220	-221		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-1816	-1865		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-2023	90		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	78	-1903		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-2138	-2137		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-1203	-1202		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-1903	-1902		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-221	27		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-609	-662		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-783	-784		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	190	-2138		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	27	-222		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	61	-1203		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-1865	78		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-2137	177		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	27	-248		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-662	-740		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-784	-785		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-222	-223		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-1204	61		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-1904	78		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-248	-304		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-740	48		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-785	48		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-223	-224		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-1905	-1904		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-1205	-1204		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-304	-357		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	48	-786		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-224	28		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-1906	-1905		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-357	-407		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-1206	-1205		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-786	-787		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	28	-225		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-407	-456		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	79	-1906		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-787	-788		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	62	-1206		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-225	-226		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-456	36		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-788	49		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-1907	79		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	

0	-1207	62		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-226	-227		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	36	-524		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	49	-789		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-1908	-1907		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-227	29		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-524	-578		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-1208	-1207		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-578	-639		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	29	-228		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-789	-790		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-1909	-1908		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-1209	-1208		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-228	-229		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-639	-696		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-790	-791		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	80	-1909		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	63	-1209		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-696	-751		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-791	-792		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-287	-290		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-287	-2027		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-2027	-2055		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-2055	-2058		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-2058	-2086		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-2086	192		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-1910	80		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-1210	63		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-751	50		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-792	50		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-290	-346		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-1211	-1210		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-1911	-1910		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	50	-793		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-1212	-1211		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-346	-402		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-793	-794		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-1912	-1911		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	64	-1212		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-402	-461		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-690	39		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-794	-795		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	39	-747		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	81	-1912		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	64	-1260		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-1213	64		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-528	-527		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-527	-2034		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-2034	-2065		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-691	-690		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-2065	-2093		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-2093	195		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-795	51		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-747	51		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-1913	81		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-1260	-1326		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-529	-528		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-692	-691		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-1214	-1213		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-529	-2035		1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-2035	-2066		1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-2066	-2094		1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	51	-800		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-1914	-1913		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-800	-848		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-693	-692		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-1326	-1388		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-1215	-1214		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-693	-2039		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-2039	-2070		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-2094	196		1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-2070	-2098		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-848	-868		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-2098	197		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-1915	-1914		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-1388	-1445		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-868	-917		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-1216	-1215		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-917	-943		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	

0	82	-1915		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-1445	-1496		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	53	-1216		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-943	-966		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-1217	53		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-966	-1021		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-1916	82		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-1496	70		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-1021	-1047		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-1218	-1217		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	70	-1594		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-1047	-1102		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-1917	-1916		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-1219	-1218		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-1102	-1124		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-1594	-1654		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-1918	-1917		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-1124	-1181		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	65	-1219		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-1181	65		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-1654	-1708		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	83	-1918		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	65	-1230		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-1708	-1762		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-1919	83		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-1230	-2399		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-1762	-1817		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-1920	-1919		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-2399	-2402		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-1817	-1869		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-1921	-1920		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-2402	-2400		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-1869	84		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	84	-1921		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-2400	-2401		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-1922	84		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-2401	-2397		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-2397	-2405		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-2405	-2404		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-1463	-1462		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-2404	-2403		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-1923	-1922		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-1924	-1923		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-1462	-2042		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-2403	199		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-1925	-1924		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-1464	-1463		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-2042	-2073		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-1464	-2043		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-2073	-2101		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	85	-1925		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-2043	-2074		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-2074	-2102		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-2101	200		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-2102	201		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-1926	85		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-1927	-1926		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	73	-1607		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-1928	-1927		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	86	-1928		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-1607	-1668		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-1929	86		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-1668	-1719		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-1930	-1929		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-1719	-1776		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-1931	-1930		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-1776	-1837		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-1932	-1931		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-1837	-2049		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-2406	-1932		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-2049	-2080		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-2406	-2052		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-2080	-2108		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-2052	-2083		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-2108	-2136		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-2083	-2111		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
0	-2111	206		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
3	3	93	2	1		180.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
4	102	4	3	31		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	PF	

5	101	5	3	31		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	PF	
6	100	6	3	31		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	PF	
7	99	7	3	31		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	PF	
8	106	8	3	31		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	PF	
9	97	9	3	31		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	PF	
10	98	10	3	31		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	PF	
11	107	11	3	31		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	PF	
12	103	12	3	31		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	PF	
13	104	13	3	31		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	PF	
16	105	16	3	31		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	PF	
17	17	-2420	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
17	-2420	117	1	11		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
18	18	-2419	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
18	-2419	118	1	11		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
19	19	-2418	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
19	-2418	119	1	11		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
20	20	-2417	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
20	-2417	120	1	11		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
21	21	-2416	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
21	-2416	121	1	11		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
22	22	-2415	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
22	-2415	122	1	11		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
23	23	-2414	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
23	-2414	123	1	11		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
24	24	-2413	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
24	-2413	124	1	11		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
25	25	-2412	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
25	-2412	125	1	11		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
26	26	-2411	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
26	-2411	126	1	11		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
27	27	-2410	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
27	-2410	127	1	11		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
28	28	-2409	2	1		180.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
28	-2409	128	2	11		180.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
29	-229	-2025	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
29	-2025	-2053	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
29	-2053	-2056	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
29	-2056	-2084	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
29	-2084	-2421	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
29	-2421	129	1	11		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
30	130	30	3	31		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	PF	
31	31	131	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
31	131	231	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
32	32	132	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
32	132	232	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
33	33	133	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
33	133	233	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
34	34	134	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
34	134	234	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
35	35	-2032	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
35	-2032	-2063	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
35	-2063	-2091	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
35	-2091	135	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
35	135	235	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
36	36	136	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
36	136	236	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
37	237	37	3	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	PF	
38	38	138	2	1		180.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
38	138	238	2	1		180.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
39	39	139	2	1		180.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
40	40	140	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
40	140	240	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
41	41	141	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
41	141	241	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
42	42	142	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
42	142	242	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
43	43	143	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
43	143	243	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
44	44	144	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
44	144	244	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
45	45	145	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
45	145	245	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
46	46	146	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
46	146	246	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
47	47	147	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
47	147	247	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
48	48	148	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
48	148	248	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
49	49	149	1	1		180.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	

49	149	249	1	1		180.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
50	50	150	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
50	150	250	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
51	51	151	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
51	151	-2424	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
51	-2424	251	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
52	252	52	3	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	PF	
53	53	153	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
53	153	253	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
54	54	154	2	1		180.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
54	154	254	2	1		180.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
55	55	155	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
55	155	255	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
56	56	156	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
56	156	256	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
57	57	157	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
57	157	257	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
58	58	158	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
58	158	258	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
58	258	309	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
59	59	159	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
59	159	259	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
60	60	160	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
60	160	260	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
61	61	161	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
61	161	261	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
62	62	162	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
62	162	262	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
63	63	163	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
63	163	263	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
64	64	164	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
64	164	264	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
64	264	-2312	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
65	65	165	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
65	165	-2423	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
65	-2423	265	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
66	266	66	3	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	PF	
67	67	167	2	1		180.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
68	-2399	168	2	1		180.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
69	69	169	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
69	169	-2422	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
70	70	170	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
70	170	270	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
71	71	171	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
71	171	271	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
72	72	172	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
72	172	272	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
73	73	-2045	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
73	-2045	-2076	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
73	-2076	-2104	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
73	-2104	173	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
73	173	273	1	11		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
75	75	175	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
75	175	275	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
76	76	176	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
76	176	276	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
77	77	-2051	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
77	-2051	-2082	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
77	-2082	-2110	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
77	-2110	177	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
78	78	178	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
78	178	278	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
79	79	179	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
79	179	279	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
80	80	180	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
80	180	280	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
81	81	181	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
81	181	281	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
82	82	182	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
82	182	282	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
83	83	183	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
83	183	283	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
84	84	184	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
84	184	284	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
85	85	185	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
86	86	186	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
87	187	87	3	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	PF	
88	88	188	1	1		180.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
89	89	189	1	1		180.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	

90	90	-2030	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
90	-2030	-2061	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
90	-2061	-2089	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
90	-2089	190	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
96	-461	-2031	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
96	-2031	-2062	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
96	-2062	-2090	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
96	-2090	193	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
96	193	-2385	1	11		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
97	-1346	198	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
100	91	1	3	31		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	PF	
101	92	2	3	31		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	PF	
102	95	14	3	31		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	PFR	
103	96	15	3	31		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	PF	
104	274	74	3	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	PF	
1005	-2419	-2420	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
1005	-2418	-2419	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
1005	-2417	-2418	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
1005	-2416	-2417	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
1005	-2415	-2416	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
1005	-2414	-2415	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
1005	-2413	-2414	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
1005	-2412	-2413	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
1005	-2411	-2412	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
1005	-2410	-2411	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
1005	-2409	-2410	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
1005	-2421	-2409	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
1009	138	194	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
1009	195	138	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
1009	196	195	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
1012	140	141	4	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
1012	141	142	4	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
1012	142	143	4	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
1012	143	144	4	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
1012	144	145	4	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
1012	145	146	4	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
1012	146	147	4	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
1012	147	148	4	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
1012	148	149	4	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
1012	149	150	4	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
1012	150	151	4	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
1016	155	154	4	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
1016	156	155	4	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
1016	157	156	4	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
1016	157	158	4	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
1016	158	159	4	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
1016	159	160	4	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
1016	160	161	4	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
1016	161	162	4	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
1016	162	163	4	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
1016	163	164	4	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
1016	153	164	4	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
1016	165	153	4	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
1020	167	198	4	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
1029	170	171	4	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
1029	171	172	4	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
1029	172	173	4	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
1035	176	175	4	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
1035	176	-2135	4	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
1042	178	177	4	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
1042	179	178	4	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
1042	180	179	4	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
1042	181	180	4	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
1042	182	181	4	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
1042	183	182	4	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
1042	184	183	4	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
1044	189	188	4	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
1044	207	189	4	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
1044	190	207	4	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
1045	131	-2420	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
1045	131	140	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
1048	157	198	4	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
1048	203	198	4	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
1048	-2135	203	4	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
1048	204	-2135	4	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
1048	177	204	4	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
1049	169	158	4	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
1049	178	169	4	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
1050	133	-2416	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	

1050	133	144	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
1052	134	-2414	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
1052	134	146	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
1054	135	-2412	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
1054	135	148	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
1055	164	170	4	31		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
1055	170	184	4	31		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
1056	136	-2410	4	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
1056	136	194	4	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
1056	194	150	4	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
1057	138	-2409	4	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
1057	138	139	4	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
1057	139	151	4	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
1058	199	-2134	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
1058	-2134	200	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
1059	195	-2131	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
1059	-2131	-2132	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
1059	-2132	-2133	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
1059	-2133	197	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
1060	-2129	-2421	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
1060	-2129	192	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
1060	192	193	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
1060	193	-2130	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
1060	-2130	196	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
1064	132	-2418	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
1064	132	142	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
1066	197	139	5	31		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
1069	168	199	5	31		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
1070	200	201	5	31		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
1080	258	-2386	6	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
1080	-2386	-2387	6	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
1080	-2387	-2388	6	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
1080	-2388	-2389	6	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
1080	-2389	-2422	6	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
1080	-2422	-2390	6	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
1080	-2390	-2391	6	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
1080	-2391	-2394	6	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
1080	-2394	-2396	6	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
1080	-2396	178	6	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
1080	178	311	9	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
1081	-2386	-2274	7	32		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
1082	-2387	-2266	7	32		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
1083	-2388	-2245	7	32		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
1084	-2389	-2229	7	32		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
1085	-2390	-2212	7	32		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
1086	-2391	-2199	7	32		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
1087	-2394	-2193	7	32		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
1088	-2396	-2178	7	32		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
1089	-2157	178	7	32		354.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
1090	185	184	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
1090	186	185	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
1090	206	186	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
1116	167	154	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
1116	167	175	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
1116	175	188	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
1128	165	168	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
1128	168	172	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
1128	172	186	5	31		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
1131	201	202	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
1131	202	173	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
1131	173	-2136	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
1131	-2136	205	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
1131	205	206	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2006	-2159	-2160	7	32		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2006	-2160	-2161	7	32		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2006	-2161	-2162	7	32		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2006	-2162	-2163	7	32		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2006	-2163	-2164	7	32		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2006	-2164	-2165	7	32		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2006	-2165	-2166	7	32		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2006	-2166	-2167	7	32		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2006	-2167	-2168	7	32		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2006	-2168	-2169	7	32		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2006	-2169	-2170	7	32		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2006	-2170	287	7	32		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2006	287	288	7	32		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2007	-2179	-2180	7	32		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2007	-2180	-2181	7	32		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2007	-2181	-2182	7	32		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND

2007	-2182	-2183	7	32		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2007	-2183	-2184	7	32		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2007	-2184	-2185	7	32		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2007	-2185	-2186	7	32		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2007	-2186	-2187	7	32		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2007	-2187	-2188	7	32		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2007	-2188	-2189	7	32		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2007	-2189	-2190	7	32		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2007	-2190	289	7	32		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2007	289	290	7	32		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2008	231	-2200	7	32		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2008	-2200	232	7	32		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2008	232	-2201	7	32		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2008	-2201	233	7	32		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2008	233	-2202	7	32		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2008	-2202	234	7	32		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2008	234	-2203	7	32		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2008	-2203	235	7	32		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2008	235	-2204	7	32		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2008	-2204	236	7	32		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2008	236	-2205	7	32		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2008	-2205	291	7	32		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2008	291	237	7	32		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2010	-2213	-2214	7	32		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2010	-2214	-2215	7	32		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2010	-2215	-2216	7	32		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2010	-2216	-2217	7	32		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2010	-2217	-2218	7	32		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2010	-2218	-2219	7	32		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2010	-2219	-2220	7	32		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2010	-2220	-2221	7	32		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2010	-2221	-2222	7	32		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2010	-2222	-2223	7	32		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2010	-2223	-2224	7	32		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2010	-2224	292	7	32		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2010	292	293	7	32		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2011	-2251	-2252	7	32		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2011	-2252	-2253	7	32		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2011	-2253	-2254	7	32		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2011	-2254	-2255	7	32		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2011	-2255	-2256	7	32		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2011	-2256	-2257	7	32		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2011	-2257	-2258	7	32		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2011	-2258	-2259	7	32		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2011	-2259	-2260	7	32		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2011	-2260	-2261	7	32		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2011	-2261	-2262	7	32		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2011	-2262	298	7	32		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2011	298	-2263	7	32		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2012	241	240	7	32		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2012	242	241	7	32		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2012	242	243	7	32		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2012	243	244	7	32		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2012	244	245	7	32		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2012	245	246	7	32		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2012	246	247	7	32		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2012	247	248	7	32		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2012	248	249	7	32		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2012	249	250	7	32		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2012	250	251	7	32		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2012	251	299	7	32		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2012	299	252	7	32		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2013	300	301	7	32		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2013	301	302	7	32		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2013	302	-2299	7	32		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2013	-2299	303	7	32		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2013	303	304	7	32		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2013	304	-2300	7	32		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2013	-2300	-2301	7	32		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2013	-2301	-2302	7	32		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2013	-2302	-2303	7	32		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2013	-2303	-2304	7	32		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2013	-2304	305	7	32		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2013	305	306	7	32		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2013	306	307	7	32		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2014	-2305	-2306	7	32		8.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2014	-2306	-2307	7	32		8.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2014	-2307	-2308	7	32		8.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2014	-2308	-2309	7	32		8.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND

2014	-2309	-2310	7	32		8.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2014	-2310	-2311	7	32		8.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2015	-2295	-2296	7	32		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2015	-2296	-2297	7	32		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2016	255	254	7	32		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2016	256	255	7	32		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2016	257	256	7	11		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2016	258	257	7	32		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2017	-2314	-2315	7	32		8.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2017	-2315	-2316	7	32		8.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2017	-2316	-2317	7	32		8.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2017	-2317	-2318	7	32		8.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2017	-2318	-2319	7	32		8.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2017	-2319	-2320	7	32		8.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2018	-2273	-2272	7	32		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2018	-2274	-2273	7	32		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2019	-2267	-2268	7	32		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2019	-2268	-2269	7	32		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2019	-2269	-2270	7	32		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2019	-2270	-2271	7	32		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2021	-2322	-2323	7	32		8.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2021	-2323	-2324	7	32		8.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2021	-2324	-2325	7	32		8.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2021	-2325	-2326	7	32		8.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2021	-2326	-2327	7	32		8.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2021	-2327	-2328	7	32		8.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2022	-2265	-2264	7	32		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2022	-2266	-2265	7	32		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2023	-2246	-2247	7	32		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2023	-2247	-2248	7	32		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2023	-2248	-2249	7	32		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2023	-2249	-2250	7	32		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2024	-2330	-2331	7	32		8.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2024	-2331	-2332	7	32		8.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2024	-2332	-2333	7	32		8.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2024	-2333	-2334	7	32		8.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2024	-2334	-2335	7	32		8.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2024	-2335	-2336	7	32		8.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2025	-2244	-2243	7	32		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2025	-2245	-2244	7	32		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2026	294	295	7	32		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2026	295	296	7	32		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2026	296	-2225	7	32		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2026	-2225	-2226	7	32		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2027	-2338	-2339	7	32		8.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2027	-2339	-2340	7	32		8.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2027	-2340	-2341	7	32		8.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2027	-2341	-2342	7	32		8.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2027	-2342	-2343	7	32		8.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2027	-2343	-2344	7	32		8.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2028	-2228	-2227	7	32		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2028	-2229	-2228	7	32		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2030	-2206	-2207	7	32		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2030	-2207	-2208	7	32		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2030	-2208	-2209	7	32		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2030	-2209	274	7	32		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2031	-2346	-2347	7	32		8.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2031	-2347	-2348	7	32		8.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2031	-2348	-2349	7	32		8.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2031	-2349	-2350	7	32		8.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2031	-2350	-2351	7	32		8.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2031	-2351	-2352	7	32		8.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2032	-2211	-2210	7	32		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2032	-2212	-2211	7	32		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2033	-2194	-2195	7	32		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2033	-2195	-2196	7	32		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2033	-2196	-2197	7	32		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2033	-2197	-2198	7	32		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2034	-2354	-2355	7	32		8.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2034	-2355	-2356	7	32		8.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2034	-2356	-2357	7	32		8.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2034	-2357	-2358	7	32		8.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2034	-2358	-2359	7	32		8.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2034	-2359	-2360	7	32		8.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2035	275	276	7	32		354.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2035	276	-2199	7	32		354.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2036	-2171	-2172	7	32		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2036	-2172	-2173	7	32		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2036	-2173	-2174	7	32		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND

2036	-2174	-2175	7	32		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2037	-2362	-2363	7	32		8.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2037	-2363	-2364	7	32		8.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2037	-2364	-2365	7	32		8.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2037	-2365	-2366	7	32		8.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2037	-2366	-2367	7	32		8.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2037	-2367	-2368	7	32		8.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2038	-2192	-2191	7	32		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2038	-2193	-2192	7	32		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2039	-2151	-2152	7	32		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2039	-2152	-2153	7	32		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2039	-2153	-2154	7	32		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2039	-2154	-2155	7	32		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2040	-2370	-2371	7	32		8.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2040	-2371	-2372	7	32		8.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2040	-2372	-2373	7	32		8.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2040	-2373	-2374	7	32		8.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2040	-2374	-2375	7	32		8.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2040	-2375	-2376	7	32		8.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2041	-2177	-2176	7	32		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2041	-2178	-2177	7	32		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2043	-2378	-2379	7	32		8.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2043	-2379	-2380	7	32		8.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2043	-2380	-2381	7	32		8.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2043	-2381	-2382	7	32		8.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2043	-2382	-2383	7	32		8.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2043	-2383	-2384	7	32		8.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2045	-2112	91	9	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2045	-2114	-2112	9	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2045	93	-2114	9	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2045	94	93	9	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2045	-2116	94	9	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2045	117	-2116	9	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2045	-2139	117	6	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2045	-2159	-2139	6	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2045	-2179	-2159	6	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2045	231	-2179	6	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2045	-2213	231	6	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2045	-2231	-2213	6	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2045	-2251	-2231	6	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2045	240	-2251	6	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2045	-2277	240	6	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2045	300	-2277	6	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2046	-2113	92	9	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2046	-2115	-2113	9	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2046	95	-2115	9	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2046	-2117	95	9	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2046	118	-2117	9	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2046	-2140	118	6	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2046	-2160	-2140	6	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2046	-2180	-2160	6	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2046	-2200	-2180	6	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2046	-2214	-2200	6	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2046	-2232	-2214	6	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2046	-2252	-2232	6	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2046	241	-2252	6	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2046	-2278	241	6	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2046	301	-2278	6	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2047	302	-2297	6	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2047	-2297	256	6	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2047	256	-2274	6	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2047	-2274	-2266	6	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2047	-2266	-2245	6	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2047	-2245	-2229	6	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2047	-2229	-2212	6	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2047	-2212	-2199	6	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2047	-2199	-2193	6	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2047	-2193	-2178	6	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2047	-2178	-2157	6	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2047	-2157	207	6	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2047	207	312	9	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2049	97	-2119	9	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2049	-2119	120	9	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2049	-2142	120	6	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2049	-2162	-2142	6	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2049	-2182	-2162	6	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2049	-2201	-2182	6	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2049	-2216	-2201	6	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2049	-2234	-2216	6	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND

2049	-2254	-2234	6	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2049	243	-2254	6	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2049	-2280	243	6	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2049	-2299	-2280	6	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2049	-2305	-2299	6	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2049	309	-2305	6	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2049	-2314	309	8	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2049	-2322	-2314	8	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2049	-2330	-2322	8	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2049	-2338	-2330	8	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2049	-2346	-2338	8	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2049	-2354	-2346	8	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2049	-2362	-2354	8	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2049	-2370	-2362	8	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2049	278	-2370	8	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2049	-2378	278	8	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2050	98	-2120	9	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2050	-2120	121	9	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2050	121	-2143	6	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2050	-2143	-2163	6	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2050	-2163	-2183	6	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2050	-2183	233	6	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2050	233	-2217	6	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2050	-2217	-2235	6	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2050	-2235	-2255	6	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2050	-2255	244	6	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2050	-2281	244	6	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2050	303	-2281	6	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2050	-2306	303	6	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2050	259	-2306	6	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2050	259	-2315	8	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2050	-2315	-2323	8	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2050	-2323	-2331	8	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2050	-2331	-2339	8	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2050	-2339	-2347	8	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2050	-2347	-2355	8	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2050	-2355	-2363	8	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2050	-2363	-2371	8	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2050	-2371	279	8	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2050	279	-2379	8	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2051	99	-2121	9	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2051	-2121	122	9	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2051	122	-2144	6	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2051	-2144	-2164	6	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2051	-2164	-2184	6	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2051	-2184	-2202	6	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2051	-2202	-2218	6	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2051	-2218	-2236	6	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2051	-2236	-2256	6	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2051	-2256	245	6	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2051	-2282	245	6	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2051	304	-2282	6	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2051	-2307	304	6	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2051	260	-2307	6	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2051	260	-2316	8	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2051	-2316	-2324	8	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2051	-2324	-2332	8	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2051	-2332	-2340	8	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2051	-2340	-2348	8	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2051	-2348	-2356	8	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2051	-2356	-2364	8	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2051	-2364	-2372	8	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2051	-2372	280	8	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2051	280	-2380	8	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2052	100	-2122	9	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2052	-2122	123	9	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2052	123	-2145	6	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2052	-2145	-2165	6	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2052	-2165	-2185	6	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2052	-2185	234	6	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2052	234	-2219	6	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2052	-2219	-2237	6	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2052	-2237	-2257	6	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2052	-2257	246	6	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2052	-2283	246	6	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2052	-2300	-2283	6	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2052	-2308	-2300	6	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2052	261	-2308	6	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2052	261	-2317	8	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND

2052	-2317	-2325	8	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2052	-2325	-2333	8	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2052	-2333	-2341	8	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2052	-2341	-2349	8	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2052	-2349	-2357	8	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2052	-2357	-2365	8	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2052	-2365	-2373	8	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2052	-2373	281	8	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2052	281	-2381	8	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2053	101	-2123	9	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2053	-2123	124	9	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2053	124	-2146	6	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2053	-2146	-2166	6	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2053	-2166	-2186	6	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2053	-2186	-2203	6	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2053	-2203	-2220	6	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2053	-2220	-2238	6	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2053	-2238	-2258	6	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2053	-2258	247	6	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2053	-2284	247	6	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2053	-2301	-2284	6	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2053	-2309	-2301	6	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2053	262	-2309	6	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2053	262	-2318	8	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2053	-2318	-2326	8	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2053	-2326	-2334	8	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2053	-2334	-2342	8	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2053	-2342	-2350	8	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2053	-2350	-2358	8	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2053	-2358	-2366	8	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2053	-2366	-2374	8	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2053	-2374	282	8	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2053	282	-2382	8	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2054	102	-2124	9	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2054	-2124	125	9	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2054	125	-2147	6	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2054	-2147	-2167	6	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2054	-2167	-2187	6	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2054	-2187	235	6	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2054	235	-2221	6	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2054	-2221	-2239	6	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2054	-2239	-2259	6	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2054	-2259	248	6	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2054	-2285	248	6	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2054	-2302	-2285	6	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2054	-2310	-2302	6	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2054	263	-2310	6	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2054	263	-2319	8	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2054	-2319	-2327	8	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2054	-2327	-2335	8	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2054	-2335	-2343	8	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2054	-2343	-2351	8	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2054	-2351	-2359	8	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2054	-2359	-2367	8	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2054	-2367	-2375	8	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2054	-2375	283	8	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2054	283	-2383	8	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2055	103	-2125	9	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2055	-2125	126	9	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2055	126	-2148	6	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2055	-2148	-2168	6	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2055	-2168	-2188	6	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2055	-2188	-2204	6	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2055	-2204	-2222	6	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2055	-2222	-2240	6	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2055	-2240	-2260	6	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2055	-2260	249	6	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2055	-2286	249	6	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2055	-2303	-2286	6	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2055	-2311	-2303	6	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2055	-2312	-2311	6	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2055	-2312	-2320	8	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2055	-2320	-2328	8	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2055	-2328	-2336	8	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2055	-2336	-2344	8	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2055	-2344	-2352	8	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2055	-2352	-2360	8	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2055	-2360	-2368	8	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2055	-2368	-2376	8	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND

2055	-2376	284	8	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2055	284	-2384	8	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2056	104	-2126	9	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2056	-2126	127	9	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2056	127	-2149	6	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2056	-2149	-2169	6	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2056	-2169	-2189	6	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2056	-2189	236	6	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2056	236	-2223	6	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2056	-2223	-2241	6	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2056	-2241	-2261	6	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2056	-2261	250	6	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2056	-2287	250	6	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2056	-2304	-2287	6	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2057	-2127	105	9	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2057	128	-2127	9	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2057	-2150	128	6	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2057	-2170	-2150	6	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2057	-2190	-2170	6	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2057	-2205	-2190	6	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2057	238	-2205	6	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2057	-2224	238	6	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2057	-2242	-2224	6	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2057	-2262	-2242	6	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2057	251	-2262	6	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2057	-2288	251	6	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2057	305	-2288	6	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2060	108	106	9	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2060	129	108	9	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2060	129	286	6	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2060	287	286	6	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2060	289	287	6	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2060	-2385	289	6	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2060	291	-2385	6	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2060	292	291	6	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2060	297	292	6	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2060	298	297	6	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2060	299	298	6	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2060	-2289	299	6	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2060	306	-2289	6	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2061	-2128	107	6	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2061	130	-2128	6	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2061	285	130	6	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2061	288	285	6	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2061	290	288	6	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2061	237	290	6	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2061	293	237	6	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2061	-2230	293	6	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2061	-2263	-2230	6	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2061	252	-2263	6	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2061	-2276	252	6	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2061	307	-2276	6	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2063	-2139	-2140	7	32		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2063	-2140	-2141	7	32		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2063	-2141	-2142	7	32		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2063	-2142	-2143	7	32		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2063	-2143	-2144	7	32		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2063	-2144	-2145	7	32		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2063	-2145	-2146	7	32		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2063	-2146	-2147	7	32		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2063	-2147	-2148	7	32		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2063	-2148	-2149	7	32		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2063	-2149	-2150	7	32		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2063	-2150	286	7	32		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2063	286	285	7	32		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2064	96	-2118	9	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2064	-2118	119	9	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2064	-2141	119	6	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2064	-2161	-2141	6	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2064	-2181	-2161	6	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2064	232	-2181	6	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2064	-2215	232	6	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2064	-2233	-2215	6	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2064	-2253	-2233	6	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2064	242	-2253	6	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2064	-2279	242	6	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2064	302	-2279	6	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2065	-2231	-2232	7	32		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2065	-2232	-2233	7	32		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND

2065	-2233	-2234	7	32		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2065	-2234	-2235	7	32		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2065	-2235	-2236	7	32		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2065	-2236	-2237	7	32		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2065	-2237	-2238	7	32		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2065	-2238	-2239	7	32		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2065	-2239	-2240	7	32		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2065	-2240	-2241	7	32		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2065	-2241	-2242	7	32		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2065	-2242	297	7	32		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2065	297	-2230	7	32		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2067	-2277	-2278	7	32		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2067	-2278	-2279	7	32		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2067	-2279	-2280	7	32		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2067	-2280	-2281	7	32		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2067	-2281	-2282	7	32		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2067	-2282	-2283	7	32		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2067	-2283	-2284	7	32		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2067	-2284	-2285	7	32		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2067	-2285	-2286	7	32		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2067	-2286	-2287	7	32		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2067	-2287	-2288	7	32		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2067	-2288	-2289	7	32		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2067	-2289	-2276	7	32		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2068	-2291	-2292	7	32		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2068	-2292	-2293	7	32		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2068	-2293	-2294	7	32		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2071	-2156	-2158	7	32		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2071	-2157	-2156	7	32		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2087	309	259	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2087	259	260	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2087	260	261	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2087	261	262	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2087	262	263	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2087	263	-2312	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2113	279	278	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2113	280	279	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2113	281	280	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2113	282	281	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2113	283	282	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2113	284	283	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2116	300	-2295	6	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2116	-2295	254	6	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2116	254	-2272	6	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2116	-2272	-2264	6	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2116	-2264	-2243	6	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2116	-2243	-2227	6	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2116	-2227	-2210	6	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2116	-2210	275	6	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2116	275	-2191	6	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2116	-2191	-2176	6	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2116	-2176	-2158	6	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2116	-2158	188	6	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2116	188	314	9	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2117	301	-2296	6	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2117	-2296	255	6	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2117	255	-2273	6	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2117	-2273	-2265	6	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2117	-2265	-2244	6	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2117	-2244	-2228	6	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2117	-2228	-2211	6	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2117	-2211	276	6	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2117	276	-2192	6	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2117	-2192	-2177	6	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2117	-2177	-2156	6	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2117	-2156	189	6	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2117	189	313	9	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2126	264	-2267	6	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2126	-2267	-2246	6	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2126	-2246	294	6	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2126	294	270	6	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2126	270	-2206	6	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2126	-2206	-2194	6	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2126	-2194	-2171	6	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2126	-2171	-2151	6	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2126	-2151	184	6	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2126	184	109	9	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2127	-2304	-2291	6	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2127	-2291	253	6	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND

2127	253	-2268	6	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2127	-2268	-2247	6	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2127	-2247	295	6	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2127	295	271	6	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2127	271	-2207	6	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2127	-2207	-2195	6	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2127	-2195	-2172	6	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2127	-2172	-2152	6	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2127	-2152	185	6	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2127	185	110	9	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2128	305	-2292	6	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2128	-2292	265	6	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2128	265	-2269	6	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2128	-2269	-2248	6	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2128	-2248	296	6	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2128	296	272	6	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2128	272	-2208	6	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2128	-2208	-2196	6	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2128	-2196	-2173	6	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2128	-2173	-2153	6	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2128	-2153	186	6	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2128	186	111	9	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2131	306	-2293	6	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2131	-2293	-2275	6	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2131	-2275	-2270	6	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2131	-2270	-2249	6	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2131	-2249	-2225	6	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2131	-2225	273	6	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2131	273	-2209	6	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2131	-2209	-2197	6	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2131	-2197	-2174	6	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2131	-2174	-2154	6	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2131	-2154	206	6	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2131	206	112	9	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2132	307	-2294	6	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2132	-2294	266	6	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2132	266	-2271	6	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2132	-2271	-2250	6	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2132	-2250	-2226	6	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2132	-2226	274	6	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2132	274	-2198	6	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2132	-2198	-2175	6	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2132	-2175	-2155	6	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2132	-2155	187	6	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2132	187	113	9	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2158	264	253	7	32		354.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2158	253	265	7	32		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2158	265	-2275	7	32		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
2158	-2275	266	7	32		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
4001	91	92	7	32		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
4002	-2113	-2112	7	32		354.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
4003	-2115	-2114	7	32		354.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
4004	-2117	-2116	7	1		354.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
4062	94	95	7	32		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
4062	95	96	7	32		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
4062	96	97	7	32		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
4062	97	98	7	32		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
4062	98	99	7	32		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
4062	99	100	7	32		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
4062	100	101	7	32		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
4062	101	102	7	32		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
4062	102	103	7	32		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
4062	103	104	7	32		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
4062	104	105	7	32		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
4062	105	106	7	32		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
4062	106	107	7	32		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
4075	-2117	-2118	7	32		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
4075	-2118	-2119	7	32		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
4075	-2119	-2120	7	32		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
4075	-2120	-2121	7	32		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
4075	-2121	-2122	7	32		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
4075	-2122	-2123	7	32		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
4075	-2123	-2124	7	32		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
4075	-2124	-2125	7	32		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
4075	-2125	-2126	7	32		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
4075	-2126	-2127	7	32		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
4075	-2127	108	7	32		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
4075	108	-2128	7	32		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND
4078	206	187	7	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND

4080	109	110	7	32		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
4080	110	111	7	32		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
4080	111	112	7	32		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
4080	112	113	7	32		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
4081	313	314	7	32		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
4081	312	313	7	32		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
4082	118	117	7	32		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
4082	119	118	7	32		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
4082	120	119	7	32		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
4082	121	120	7	32		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
4082	122	121	7	32		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
4082	123	122	7	32		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
4082	124	123	7	32		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
4082	125	124	7	32		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
4082	126	125	7	32		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
4082	127	126	7	32		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
4082	128	127	7	32		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
4082	129	128	7	32		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
4082	129	130	7	32		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
4083	-2424	-2423	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	
4084	140	154	10	1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	ND	ND	

Elenco tipi elementi bidimensionali

Simbologia

Ang. att. = Angolo di attrito
Ang. dil. = Angolo di dilatanza
Coes. = Coesione
Comm. = Commento
Crit. = Numero del criterio di progetto
DP = Drucker-Prager
Kt = Coeff. di sottofondo su suolo elastico alla Winkler
Mat. = Numero del materiale
Spess. = Spessore
Tb = Numero del tipo muro/elemento bidimensionale
Tipo = Tipologia
F = Membranale e Flessionale
M = Membranale
W-RC = Winkler resistente solo a compressione
W-RTC = Winkler resistente a trazione e a compressione
Uso = Utilizzo
P = Parete
S = Soletta/Platea

Tb	Comm.	Tipo	Uso	Spess. <cm>	Kt <daN/cmc>	DP	Ang. att. <grad>	Coes. <daN/mq>	Ang. dil. <grad>	Crit.	Mat.
1	Parete sp. 30 cm	F	P	30.00		N	0.00	0.00	0.00	1	5
2	Platea sp. 35 cm	W-RTC	S	35.00	12.20	N	0.00	0.00	0.00	1	5
3	Platea sp. 25 cm	W-RTC	S	25.00	12.20	N	0.00	0.00	0.00	1	5
4	Platea sp. 15 cm	W-RTC	S	15.00	12.20	N	0.00	0.00	0.00	1	5

Elenco tipi solai

Simbologia

Comm. = Commento
Crit. = Numero del criterio di progetto
Hs = Altezza solaio
Lfl = Larghezza fascia laterale
QA = Primo carico accidentale
QA2 = Secondo carico accidentale
QA3 = Terzo carico accidentale
Qpn = Carico permanente non strutturale
Qps = Carico permanente strutturale
Rc = Ripartizione carichi
UN = Unidirezionale
Rip. int. = Ripartizione su aste interne
Rip. ter. = Ripartizione su aste terminali
Sc = Spessore cappa
Ts = Numero del tipo solaio
s = Coeff. di riduzione

Ts	Comm.	Rc	Qps <daN/mq>	Qpn <daN/mq>	QA <daN/mq>	QA2 <daN/mq>	QA3 <daN/mq>	Rip. ter.	Rip. int.	Lfl <m>	s	Hs <cm>	Sc <cm>	Crit.
1	Lamiera coibentata	UN	10.00	100.00	50.00	160.00	0.00	50.00	50.00	0.00	0.33	30.00	5.00	1
2	Solaio latero cemento	UN	250.00	350.00	100.00	0.00	0.00	50.00	50.00	0.00	0.33	25.00	5.00	9
3	Controsoffitto	UN	10.00	50.00	50.00	0.00	0.00	50.00	50.00	0.00	0.33	30.00	5.00	1

Elenco tipi tamponature

Simbologia

Comm. = Commento

Crit. = Criterio di progetto
P = Puntoni equivalenti
S = Genera i puntoni equivalenti
N = Non genera i puntoni equivalenti
Qpn = Carico permanente non strutturale
Rcg = Ripartizione carichi gravitazionali
AP = Sull'asta di piede
AL = Sulle aste laterali
APT = Sulle aste di piede e di testa
Rcv = Ripartizione carichi vento
AP = Sull'asta di piede
AL = Sulle aste laterali
Tipo = Tipologia
C = Area di carico
V = Area di carico e verifica
Tt = Numero del tipo tamponatura

Tt	Comm.	Qpn <daN/mq>	Rcg	Rcv	P	Tipo	Crit.
1	Tamponatura muratura sp. 30 cm	400.00	AP	AL	N	V	1

Carichi

Elenco tipi CCE

Simbologia

γ max = Coeff. γ_{max}
γ min. = Coeff. $\gamma_{min.}$
ψ_0 = Coeff. ψ_0
$\psi_{0,s}$ = Coeff. ψ_0 sismico (D.M. 96)
ψ_1 = Coeff. ψ_1
ψ_2 = Coeff. ψ_2
Comm. = Commento
Durata = Durata del carico
P = Permanente
L = Lunga
M = Media
B = Breve
Tipo = Tipologia
G = Permanente
Qv = Variabile vento
Q = Variabile
Tipo CCE = Tipo condizione di carico elementare

Tipo CCE	Comm.	Tipo	Durata	γ min.	γ max	ψ_0	ψ_1	ψ_2	$\psi_{0,s}$
1	D.M. 18 Permanenti strutturali	G	P	1.00	1.30				
2	D.M. 18 Permanenti non strutturali	G	L	0.80	1.50				
5	D.M. 18 Variabili Categoria C - Ambienti suscettibili di affollamento	Q	M	0.00	1.50	0.70	0.70	0.60	0.00
10	D.M. 18 Variabili Categoria H - Coperture accessibili per sola manutenzione	Q	M	0.00	1.50	0.00	0.00	0.00	1.00
12	D.M. 18 Variabili Neve (a quota <= 1000 m s.l.m.)	Q	M	0.00	1.50	0.50	0.20	0.00	0.00
11	D.M. 18 Variabili Vento	Qv	B	0.00	1.50	0.60	0.20	0.00	0.00

Condizioni di carico elementari

Simbologia

CCE = Numero della condizione di carico elementare
Comm. = Commento
Dir. = Direzione del vento
Jpx = Moltiplicatore del momento d'inerzia intorno all'asse X
Jpy = Moltiplicatore del momento d'inerzia intorno all'asse Y
Jpz = Moltiplicatore del momento d'inerzia intorno all'asse Z
Mx = Moltiplicatore della massa in dir. X
My = Moltiplicatore della massa in dir. Y
Mz = Moltiplicatore della massa in dir. Z
Sic. = Contributo alla sicurezza
S = a sfavore
Tipo = Tipologia di pressione vento
M = Massimizzata
E = Esterna
I = Interna
Tipo CCE = Tipo di CCE per calcolo agli stati limite
Var. = Tipo di variabilità
B = di base
A = ambigua
s = Coeff. di riduzione (T.A. o S.L. D.M. 96)

CCE	Comm.	Tipo CCE	Sic.	Var.	s	Dir. <grad>	Tipo	Mx	My	Mz	Jpx	Jpy	Jpz
1	Permanenti strutturali	1	S	--	1.00	--	--	1.00	1.00	0.00	0.00	0.00	1.00

2	Permanenti non strutturali	2	S	--	1.00	--	--	1.00	1.00	0.00	0.00	0.00	1.00
3	Cat.C	5	S	A	1.00	--	--	1.00	1.00	0.00	0.00	0.00	1.00
4	Cat.H	10	S	A	1.00	--	--	1.00	1.00	0.00	0.00	0.00	1.00
5	Neve	12	S	A	1.00	--	--	1.00	1.00	0.00	0.00	0.00	1.00
6	Vento x+	11	S	A	1.00	0.00	M	--	--	--	--	--	--
7	Vento x-	11	S	A	1.00	90.00	M	--	--	--	--	--	--
8	Vento y+	11	S	A	1.00	180.00	M	--	--	--	--	--	--
9	Vento y-	11	S	A	1.00	270.00	M	--	--	--	--	--	--

Analisi dei carichi da vento

Calcolo delle azioni del vento

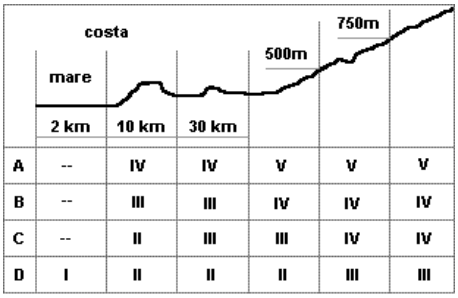
Normativa di riferimento: Norme tecniche per le costruzioni D.M. 17 gennaio 2018 e Circolare 21 gennaio 2019,n. 7 del Ministero delle Infrastrutture e dei Trasporti

Zona di ubicazione dell'edificio: 1 - Valle d'Aosta, Piemonte, Lombardia, Trentino Alto Adige, Veneto, Friuli Venezia Giulia (esclusa la Provincia di Trieste)



Classe di rugosità del terreno: C - Area con ostacoli diffusi (quali alberi, case, muri, recinzioni, ...); aree con rugosità non riconducibile alle Classi A, B, D (tab. 3.3.III)

Categoria di esposizione del sito: III



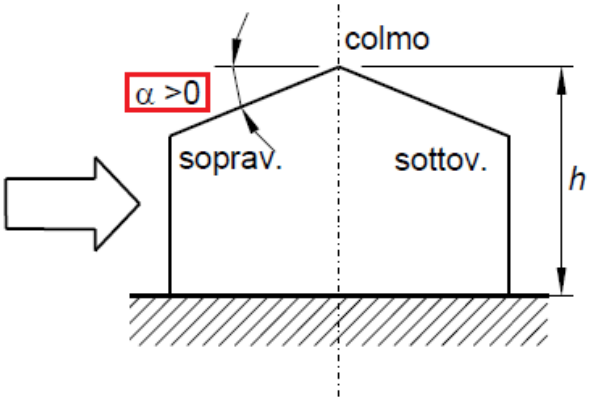
Parametri derivati (tab. 3.3.I):
$V_{b,0}$ (velocità base di riferimento al livello del mare): 25.00 <m/sec>
a_0: 1000.00 <m>
K_s: 0.40

Parametri derivati (tab. 3.3.II):
K_r: 0.20
z_0: 0.10 <m>
z_{min}: 5.00 <m>

Vento

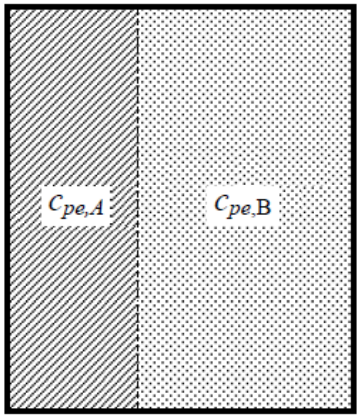
Classificazione della costruzione: Edifici a pianta rettangolare con coperture piane, a falde, inclinate e curvilinee

- Coperture a falda doppia (C3.3.8.1.4)



a_s (altitudine sul livello del mare): 260.00 <m>
T_r (tempo di ritorno): 50 anni
V_b (velocità base di riferimento [3.3.1]): 25.00 <m/sec>
c_a (coefficiente di altitudine [3.3.1.b]): 1.00
V_r (velocità di riferimento [3.3.2]): 25.00 <m/sec>
c_r (coefficiente di ritorno [3.3.3]): 1.00
c_t (coefficiente topografico): 1.00
q_r (pressione cinetica di riferimento): 39.06 <daN/mq>
c_e (coefficiente di esposizione): 1.91
c_d (coefficiente dinamico): 1.00
h (altezza dell'edificio): 7.00 <m>
b (dimensione in pianta del lato parallelo alla direzione del colmo): 45.00 <m>
α (angolo inclinazione): 6.00 <grad>

Per il vento parallelo si considera una fascia sopravento di 7.00 <m> e sottovento le zone restanti.



Coefficienti di pressione C_{pe}:
vento perpendicolare al colmo sopravento positivo: 0.08
vento perpendicolare al colmo sopravento negativo: -0.72
vento perpendicolare al colmo sottovento: -0.60
vento parallelo al colmo sopravento $C_{pe,A}$: -0.84
vento parallelo al colmo sottovento $C_{pe,B}$: -0.54

Pressioni esterne:
vento perpendicolare al colmo sopravento positivo: 5.97 <daN/mq>
vento perpendicolare al colmo sopravento negativo: -53.76 <daN/mq>
vento perpendicolare al colmo sottovento: -44.80 <daN/mq>
vento parallelo al colmo sopravento $C_{pe,A}$: -62.72 <daN/mq>
vento parallelo al colmo sottovento $C_{pe,B}$: -40.32 <daN/mq>

Criteri di valutazione del C_{pi} (C3.3.8.5) riferiti a edifici aventi: Area con distribuzione uniforme di aperture

Coefficiente di pressione C_{pi}:
positivo: 0.20
negativo: -0.30

Pressioni interna:
positiva: 14.93 <daN/mq>
negativa: -22.40 <daN/mq>

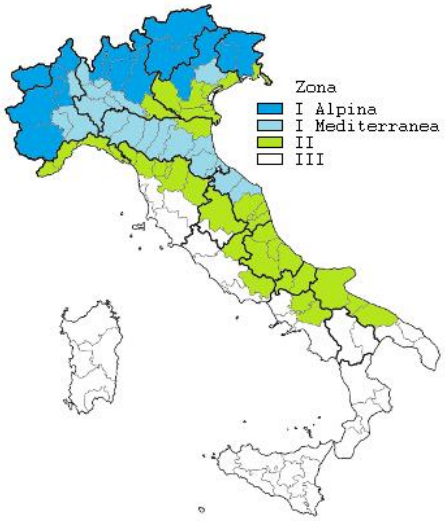
Pressioni massimizzate (esterne+interne):
vento perpendicolare al colmo sopravento positivo: 28.37 <daN/mq>
vento perpendicolare al colmo sopravento negativo: -68.70 <daN/mq>
vento perpendicolare al colmo sottovento: -59.74 <daN/mq>
vento parallelo al colmo sopravento: -77.66 <daN/mq>
vento parallelo al colmo sottovento: -55.26 <daN/mq>

Analisi dei carichi da neve

Calcolo delle azioni della neve

Normativa di riferimento: Norme tecniche per le costruzioni D.M. 17 gennaio 2018 e Circolare 21 gennaio 2019,n. 7 del Ministero delle Infrastrutture e dei Trasporti

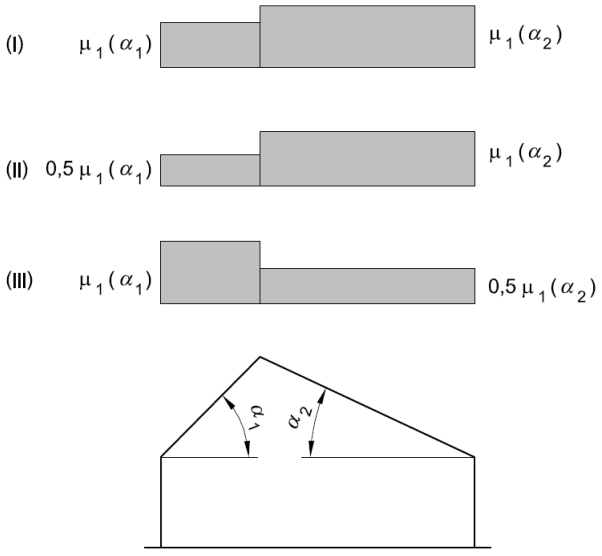
Zona di ubicazione dell'edificio: I Alpina
Aosta, Belluno, Bergamo, Biella, Bolzano, Brescia, Como, Cuneo, Lecco, Pordenone, Sondrio, Torino, Trento, Udine, Verbano-Cusio-Ossola, Vercelli, Vicenza



Coefficiente di esposizione del sito: Normale

Neve

Classificazione della costruzione: Copertura a due falde



T_r (tempo di ritorno): 50 anni
C_t (coefficiente termico): 1.00
a_s (altitudine sul livello del mare): 260.00 <m>

α_1 (angolo sinistro d'inclinazione della falda): 6.00 <grad>
α_2 (angolo destro d'inclinazione della falda): 6.00 <grad>

Parametri derivati (3.4.2):
qsk (valore di riferimento del carico neve al suolo): 156.73 <daN/mq>

Parametri derivati (tab. 3.4.I):
C_E (coefficiente d'esposizione): 1.00
$\mu_1(\alpha_1)$ (coefficiente di forma della copertura): 0.80
$\mu_1(\alpha_2)$ (coefficiente di forma della copertura): 0.80

Carichi agenti:
qss (carico sinistro provocato dalla neve sulle coperture nel caso I): 125.38 <daN/mq>
qsd (carico destro provocato dalla neve sulle coperture nel caso I): 125.38 <daN/mq>
qss (carico sinistro provocato dalla neve sulle coperture nel caso II): 62.69 <daN/mq>
qsd (carico destro provocato dalla neve sulle coperture nel caso II): 125.38 <daN/mq>
qss (carico sinistro provocato dalla neve sulle coperture nel caso III): 125.38 <daN/mq>
qsd (carico destro provocato dalla neve sulle coperture nel caso III): 62.69 <daN/mq>

Risultati del calcolo

Parametri di calcolo

La modellazione della struttura e la rielaborazione dei risultati del calcolo sono stati effettuati con:
ModeSt ver. 8.29, licenza n. 6381, prodotto da Tecnisoft s.a.s. - Prato
La struttura è stata calcolata utilizzando come solutore agli elementi finiti:
Xfinest ver. 9.5.3, licenza n. 0, prodotto da Ce.A.S. S.r.l. - Milano

Tipo di normativa: stati limite D.M. 18
Tipo di calcolo: sismica dinamica
Vincoli esterni: Considera sempre vincoli assegnati in modellazione
Schematizzazione piani rigidi: nessun impalcato rigido
Modalità di recupero masse secondarie: trasferire le masse
- All'impalcato più vicino in assoluto: No
- Anche sui nodi degli impalcati non rigidi: No
- Modificare coordinate baricentro impalcati rigidi: XY

Generazione combinazioni

- Tipo di analisi: Lineare
- Valuta spostamenti e non sollecitazioni: No
- Buckling: No

Opzioni di calcolo

- Sono state considerate infinitamente rigide le zone di connessione fra travi, pilastri ed elementi bidimensionali con una riduzione del 20%
- Calcolo con offset rigidi dai nodi: No
- Uniformare i carichi variabili: No
- Massimizzare i carichi variabili: No
- Recupero carichi zone rigide: taglio e momento flettente
- Modalità di combinazione momento torcente: disaccoppiare le azioni

Opzioni del solutore

- Tipo di elemento bidimensionale: QF46
- Calcolo sforzo nei nodi: No
- Trascura deformabilità a taglio delle aste: No
- Analisi dinamica con metodo di Lanczos: Sì
- Check sequenza di Sturm: Sì
- Analisi non lineare con Newton modificato: No
- Usa formulazione secante per buckling: No
- Trascura buckling torsionale: No

Opzioni per analisi P-Delta
- Numero massimo di iterazioni: 0
- Valore della norma euclidea degli spostamenti: 0

Dati struttura

- Sito di costruzione: Mazze' LON. 7.93759 LAT. 45.29910
  Contenuto tra ID reticolo: 12687 12909 12686 12908

Simbologia
Ag =Accelerazione orizzontale massima al sito
C_C =Coefficiente funzione della categoria del suolo
Fo =Valore massimo del fattore di amplificazione dello spettro in accelerazione orizzontale
S_S =Coefficiente di amplificazione stratigrafica

T_R = Periodo di ritorno <anni>
TCC = Tipo di combinazione di carico
SLU = Stato limite ultimo
SLE R = Stato limite d'esercizio, combinazione rara
SLE F = Stato limite d'esercizio, combinazione frequente
SLE Q = Stato limite d'esercizio, combinazione quasi permanente
SLD = Stato limite di danno
SLO = Stato limite di operatività
SLU I = Stato limite di resistenza al fuoco
SND = Stato limite di salvaguardia della vita (non dissipativo)
Tc* = Periodo di inizio del tratto a velocità costante dello spettro in accelerazione orizzontale <sec>

TCC	T_R	Ag <g>	Fo	Tc*	S_S	C_C
SLO	120	0.0287	2.64	0.22	1.20	1.49
SLD	201	0.0332	2.65	0.24	1.20	1.46
SLV	1898	0.0559	2.74	0.30	1.20	1.40

- Edificio esistente: No
- Spettri: Automatici da normativa
- Tipo di opera: Grande opera
- Vita nominale V_N: 100.00
- Classe d'uso: Classe IV
- SL Esercizio: SLOPvr 81.00, SLDPvr 63.00
- SL Ultimi: SLVPvr 10.00, SLCPvr No
- Struttura dissipativa: No
- Quota di riferimento: -0.00 <m>
- Quota max della struttura: 8.17 <m>
- Altezza della struttura: 8.17 <m>
- Numero piani edificio: 1
- Coefficiente θ: 0.00
- Edificio regolare in altezza: No
- Edificio regolare in pianta: No
- Forze orizzontali convenzionali per stati limite non sismici: No
- Genera stati limite per verifiche di resistenza al fuoco: Sì

Dati di piano

Simbologia
Ea = Eccentricità complessiva
Ex = Eccentricità in dir. X
Ey = Eccentricità in dir. Y
Imp. = Numero dell'impalcato
Lx = Dimensione del piano in dir. X
Ly = Dimensione del piano in dir. Y

Imp.	Lx <m>	Ly <m>	Ex <m>	Ey <m>	Ea <m>
1	46.53	26.93	2.33	1.35	2.69

- Eccentricità di calcolo: 2.69 <m>
- Considera eccentricità aggiuntiva sugli impalcati non rigidi: No

Dati di calcolo

- Categoria del suolo di fondazione: B
- Tipologia strutturale: c.a. o prefabbricata a telaio a più piani e più campate

Periodo T_1	0.27502
Coeff. λ SLO	1.00
Coeff. λ SLD	1.00
Coeff. λ SLV	1.00
Rapporto di sovraresistenza (α_u/α_1)	1.15
Valore di riferimento del fattore di comportamento (q_0)	3.45
Fattore riduttivo (K_w)	1.00
Fattore riduttivo regolarità in altezza (KR)	0.80
Fattore di comportamento dissipativo (q)	1.50
Fattore di comportamento non dissipativo (qND)	1.50
Fattore di comportamento per SLD (qD)	1.50

- Categoria topografica: T1 - Superficie pianeggiante, pendii e rilievi isolati con inclinazione media i<=15°
- Coeff. amplificazione topografica S_T: 1.00
- Fattore di comportamento per sisma verticale (qv): 1.50
- Modalità di calcolo modi di vibrare: Autovalori
- Numero modi: 15
- Modi da considerare: Tali da movimentare una percentuale di massa pari a 85.00%
- Trascura modi con massa movimentata minore di: 5.00%
- Smorzamento spettro: 5.00%

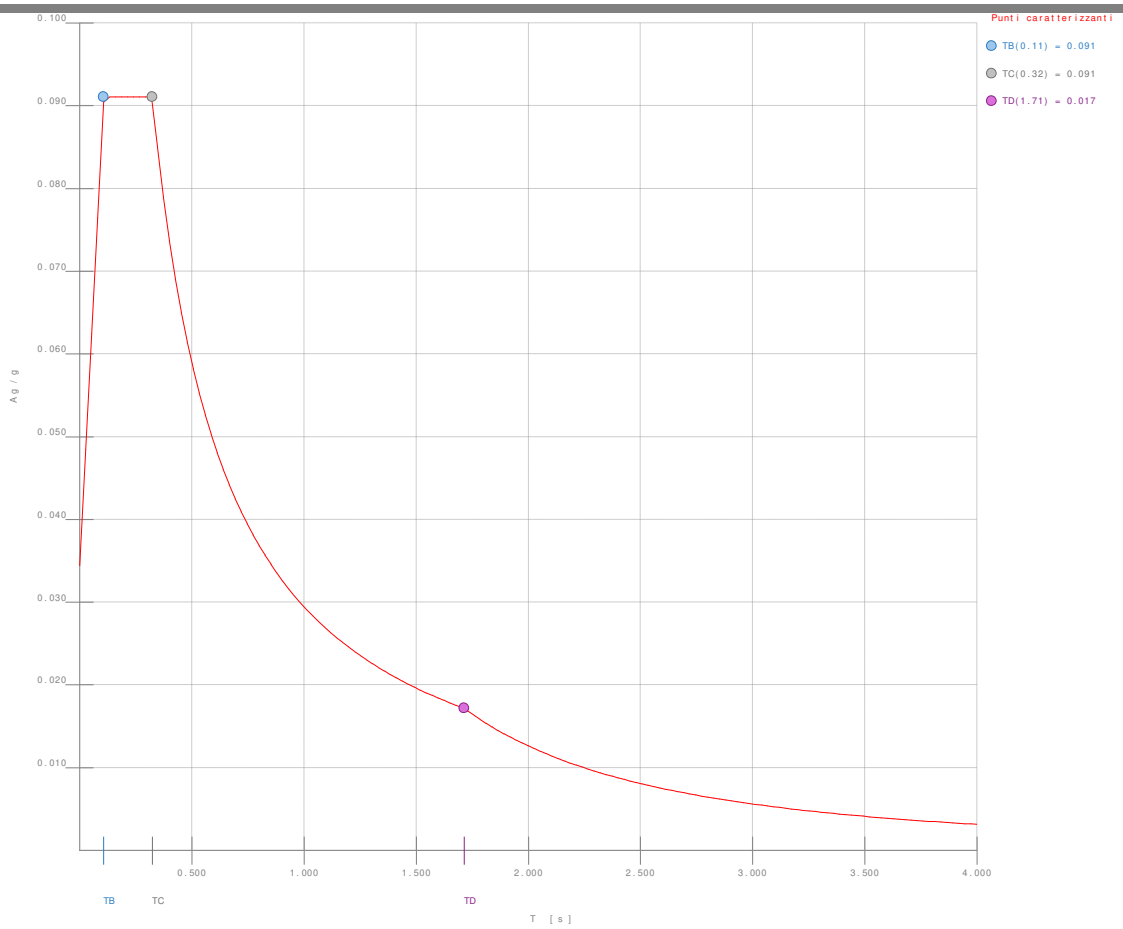


Figura numero 9: Spettro SLO

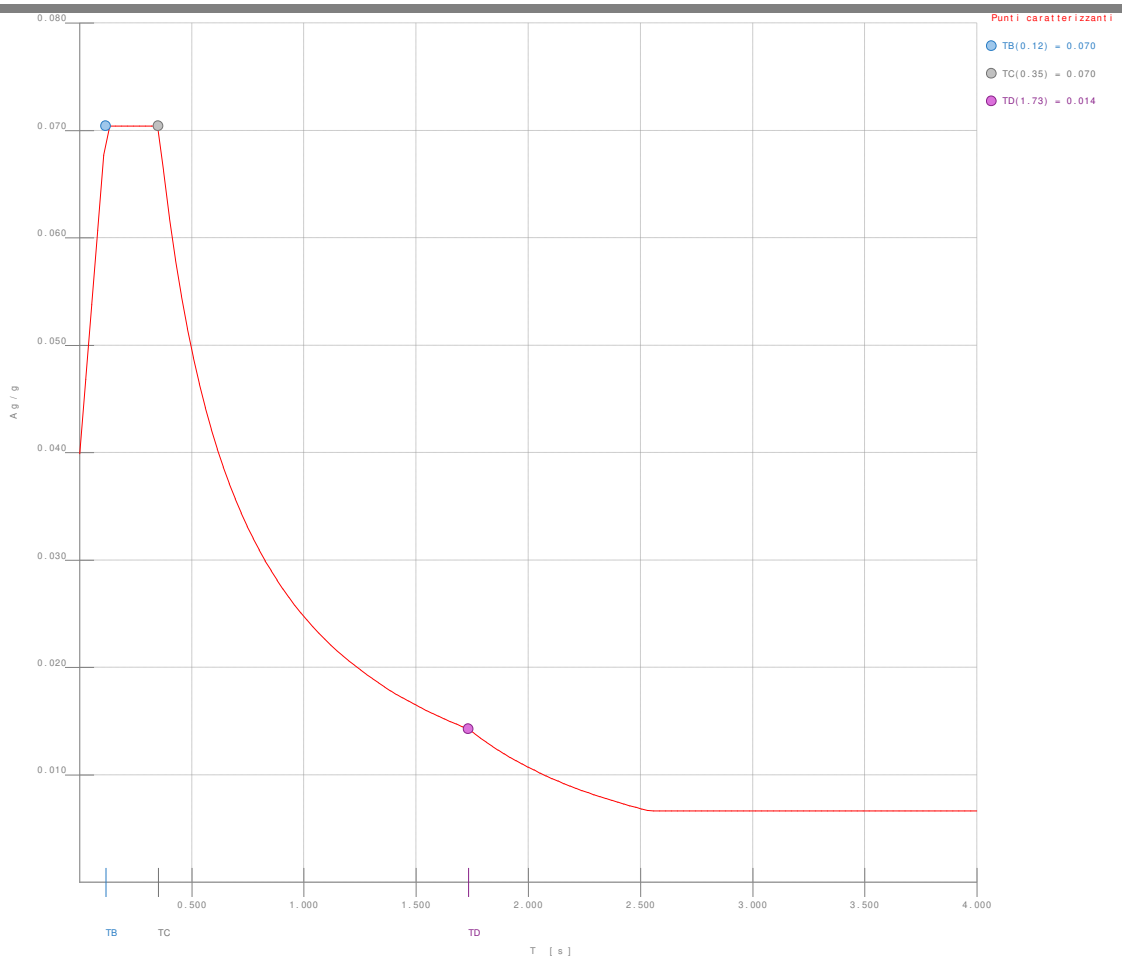


Figura numero 10: Spettro SLD

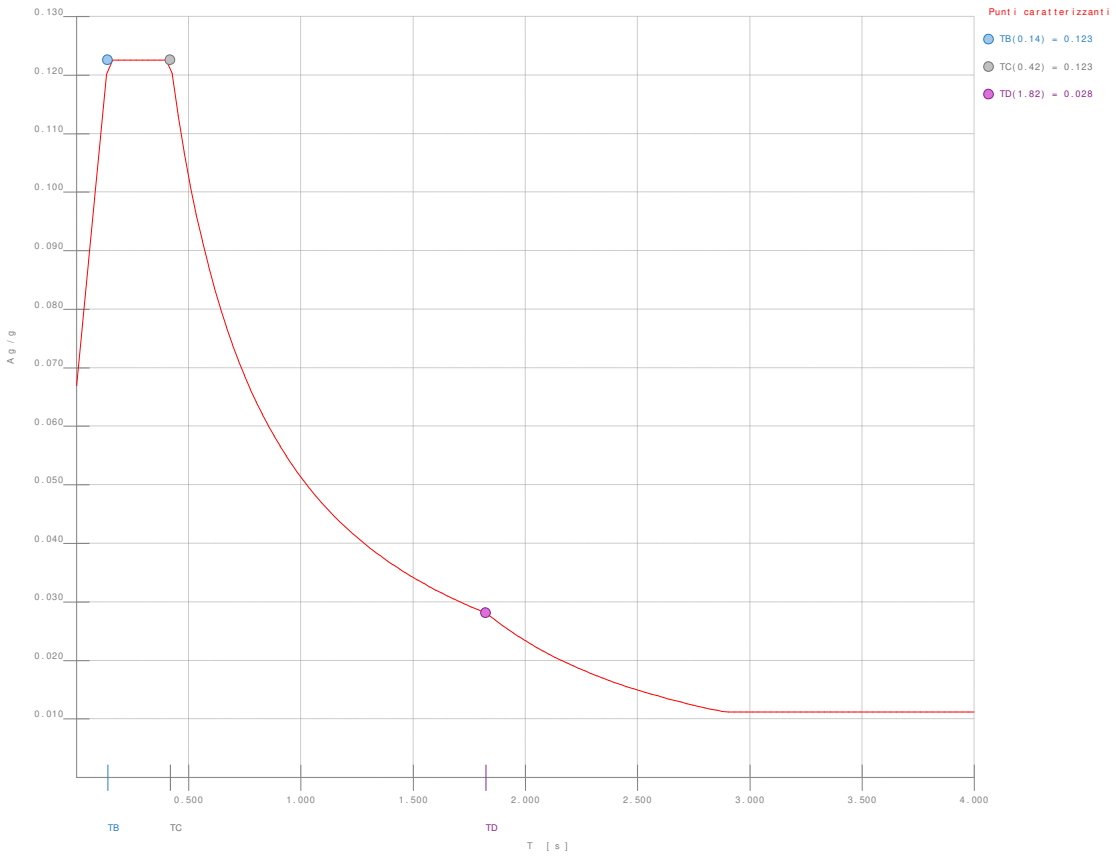


Figura numero 11: Spettro SND

- Angolo di ingresso del sisma: 0.00 <grad>

Ambienti di carico
Simbologia
N = Numero
Comm. = Commento
1 = Permanenti strutturali
2 = Permanenti non strutturali
3 = Cat.C
4 = Cat.H
5 = Neve
6 = Vento x+
7 = Vento x-
8 = Vento y+
9 = Vento y-
F = azioni orizzontali convenzionali
SLU = Stato limite ultimo
SLR = Stato limite per combinazioni rare
SLF = Stato limite per combinazioni frequenti
SLQ/D = Stato limite per combinazioni quasi permanenti o di danno
S = Sì
N = No

N	Comm.	1	2	3	4	5	6	7	8	9	S	I	SLU	SLR	SLF	SLQ
1	Calcolo sismico	S	S	S	S	S	N	N	N	N	S	N	S	N	N	N
2	Calcolo statico	S	S	S	S	S	N	N	N	N	N	N	S	S	S	S
3	Vento da 0°	S	S	S	S	S	S	N	N	N	N	N	S	S	S	S
4	Vento da 90°	S	S	S	S	S	N	S	N	N	N	N	S	S	S	S
5	Vento da 180°	S	S	S	S	S	N	N	S	N	N	N	S	S	S	S
6	Vento da 270°	S	S	S	S	S	N	N	N	S	N	N	S	S	S	S
7	Calcolo per incendio	S	S	S	S	S	N	N	N	N	S	S	S	N	N	N

Elenco combinazioni di carico simboliche

Simbologia
CC = Numero della combinazione delle condizioni di carico elementari
Comm. = Commento
TCC = Tipo di combinazione di carico
SLU = Stato limite ultimo
SLE R = Stato limite d'esercizio, combinazione rara
SLE F = Stato limite d'esercizio, combinazione frequente
SLE Q = Stato limite d'esercizio, combinazione quasi permanente
SLD = Stato limite di danno
SLO = Stato limite di operatività
SLU I = Stato limite di resistenza al fuoco
SND = Stato limite di salvaguardia della vita (non dissipativo)

CC	Comm.	TCC	1	2	3	4	5	6	7	8	9	±S
1	Amb. 1 (Sisma)	SLU S	1	1	ψ_2	ψ_2	ψ_2	-----	-----	-----	-----	1
2	Amb. 2 (SLU)	SLU	γ max	γ max	ψ_0*γ max	ψ_0*γ max	γ max	-----	-----	-----	-----	-----
3	Amb. 2 (SLU)	SLU	γ max	γ max	ψ_0*γ max	γ max	ψ_0*γ max	-----	-----	-----	-----	-----
4	Amb. 2 (SLU)	SLU	γ max	γ max	γ max	ψ_0*γ max	ψ_0*γ max	-----	-----	-----	-----	-----
5	Amb. 2 (SLE R)	SLE R	1	1	ψ_0	ψ_0	1	-----	-----	-----	-----	-----
6	Amb. 2 (SLE R)	SLE R	1	1	ψ_0	1	ψ_0	-----	-----	-----	-----	-----
7	Amb. 2 (SLE R)	SLE R	1	1	1	ψ_0	ψ_0	-----	-----	-----	-----	-----
8	Amb. 2 (SLE F)	SLE F	1	1	ψ_2	ψ_2	ψ_1	-----	-----	-----	-----	-----
9	Amb. 2 (SLE F)	SLE F	1	1	ψ_2	ψ_1	ψ_2	-----	-----	-----	-----	-----
10	Amb. 2 (SLE F)	SLE F	1	1	ψ_1	ψ_2	ψ_2	-----	-----	-----	-----	-----
11	Amb. 2 (SLE Q)	SLE Q	1	1	ψ_2	ψ_2	ψ_2	-----	-----	-----	-----	-----
12	Amb. 3 (SLU)	SLU	γ max	γ max	ψ_0*γ max	ψ_0*γ max	ψ_0*γ max	γ max	-----	-----	-----	-----
13	Amb. 3 (SLU)	SLU	γ max	γ max	ψ_0*γ max	ψ_0*γ max	γ max	ψ_0*γ max	-----	-----	-----	-----
14	Amb. 3 (SLU)	SLU	γ max	γ max	ψ_0*γ max	γ max	ψ_0*γ max	ψ_0*γ max	-----	-----	-----	-----
15	Amb. 3 (SLU)	SLU	γ max	γ max	γ max	ψ_0*γ max	ψ_0*γ max	ψ_0*γ max	-----	-----	-----	-----
16	Amb. 3 (SLE R)	SLE R	1	1	ψ_0	ψ_0	ψ_0	1	-----	-----	-----	-----
17	Amb. 3 (SLE R)	SLE R	1	1	ψ_0	ψ_0	1	ψ_0	-----	-----	-----	-----
18	Amb. 3 (SLE R)	SLE R	1	1	ψ_0	1	ψ_0	ψ_0	-----	-----	-----	-----
19	Amb. 3 (SLE R)	SLE R	1	1	1	ψ_0	ψ_0	ψ_0	-----	-----	-----	-----
20	Amb. 3 (SLE F)	SLE F	1	1	ψ_2	ψ_2	ψ_2	ψ_1	-----	-----	-----	-----
21	Amb. 3 (SLE F)	SLE F	1	1	ψ_2	ψ_2	ψ_1	ψ_2	-----	-----	-----	-----
22	Amb. 3 (SLE F)	SLE F	1	1	ψ_2	ψ_1	ψ_2	ψ_2	-----	-----	-----	-----
23	Amb. 3 (SLE F)	SLE F	1	1	ψ_1	ψ_2	ψ_2	ψ_2	-----	-----	-----	-----
24	Amb. 3 (SLE Q)	SLE Q	1	1	ψ_2	ψ_2	ψ_2	ψ_2	-----	-----	-----	-----
25	Amb. 4 (SLU)	SLU	γ max	γ max	ψ_0*γ max	ψ_0*γ max	ψ_0*γ max	-----	γ max	-----	-----	-----
26	Amb. 4 (SLU)	SLU	γ max	γ max	ψ_0*γ max	ψ_0*γ max	γ max	-----	ψ_0*γ max	-----	-----	-----
27	Amb. 4 (SLU)	SLU	γ max	γ max	ψ_0*γ max	γ max	ψ_0*γ max	-----	ψ_0*γ max	-----	-----	-----

28	Amb. 4 (SLU)	SLU	γ max	γ max	γ max	ψ_0*γ max	ψ_0*γ max	-----	ψ_0*γ max	-----	-----	-----
29	Amb. 4 (SLE R)	SLE R	1	1	ψ_0	ψ_0	ψ_0	-----	1	-----	-----	-----
30	Amb. 4 (SLE R)	SLE R	1	1	ψ_0	ψ_0	1	-----	ψ_0	-----	-----	-----
31	Amb. 4 (SLE R)	SLE R	1	1	ψ_0	1	ψ_0	-----	ψ_0	-----	-----	-----
32	Amb. 4 (SLE R)	SLE R	1	1	1	ψ_0	ψ_0	-----	ψ_0	-----	-----	-----
33	Amb. 4 (SLE F)	SLE F	1	1	ψ_2	ψ_2	ψ_2	-----	ψ_1	-----	-----	-----
34	Amb. 4 (SLE F)	SLE F	1	1	ψ_2	ψ_2	ψ_1	-----	ψ_2	-----	-----	-----
35	Amb. 4 (SLE F)	SLE F	1	1	ψ_2	ψ_1	ψ_2	-----	ψ_2	-----	-----	-----
36	Amb. 4 (SLE F)	SLE F	1	1	ψ_1	ψ_2	ψ_2	-----	ψ_2	-----	-----	-----
37	Amb. 4 (SLE Q)	SLE Q	1	1	ψ_2	ψ_2	ψ_2	-----	ψ_2	-----	-----	-----
38	Amb. 5 (SLU)	SLU	γ max	γ max	ψ_0*γ max	ψ_0*γ max	ψ_0*γ max	-----	-----	γ max	-----	-----
39	Amb. 5 (SLU)	SLU	γ max	γ max	ψ_0*γ max	ψ_0*γ max	γ max	-----	-----	ψ_0*γ max	-----	-----
40	Amb. 5 (SLU)	SLU	γ max	γ max	ψ_0*γ max	γ max	ψ_0*γ max	-----	-----	ψ_0*γ max	-----	-----
41	Amb. 5 (SLU)	SLU	γ max	γ max	γ max	ψ_0*γ max	ψ_0*γ max	-----	-----	ψ_0*γ max	-----	-----
42	Amb. 5 (SLE R)	SLE R	1	1	ψ_0	ψ_0	ψ_0	-----	-----	1	-----	-----
43	Amb. 5 (SLE R)	SLE R	1	1	ψ_0	ψ_0	1	-----	-----	ψ_0	-----	-----
44	Amb. 5 (SLE R)	SLE R	1	1	ψ_0	1	ψ_0	-----	-----	ψ_0	-----	-----
45	Amb. 5 (SLE R)	SLE R	1	1	1	ψ_0	ψ_0	-----	-----	ψ_0	-----	-----
46	Amb. 5 (SLE F)	SLE F	1	1	ψ_2	ψ_2	ψ_2	-----	-----	ψ_1	-----	-----
47	Amb. 5 (SLE F)	SLE F	1	1	ψ_2	ψ_2	ψ_1	-----	-----	ψ_2	-----	-----
48	Amb. 5 (SLE F)	SLE F	1	1	ψ_2	ψ_1	ψ_2	-----	-----	ψ_2	-----	-----
49	Amb. 5 (SLE F)	SLE F	1	1	ψ_1	ψ_2	ψ_2	-----	-----	ψ_2	-----	-----
50	Amb. 5 (SLE Q)	SLE Q	1	1	ψ_2	ψ_2	ψ_2	-----	-----	ψ_2	-----	-----
51	Amb. 6 (SLU)	SLU	γ max	γ max	ψ_0*γ max	ψ_0*γ max	ψ_0*γ max	-----	-----	-----	γ max	-----
52	Amb. 6 (SLU)	SLU	γ max	γ max	ψ_0*γ max	ψ_0*γ max	γ max	-----	-----	-----	ψ_0*γ max	-----
53	Amb. 6 (SLU)	SLU	γ max	γ max	ψ_0*γ max	γ max	ψ_0*γ max	-----	-----	-----	ψ_0*γ max	-----
54	Amb. 6 (SLU)	SLU	γ max	γ max	γ max	ψ_0*γ max	ψ_0*γ max	-----	-----	-----	ψ_0*γ max	-----
55	Amb. 6 (SLE R)	SLE R	1	1	ψ_0	ψ_0	ψ_0	-----	-----	-----	1	-----
56	Amb. 6 (SLE R)	SLE R	1	1	ψ_0	ψ_0	1	-----	-----	-----	ψ_0	-----
57	Amb. 6 (SLE R)	SLE R	1	1	ψ_0	1	ψ_0	-----	-----	-----	ψ_0	-----
58	Amb. 6 (SLE R)	SLE R	1	1	1	ψ_0	ψ_0	-----	-----	-----	ψ_0	-----
59	Amb. 6 (SLE F)	SLE F	1	1	ψ_2	ψ_2	ψ_2	-----	-----	-----	ψ_1	-----
60	Amb. 6 (SLE F)	SLE F	1	1	ψ_2	ψ_2	ψ_1	-----	-----	-----	ψ_2	-----
61	Amb. 6 (SLE F)	SLE F	1	1	ψ_2	ψ_1	ψ_2	-----	-----	-----	ψ_2	-----
62	Amb. 6 (SLE F)	SLE F	1	1	ψ_1	ψ_2	ψ_2	-----	-----	-----	ψ_2	-----
63	Amb. 6 (SLE Q)	SLE Q	1	1	ψ_2	ψ_2	ψ_2	-----	-----	-----	ψ_2	-----
64	Amb. 7 (SLU I)	SLU I	1	1	ψ_2	ψ_2	ψ_2	-----	-----	-----	-----	-----

Genera le combinazioni con un solo carico di tipo variabile come di base: Sì

Considera sollecitazioni dinamiche con segno dei modi principali: No

Combinazioni delle CCE

Simbologia
An. = Tipo di analisi
L = Lineare
NL = Non lineare
PD = P-Delta
Bk = Buckling
S = Sì
N = No
CC = Numero della combinazione delle condizioni di carico elementari
Comm. = Commento
TCC = Tipo di combinazione di carico
SLU = Stato limite ultimo
SLE R = Stato limite d'esercizio, combinazione rara
SLE F = Stato limite d'esercizio, combinazione frequente
SLE Q = Stato limite d'esercizio, combinazione quasi permanente
SLD = Stato limite di danno
SLO = Stato limite di operatività
SLU I = Stato limite di resistenza al fuoco
SND = Stato limite di salvaguardia della vita (non dissipativo)

CC	Comm.	TCC	An.	Bk	1	2	3	4	5	6	7	8	9	±S X	±S Y
1	Amb. 1 (SLU S) S +X+0.3Y	SND	L	N	1.00	1.00	0.60	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	1.00	0.30
2	Amb. 1 (SLE) S +X+0.3Y	SLD	L	N	1.00	1.00	0.60	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	1.00	0.30
3	Amb. 1 (SLE) S +X+0.3Y	SLO	L	N	1.00	1.00	0.60	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	1.00	0.30
4	Amb. 1 (SLU S) S +X-0.3Y	SND	L	N	1.00	1.00	0.60	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	1.00	-0.30
5	Amb. 1 (SLE) S +X-0.3Y	SLD	L	N	1.00	1.00	0.60	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	1.00	-0.30
6	Amb. 1 (SLE) S +X-0.3Y	SLO	L	N	1.00	1.00	0.60	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	1.00	-0.30
7	Amb. 1 (SLU S) S +0.3X+Y	SND	L	N	1.00	1.00	0.60	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.30	1.00
8	Amb. 1 (SLE) S +0.3X+Y	SLD	L	N	1.00	1.00	0.60	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.30	1.00
9	Amb. 1 (SLE) S +0.3X+Y	SLO	L	N	1.00	1.00	0.60	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.30	1.00
10	Amb. 1 (SLU S) S -0.3X+Y	SND	L	N	1.00	1.00	0.60	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.30	1.00

11	Amb. 1 (SLE) S -0.3X+Y	SLD	L	N	1.00	1.00	0.60	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.30	1.00
12	Amb. 1 (SLE) S -0.3X+Y	SLO	L	N	1.00	1.00	0.60	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.30	1.00
13	Amb. 2 (SLU)	SLU	L	N	1.30	1.50	1.05	0.00	1.50	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
14	Amb. 2 (SLU)	SLU	L	N	1.30	1.50	1.05	1.50	0.75	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
15	Amb. 2 (SLU)	SLU	L	N	1.30	1.50	1.50	0.00	0.75	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
16	Amb. 2 (SLE R)	SLE R	L	N	1.00	1.00	0.70	0.00	1.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
17	Amb. 2 (SLE R)	SLE R	L	N	1.00	1.00	0.70	1.00	0.50	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
18	Amb. 2 (SLE R)	SLE R	L	N	1.00	1.00	1.00	0.00	0.50	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
19	Amb. 2 (SLE F)	SLE F	L	N	1.00	1.00	0.60	0.00	0.20	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
20	Amb. 2 (SLE F)	SLE F	L	N	1.00	1.00	0.60	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
21	Amb. 2 (SLE F)	SLE F	L	N	1.00	1.00	0.70	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
22	Amb. 2 (SLE Q)	SLE Q	L	N	1.00	1.00	0.60	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
23	Amb. 3 (SLU)	SLU	L	N	1.30	1.50	1.05	0.00	0.75	1.50	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
24	Amb. 3 (SLU)	SLU	L	N	1.30	1.50	1.05	0.00	1.50	0.90	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
25	Amb. 3 (SLU)	SLU	L	N	1.30	1.50	1.05	1.50	0.75	0.90	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
26	Amb. 3 (SLU)	SLU	L	N	1.30	1.50	1.50	0.00	0.75	0.90	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
27	Amb. 3 (SLE R)	SLE R	L	N	1.00	1.00	0.70	0.00	0.50	1.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
28	Amb. 3 (SLE R)	SLE R	L	N	1.00	1.00	0.70	0.00	1.00	0.60	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
29	Amb. 3 (SLE R)	SLE R	L	N	1.00	1.00	0.70	1.00	0.50	0.60	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
30	Amb. 3 (SLE R)	SLE R	L	N	1.00	1.00	1.00	0.00	0.50	0.60	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
31	Amb. 3 (SLE F)	SLE F	L	N	1.00	1.00	0.60	0.00	0.00	0.20	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
32	Amb. 3 (SLE F)	SLE F	L	N	1.00	1.00	0.60	0.00	0.20	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
33	Amb. 3 (SLE F)	SLE F	L	N	1.00	1.00	0.60	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
34	Amb. 3 (SLE F)	SLE F	L	N	1.00	1.00	0.70	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
35	Amb. 3 (SLE Q)	SLE Q	L	N	1.00	1.00	0.60	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
36	Amb. 4 (SLU)	SLU	L	N	1.30	1.50	1.05	0.00	0.75	0.00	1.50	0.00	0.00	0.00	0.00
37	Amb. 4 (SLU)	SLU	L	N	1.30	1.50	1.05	0.00	1.50	0.00	0.90	0.00	0.00	0.00	0.00
38	Amb. 4 (SLU)	SLU	L	N	1.30	1.50	1.05	1.50	0.75	0.00	0.90	0.00	0.00	0.00	0.00
39	Amb. 4 (SLU)	SLU	L	N	1.30	1.50	1.50	0.00	0.75	0.00	0.90	0.00	0.00	0.00	0.00
40	Amb. 4 (SLE R)	SLE R	L	N	1.00	1.00	0.70	0.00	0.50	0.00	1.00	0.00	0.00	0.00	0.00
41	Amb. 4 (SLE R)	SLE R	L	N	1.00	1.00	0.70	0.00	1.00	0.00	0.60	0.00	0.00	0.00	0.00
42	Amb. 4 (SLE R)	SLE R	L	N	1.00	1.00	0.70	1.00	0.50	0.00	0.60	0.00	0.00	0.00	0.00
43	Amb. 4 (SLE R)	SLE R	L	N	1.00	1.00	1.00	0.00	0.50	0.00	0.60	0.00	0.00	0.00	0.00
44	Amb. 4 (SLE F)	SLE F	L	N	1.00	1.00	0.60	0.00	0.00	0.00	0.20	0.00	0.00	0.00	0.00
45	Amb. 4 (SLE F)	SLE F	L	N	1.00	1.00	0.60	0.00	0.20	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
46	Amb. 4 (SLE F)	SLE F	L	N	1.00	1.00	0.60	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
47	Amb. 4 (SLE F)	SLE F	L	N	1.00	1.00	0.70	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
48	Amb. 4 (SLE Q)	SLE Q	L	N	1.00	1.00	0.60	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
49	Amb. 5 (SLU)	SLU	L	N	1.30	1.50	1.05	0.00	0.75	0.00	0.00	1.50	0.00	0.00	0.00
50	Amb. 5 (SLU)	SLU	L	N	1.30	1.50	1.05	0.00	1.50	0.00	0.00	0.90	0.00	0.00	0.00
51	Amb. 5 (SLU)	SLU	L	N	1.30	1.50	1.05	1.50	0.75	0.00	0.00	0.90	0.00	0.00	0.00
52	Amb. 5 (SLU)	SLU	L	N	1.30	1.50	1.50	0.00	0.75	0.00	0.00	0.90	0.00	0.00	0.00
53	Amb. 5 (SLE R)	SLE R	L	N	1.00	1.00	0.70	0.00	0.50	0.00	0.00	1.00	0.00	0.00	0.00
54	Amb. 5 (SLE R)	SLE R	L	N	1.00	1.00	0.70	0.00	1.00	0.00	0.00	0.60	0.00	0.00	0.00
55	Amb. 5 (SLE R)	SLE R	L	N	1.00	1.00	0.70	1.00	0.50	0.00	0.00	0.60	0.00	0.00	0.00
56	Amb. 5 (SLE R)	SLE R	L	N	1.00	1.00	1.00	0.00	0.50	0.00	0.00	0.60	0.00	0.00	0.00
57	Amb. 5 (SLE F)	SLE F	L	N	1.00	1.00	0.60	0.00	0.00	0.00	0.00	0.20	0.00	0.00	0.00
58	Amb. 5 (SLE F)	SLE F	L	N	1.00	1.00	0.60	0.00	0.20	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
59	Amb. 5 (SLE F)	SLE F	L	N	1.00	1.00	0.60	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
60	Amb. 5 (SLE F)	SLE F	L	N	1.00	1.00	0.70	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
61	Amb. 5 (SLE Q)	SLE Q	L	N	1.00	1.00	0.60	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
62	Amb. 6 (SLU)	SLU	L	N	1.30	1.50	1.05	0.00	0.75	0.00	0.00	0.00	1.50	0.00	0.00
63	Amb. 6 (SLU)	SLU	L	N	1.30	1.50	1.05	0.00	1.50	0.00	0.00	0.00	0.90	0.00	0.00
64	Amb. 6 (SLU)	SLU	L	N	1.30	1.50	1.05	1.50	0.75	0.00	0.00	0.00	0.90	0.00	0.00
65	Amb. 6 (SLU)	SLU	L	N	1.30	1.50	1.50	0.00	0.75	0.00	0.00	0.00	0.90	0.00	0.00
66	Amb. 6 (SLE R)	SLE R	L	N	1.00	1.00	0.70	0.00	0.50	0.00	0.00	0.00	1.00	0.00	0.00
67	Amb. 6 (SLE R)	SLE R	L	N	1.00	1.00	0.70	0.00	1.00	0.00	0.00	0.00	0.60	0.00	0.00
68	Amb. 6 (SLE R)	SLE R	L	N	1.00	1.00	0.70	1.00	0.50	0.00	0.00	0.00	0.60	0.00	0.00
69	Amb. 6 (SLE R)	SLE R	L	N	1.00	1.00	1.00	0.00	0.50	0.00	0.00	0.00	0.60	0.00	0.00
70	Amb. 6 (SLE F)	SLE F	L	N	1.00	1.00	0.60	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.20	0.00	0.00
71	Amb. 6 (SLE F)	SLE F	L	N	1.00	1.00	0.60	0.00	0.20	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
72	Amb. 6 (SLE F)	SLE F	L	N	1.00	1.00	0.60	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
73	Amb. 6 (SLE F)	SLE F	L	N	1.00	1.00	0.70	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
74	Amb. 6 (SLE Q)	SLE Q	L	N	1.00	1.00	0.60	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
75	Amb. 7 (SLU I)	SLU I	L	N	1.00	1.00	0.60	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00

Elenco masse nodi

Simbologia
Mo =Massa orizzontale
Nodo =Numero del nodo

Nodo	Mo <kg>	Nodo	Mo <kg>	Nodo	Mo <kg>	Nodo	Mo <kg>	Nodo	Mo <kg>	Nodo	Mo <kg>	Nodo	Mo <kg>
-2424	2544.45	-2423	2527.99	-2422	893.71	-2421	1136.41	-2420	2337.14	-2419	1974.45	-2418	2885.91
-2417	1939.91	-2416	2854.31	-2415	1969.65	-2414	2884.99	-2413	1969.65	-2412	2787.12	-2411	1944.32
-2410	4020.48	-2409	4074.79	-2405	551.61	-2404	551.61	-2403	588.38	-2396	2227.16	-2394	2079.62

-2391	1895.25	-2390	1619.94	-2389	938.65	-2388	1387.61	-2387	1214.99	-2386	1062.86	-2385	329.80
-2384	206.34	-2383	375.79	-2382	405.81	-2381	405.82	-2380	405.83	-2379	396.43	-2378	227.40
-2376	402.54	-2375	717.28	-2374	773.01	-2373	773.00	-2372	772.99	-2371	755.51	-2370	441.62
-2368	394.28	-2367	702.87	-2366	757.51	-2365	757.51	-2364	757.52	-2363	740.39	-2362	432.60
-2360	394.28	-2359	702.87	-2358	757.52	-2357	757.52	-2356	757.52	-2355	740.39	-2354	432.60
-2352	394.28	-2351	702.87	-2350	757.51	-2349	757.52	-2348	757.52	-2347	740.39	-2346	432.60
-2344	394.28	-2343	702.87	-2342	757.52	-2341	757.52	-2340	757.52	-2339	740.39	-2338	432.60
-2336	394.28	-2335	702.87	-2334	757.52	-2333	757.52	-2332	757.52	-2331	740.39	-2330	432.60
-2328	394.28	-2327	702.87	-2326	757.51	-2325	757.52	-2324	757.52	-2323	740.39	-2322	432.60
-2320	383.23	-2319	683.66	-2318	736.87	-2317	736.88	-2316	736.90	-2315	720.23	-2314	420.57
-2312	881.69	-2311	926.57	-2310	839.86	-2309	907.54	-2308	907.54	-2307	907.55	-2306	886.33
-2305	974.04	-2304	885.87	-2303	853.32	-2302	821.55	-2301	887.78	-2300	887.78	-2299	851.53
-2297	996.15	-2296	911.85	-2295	528.78	-2294	321.45	-2293	734.99	-2292	885.60	-2291	940.97
-2289	705.61	-2288	850.34	-2287	868.53	-2286	854.79	-2285	806.57	-2284	871.63	-2283	871.63
-2282	871.63	-2281	851.24	-2280	851.19	-2279	872.24	-2278	875.49	-2277	507.46	-2276	308.21
-2275	688.52	-2274	740.76	-2273	743.30	-2272	429.66	-2271	292.88	-2270	671.62	-2269	809.55
-2268	826.89	-2267	1276.82	-2266	726.68	-2265	729.49	-2264	421.54	-2263	253.86	-2262	701.35
-2261	716.44	-2260	705.08	-2259	665.14	-2258	719.02	-2257	719.01	-2256	719.01	-2255	702.09
-2254	702.52	-2253	719.38	-2252	721.52	-2251	417.23	-2250	287.61	-2249	660.04	-2248	796.06
-2247	812.65	-2246	1479.35	-2245	726.66	-2244	729.45	-2243	421.52	-2242	686.43	-2241	701.18
-2240	690.02	-2239	650.92	-2238	703.70	-2237	703.70	-2236	703.70	-2235	687.16	-2234	687.70
-2233	704.24	-2232	706.33	-2231	408.29	-2230	246.63	-2229	726.50	-2228	729.48	-2227	421.54
-2226	285.45	-2225	592.70	-2224	535.02	-2223	688.87	-2222	678.00	-2221	639.55	-2220	691.44
-2219	691.45	-2218	691.46	-2217	675.22	-2216	675.80	-2215	692.08	-2214	694.14	-2213	401.11
-2212	726.22	-2211	727.16	-2210	419.93	-2209	534.89	-2208	649.49	-2207	663.96	-2206	1381.47
-2205	654.78	-2204	690.03	-2203	703.70	-2202	703.70	-2201	687.70	-2200	706.33	-2199	714.93
-2198	283.22	-2197	650.19	-2196	783.84	-2195	800.63	-2194	2110.03	-2193	715.79	-2192	732.24
-2191	423.40	-2190	698.47	-2189	713.38	-2188	702.05	-2187	662.29	-2186	715.96	-2185	715.95
-2184	715.94	-2183	699.10	-2182	699.59	-2181	716.39	-2180	718.52	-2179	415.47	-2178	725.58
-2177	729.38	-2176	421.66	-2175	283.22	-2174	650.21	-2173	783.96	-2172	800.66	-2171	2326.94
-2170	686.43	-2169	701.18	-2168	690.03	-2167	650.92	-2166	703.70	-2165	703.70	-2164	703.70
-2163	687.16	-2162	687.70	-2161	704.24	-2160	706.33	-2159	408.29	-2158	547.69	-2157	719.38
-2156	944.00	-2155	278.51	-2154	639.73	-2153	771.29	-2152	787.82	-2151	2496.11	-2150	677.49
-2149	692.05	-2148	681.03	-2147	642.39	-2146	694.50	-2145	694.51	-2144	694.52	-2143	678.20
-2142	678.73	-2141	695.06	-2140	697.13	-2139	402.87	-2138	239.50	-2137	271.36	-2136	1499.33
-2135	2346.90	-2134	1053.30	-2133	534.32	-2132	356.21	-2131	534.32	-2130	703.73	-2129	601.67
-2128	304.34	-2127	758.37	-2126	776.39	-2125	762.84	-2124	715.21	-2123	779.50	-2122	779.49
-2121	779.48	-2120	759.32	-2119	759.91	-2118	779.95	-2117	782.48	-2116	419.54	-2115	376.02
-2114	305.95	-2113	370.76	-2112	370.76	-2111	146.29	-2110	704.71	-2109	464.75	-2108	318.47
-2107	302.90	-2106	477.06	-2105	174.17	-2104	662.09	-2103	476.56	-2102	238.53	-2101	345.87
-2100	934.25	-2098	265.08	-2097	397.62	-2096	265.08	-2095	397.62	-2094	248.50	-2093	265.08
-2092	496.98	-2091	424.06	-2090	672.54	-2089	605.47	-2088	494.70	-2087	531.89	-2086	242.33
-2085	485.90	-2084	676.61	-2083	137.14	-2082	664.10	-2081	435.71	-2080	298.56	-2079	283.97
-2078	447.25	-2077	163.28	-2076	620.70	-2075	446.77	-2074	223.62	-2073	324.25	-2072	875.86
-2070	248.51	-2069	372.77	-2068	248.51	-2067	372.77	-2066	232.97	-2065	248.51	-2064	465.92
-2063	397.55	-2062	630.51	-2061	651.33	-2060	509.56	-2059	521.40	-2058	191.67	-2057	384.33
-2056	535.17	-2055	162.01	-2054	324.85	-2053	452.34	-2052	137.15	-2051	663.80	-2050	435.71
-2049	298.56	-2048	283.97	-2047	447.25	-2046	163.28	-2045	620.70	-2044	446.77	-2043	223.62
-2042	324.25	-2041	875.86	-2039	248.52	-2038	372.77	-2037	248.51	-2036	372.77	-2035	232.97
-2034	248.51	-2033	465.92	-2032	397.56	-2031	630.51	-2030	650.95	-2029	507.87	-2028	519.76
-2027	137.69	-2026	275.90	-2025	384.08	91	274.92	92	274.92	93	520.11	94	368.93
95	673.88	96	503.01	97	492.04	98	491.71	99	502.73	100	502.73	101	502.73
102	467.56	103	493.63	104	501.05	105	491.20	106	412.97	107	237.87	108	615.41

109	248.36	110	416.85	111	407.13	112	329.73	113	117.22	117	457.56	118	788.45
119	786.14	120	767.83	121	767.26	122	785.63	123	785.63	124	785.62	125	727.02
126	770.45	127	782.83	128	747.12	129	636.06	130	363.79	131	3699.13	132	3699.12
133	3699.12	134	3699.12	135	3102.79	136	3246.93	138	3973.25	139	2571.47	140	4961.38
141	5083.49	142	6851.84	143	4960.53	144	6739.38	145	5066.40	146	6848.55	147	5066.38
148	6500.25	149	4976.22	150	7521.73	151	3757.21	153	10971.30	154	3303.33	155	5162.20
156	3747.08	157	6250.72	158	10693.10	159	6424.20	160	6570.31	161	6570.28	162	6570.28
163	6104.23	164	11312.60	165	5552.38	167	5008.20	168	3602.41	169	7301.30	170	9707.42
171	9171.48	172	8826.95	173	4587.23	175	5197.73	176	3721.80	177	4347.71	178	11993.30
179	9068.32	180	9280.92	181	9280.91	182	9280.92	183	8602.61	184	8623.30	185	2954.13
186	3512.73	187	327.96	188	3680.20	189	3729.68	190	595.81	192	1489.63	193	1897.28
194	2643.52	195	911.75	196	594.61	197	1083.48	198	6416.30	199	3055.47	200	820.80
201	699.75	202	537.28	203	2706.08	204	1659.73	205	523.96	206	1521.76	207	1855.80
231	588.34	232	884.28	233	867.21	234	883.75	235	830.97	236	881.36	237	348.51
238	287.22	240	778.10	241	1113.85	242	1111.38	243	1092.66	244	1092.26	245	1110.90
246	1110.90	247	1110.90	248	1051.46	249	1095.52	250	1108.06	251	989.51	252	395.27
253	1149.11	254	643.96	255	1121.26	256	926.53	257	572.72	258	1065.56	259	1960.85
260	1998.85	261	1998.83	262	1998.83	263	1877.63	264	1257.93	265	1039.63	266	415.91
270	957.57	271	378.25	272	374.22	273	345.36	274	382.61	275	525.47	276	833.52
278	1565.19	279	2215.19	280	2251.36	281	2251.36	282	2251.36	283	2135.95	284	1484.25
285	243.30	286	561.61	287	569.08	288	246.93	289	538.21	290	251.05	291	450.94
292	558.76	293	240.59	294	1410.64	295	732.73	296	717.08	297	569.02	298	581.76
299	643.08	300	537.48	301	926.64	302	893.52	303	867.01	304	887.79	305	900.37
306	747.55	307	327.80	309	966.56	311	25.62	312	214.43	313	404.69	314	215.16

Totali masse nodi

Mo <kg>
716398.00

Elenco modi di vibrare, masse partecipanti e coefficienti di partecipazione

Simbologia

Φ_x = Coefficiente di partecipazione in dir. X
Φ_y = Coefficiente di partecipazione in dir. Y
Φ_z = Coefficiente di partecipazione in dir. Z
%Jpz = Percentuale momento d'inerzia polare partecipante intorno all'asse Z
%Mx = Percentuale massa partecipante in dir. X
%My = Percentuale massa partecipante in dir. Y
%Mz = Percentuale massa partecipante in dir. Z
C = * indica che il modo è stato considerato
Diff. = Minima differenza percentuale dagli altri periodi
Modo = Numero del modo di vibrare
T = Periodo

Modo	C	T	Diff.	Φx	Φy	Φz	%Mx	%My	%Mz	%Jpz
1	*	0.28	1.25	152.71	33.88	0.00	32.55	1.60	0.00	0.00
2	*	0.28	1.25	29.08	-181.27	0.00	1.18	45.87	0.00	0.00
3		0.24	3.39	33.38	-20.68	0.00	1.56	0.60	0.00	0.00
4	*	0.23	3.39	-165.38	-1.15	0.00	38.18	0.00	0.00	0.00
5		0.21	3.80	35.48	-1.73	0.00	1.76	0.00	0.00	0.00
6	*	0.20	3.45	29.02	143.21	0.00	1.18	28.63	0.00	0.00
7	*	0.19	0.51	16.38	-40.59	0.00	0.37	2.30	0.00	0.00
8	*	0.19	0.51	107.18	-25.45	0.00	16.03	0.90	0.00	0.00
9		0.18	6.16	-5.08	-3.64	0.00	0.04	0.02	0.00	0.00
10		0.17	1.83	23.35	27.01	0.00	0.76	1.02	0.00	0.00
11		0.17	1.83	-12.68	35.29	0.00	0.22	1.74	0.00	0.00
12	*	0.15	0.67	8.04	-60.78	0.00	0.09	5.16	0.00	0.00
13	*	0.15	0.67	0.00	32.95	0.00	0.00	1.52	0.00	0.00
14		0.15	0.92	18.74	11.44	0.00	0.49	0.18	0.00	0.00
15		0.14	5.71	5.07	20.74	0.00	0.04	0.60	0.00	0.00
Tot.cons.							89.59	85.97	0.00	0.00

Elenco coefficienti di risposta

Simbologia
Modo = Numero del modo di vibrare
Sx = Coefficiente di risposta (moltiplicato per 100) in dir. X
Sy = Coefficiente di risposta (moltiplicato per 100) in dir. Y

Stato limite di operatività

Modo	Sx	Sy
1	9.11	9.11
2	9.11	9.11
3	9.11	9.11
4	9.11	9.11
5	9.11	9.11
6	9.11	9.11
7	9.11	9.11
8	9.11	9.11
9	9.11	9.11
10	9.11	9.11
11	9.11	9.11
12	9.11	9.11
13	9.11	9.11
14	9.11	9.11
15	9.11	9.11

Stato limite di danno

Modo	Sx	Sy
1	7.04	7.04
2	7.04	7.04
3	7.04	7.04
4	7.04	7.04
5	7.04	7.04
6	7.04	7.04
7	7.04	7.04
8	7.04	7.04
9	7.04	7.04
10	7.04	7.04
11	7.04	7.04
12	7.04	7.04
13	7.04	7.04
14	7.04	7.04
15	7.04	7.04

Stato limite di salvaguardia della vita

Modo	Sx	Sy
1	12.26	12.26
2	12.26	12.26
3	12.26	12.26
4	12.26	12.26
5	12.26	12.26
6	12.26	12.26
7	12.26	12.26
8	12.26	12.26
9	12.26	12.26
10	12.26	12.26
11	12.26	12.26
12	12.26	12.26
13	12.26	12.26
14	12.26	12.26
15	12.26	12.26

Domanda in duttilità di curvatura

Direzione X μ_{EdX}=12.04
Direzione Y μ_{EdY}=10.20

Criteri di progetto utilizzati

Pilastri in c.a.

Generali	
Parametri di progetto	
Pilastro prefabbricato	No
Progettazione dell'armatura con sollecitazioni più gravose	Si
Disaccoppia sovraresistenza	No
Limita fattore di sovraresistenza al massimo valore di struttura	No
Tipo verifica di stabilità	
-Per N*Ω-M e per N-c*M (standard)	Si
-Per N*Ω-c*M (doppia)	No

-Per N*Ω (sforzo normale e momento nullo)	No
-Per c*M (momento e sforzo normale nullo)	No
Max angolo di piegatura ferri <grad>	20.00
Progettazione armatura di ripresa	Si
Minimizzazione armatura di ripresa	No
Minimizzazione area di ferro totale nella sezione	No
Non progettare riprese ma estendi solo i ferri	Si
Verifiche in relazione	Minimizzate
Ancoraggi	
Lunghezza ancoraggi	
-Lunghezza minima come multiplo del diametro	40.00
Ancoraggi tutti uguali	Si
Piegatura ancoraggi per discontinuità	Si
Piegatura ancoraggi ferri di ripresa	Si
Armatura a taglio	
Staffatura a spirale pilastri circolari	Si
Cambiare le staffe nei nodi appartenenti all'impalcato 0 se sul nodo incidono elementi	Si
Considera solo la zona critica alla base della pilastrata (strutture pendolari)	No
Progetta a taglio con traliccio ad inclinazione variabile	Si
-Classe A	
-In zona critica limita ctg θ a	1.00
-In zona non critica limita ctg θ a	2.50
-Classe B	
-In zona critica limita ctg θ a	2.50
-In zona non critica limita ctg θ a	2.50
Estendi nel nodo staffe sottostanti anche se non richiesto dalla normativa	No
Parametri di disegno	
Scala disegno sezioni pilastri	25.00
Scala disegno viste pilastri	50.00
Creazione tabelle pilastri	Si
-Tipo di tabella	Armature disposte dal basso verso l'alto
-Max lunghezza tavole <cm>	70.00
-Max altezza tavole <cm>	50.00
Creazione viste pilastri	
-Disegno ferri dentro pilastro in vista	Si
-Disegno staffe dentro pilastro in vista	Si
-Modalità di individuazione ferri	
-Modalità di indicazione ferri	Mediante una tabella
-Minimizzazione riferimenti	Si
-Modalità di individuazione ferri	Per posizione
-Modalità di indicazione ferri	Mediante una tabella
-Minimizzazione riferimenti	Si

Specifici	**1**
Materiali	
-Considera come elemento esistente	No
-Calcestruzzo	
-Livello di conoscenza	LC2
-Fattore di confidenza	1.20
-Tipo di calcestruzzo	C25/30
-Rck calcestruzzo	300.00
-Modulo elastico <daN/cmq>	314472.00
-Resistenza caratteristica cilindrica (Fck)	249.00
-Resistenza caratteristica a trazione (Fctk)	17.91
-Resistenza media (Fcm) <daN/cmq>	329.00
-Resistenza media a trazione (Fctm) <daN/cmq>	25.58
-σ amm. calcestruzzo <daN/cmq>	97.50
-τc0 <daN/cmq>	6.00
-τc1 <daN/cmq>	18.30
-Riduci Fcd per tutte le verifiche secondo il D.M. 18	Si
-γ_c per stati limite ultimi	
-Automatico	x
-Pari a	
-Acciaio	
-Livello di conoscenza	LC2
-Fattore di confidenza	1.20
-Tipo di acciaio	B450C
-Modulo elastico <daN/cmq>	2060000.00
-Tensione caratteristica di snervamento (Fyk) <daN/cmq>	4500.00
-Tensione media di snervamento (Fym) <daN/cmq>	4500.00
-Sigma amm. acciaio <daN/cmq>	2600.00

-Sigma amm. reti e tralicci <daN/cmq>	2600.00
-Allungamento per verifiche di duttilità (Agt) <%>	4.00
-γ_s per stati limite ultimi	
-Automatico	x
-Pari a	
-Coeff. di omogeneizzazione	15.00
Parametri per analisi pushover	
Numero fibre	200.00
Fattore di confinamento nucleo interno	1.00
Fattore di incrudimento acciaio <%>	0.10
Parametri per verifiche di duttilità	
Considera formulazione per pareti	No
Considera rotazione massima di esercizio per determinare SLO e SLD	No
Modalità di calcolo luce di taglio Lv	
-Lv=L/2	x
-Lv=M/V	
-Lv=Punto di nullo del momento flettente	
Capacità di rotazione alla corda al collasso	
-Formula C8.7.2.1 con fattore di riduzione pari a	
-Formula C8.7.2.5	x
Sforzo normale di verifica per analisi pushover	
-Gravitazionale	
-Dal calcolo	x
Parametri di calcolo	
Strategia di progetto	RETTANG
Copriferro reale al bordo staffa <cm>	3.50
Diametro staffa teorica <mm>	9.00
Continuità dei ferri nei nodi appartenenti all'impalcato 0	Si
Coeff. β in direzione Z locale	1.00
Coeff. β in direzione Y locale	1.00
Armatura secondo Circ. 65 del 10/04/97	No
-Raffittimento staffe in testa e al piede del pilastro	No
-Passo <cm>	
Parametri di progetto secondo il D.M. 18	
Elemento dissipativo	No
Trascura gerarchia	No
Verifica a taglio ciclico elementi esistenti	No
Limita verifica a pressoflessione ad elemento non dissipativo	No
Limita verifica a taglio ad elemento non dissipativo	No
Elemento secondario	No
-Considera effetto confinamento nella verifica di duttilità	No
-Verifica la duttilità dei pilastri rettangolari in modo esplicito	No
Incremento percentuale per piano debole	No
Non progettare e verificare i nodi fra trave e pilastro	Si
-Progetta e verifica secondo Circolare n.7 del 21/01/2019	No
Verifiche a pressoflessione deviata	Si
Per calcoli secondo il D.M. 18 usa espressione 4.1.19	No
Verifiche a taglio	
Verifiche a taglio per sezioni circolari	
-Usa formulazione sezioni generiche	
-Considera rettangolo inscritto con B/H pari a	1.00
Verifiche a taglio per sezioni generiche	
-Considera Vrdu minimo	
-Considera Vrdu calcolato in corrispondenza di bw minimo	
-Considera Vrdu in corrispondenza di bw medio	x
-Considera Vrdu in corrispondenza di bw massimo	
-Considera sempre Af Staffe non proiettata in direzione del taglio	Si
Armatura a pressoflessione	
Elenco diametri ferri longitudinali 1 <mm>	16
Elenco diametri ferri longitudinali 2 <mm>	20
Elenco diametri ferri longitudinali 3 <mm>	22
Elenco diametri ferri longitudinali 4 <mm>	
Elenco diametri ferri longitudinali 5 <mm>	
Elenco diametri ferri longitudinali 6 <mm>	
Elenco diametri ferri longitudinali 7 <mm>	
Max distanza fra i ferri su un lato <cm>	25.00
Min. interferro ammissibile <cm>	7.00
Distanza fra i ferri di spigolo <cm>	3.00
Min. numero ferri per pilastri circolari	8.00
Reggistaffe aggiuntivi sezioni non rettangolari	Si
Fattore di riduzione $\tau c0$ per ancoraggio ferri	1.00
Armatura a taglio	
Elenco diametri staffe 1 <mm>	6

Elenco diametri staffe 2 <mm>	8
Elenco diametri staffe 3 <mm>	
Elenco diametri staffe 4 <mm>	
Elenco diametri staffe 5 <mm>	
Elenco diametri staffe 6 <mm>	
Elenco diametri staffe 7 <mm>	
Mantieni diametro costante nell'interpiano	Si
Passi staffe	4.00
-Minimo <cm>	Si
-Massimo <cm>	30.00
-Incremento <cm>	2.00
Tipo di minimizzazione staffatura	
-Minimizza il numero delle staffe	
-Minimizza il peso delle staffe	x
Max distanza fra ferri non collegati nelle zone critiche <cm>	20.00
Max numero ferri non collegati nelle zone critiche	1.00
Max distanza fra ferri non collegati <cm>	20.00
Max numero ferri non collegati	2.00
Max distanza fra ferri nei nodi non collegati <cm>	7.00
Max numero ferri nei nodi non collegati	1.00
Collegamenti ferri	
Con spilli	
Con staffe rettangolari	
Con staffe poligonali	x
Ferri orizzontali pareti realizzati con staffe	No
Quote di alleggerimento armature pilastri prefabbricati	
Quota di alleggerimento n. 1 <m>	0.00
Quota di alleggerimento n. 2 <m>	0.00
Quota di alleggerimento n. 3 <m>	0.00
Quota di alleggerimento n. 4 <m>	0.00
Quota di alleggerimento n. 5 <m>	0.00
Quota di alleggerimento n. 6 <m>	0.00
Quota di alleggerimento n. 7 <m>	0.00
Dati per progettazione interattiva sezioni	
Distanza fra ferri su più strati <cm>	1.00
Integrare lo scorrimento lungo il tratto	Si
-Lunghezza del tratto <m>	1.00
Dati per progettazione agli stati limite	
Condizioni ambientali	
-Ordinarie	x
-Aggressive	
-Molto aggressive	
Usa dominio N-M per flessioni rette	No
-Ricerca della sicurezza con sforzo normale costante	
-Ricerca della sicurezza con eccentricità costante	
Controllo rapporto X/D	No
Classificazione barre tese/compresse	
-Solo le barre con deformazione percentuale rispetto	
alla barra più tesa/compressa non inferiore a <%>	30.00
-In funzione della deformazione	
Dati per verifiche di resistenza al fuoco	
-Tempo di verifica (REI) <minuti>	60.00
Dimensione MESH <cm>	2.00
-Passo di calcolo <secondi>	10.00
-Temperatura ambiente <C°>	20.00
-Coeff. di convezione a temperatura ambiente <W/mq K>	9.00
Calcestruzzo	
-Tipo di aggregati	SILICEI
-Massa volumica iniziale <kg/mc>	2300.00
-Umidità iniziale <%>	3.00
-Fattore di interpolazione conducibilità	0.50
Dati per verifiche FRP	
Rinforzo longitudinale	
Tipo di fibra/resina	
-Vetro/Epossidica	
-Arammidica/Epossidica	
-Carbonio/Epossidica	x
Resistenza caratteristica(f_{fk}) <daN/cmq>	49000.00
Modulo elastico(E_c) <daN/cmq>	2500000.00
Deformazione caratteristica a rottura per trazione(ε_{fk}) <%>	2.00
Spessore equivalente(t_f) <mm>	0.17
Sistemi di rinforzo	
-Preformati	
-Impregnati in situ	x

Rinforzo trasversale	
Tipo di fibra/resina	
-Vetro/Epossidica	
-Arammidica/Epossidica	
-Carbonio/Epossidica	x
Resistenza caratteristica(f_{fk}) <daN/cmq>	49000.00
Modulo elastico(E_c) <daN/cmq>	2500000.00
Deformazione caratteristica a rottura per trazione(ε_{fk}) <%>	2.00
Spessore equivalente(t_f) <mm>	0.17
Sistemi di rinforzo	
-Preformati	
-Impregnati in situ	x
Trascura resistenza a taglio dei rinforzi	No
Modalità di carico	
-Lungo termine	x
-Ciclico	
Coeff. parziale di sicurezza per SLU di distacco(γ_{fd})	1.50
Fattore di conversione ambientale(η_a)	0.95
Raggio di arrotondamento spigoli(r_c) <cm>	2.00
Coeff. condizione di carico(K_q)	1.25
Dati per verifiche incamiciature in acciaio non CAM	
Resistenza di progetto strisce di collegamento (Fyd) <daN/cmq>	2350.00
Dati per verifiche incamiciature in c.a.	
-Tipo di calcestruzzo	C25/30
-Rck calcestruzzo <daN/cmq>	300.00
-Modulo elastico <daN/cmq>	314472.00
-Resistenza caratteristica cilindrica (Fck) <daN/cmq>	249.00
-Tipo di acciaio	B450C
-Modulo elastico <daN/cmq>	2060000.00
-Tensione caratteristica di snervamento (Fyk) <daN/cmq>	4500.00
-Considera resistenza a taglio della nuova sezione	Si
-Considera anche contributo della sezione esistente	Si

Travi in c.a.

Generali	
Parametri di progetto	
Passo di progettazione <m>	0.30
Tipo di sollecitazioni zone rigide	Costanti
Min. angolo per spinte a vuoto <grad>	10.00
Invertire i ferri anche in presenza di pilastro sottostante	Si
Max differenza larghezza travi continue <cm>	5.00
Armatura a taglio	
Progetta a taglio con traliccio ad inclinazione variabile	Si
-Classe A	
-In zona critica limita ctg θ a	1.00
-In zona non critica limita ctg θ a	2.50
-Classe B	
-In zona critica limita ctg θ a	2.50
-In zona non critica limita ctg θ a	2.50
Lunghezze e arrotondamenti	
Max lunghezza barre <m>	12.00
Arrotondamento lunghezza ferri <cm>	50.00
Lunghezza ferri nei muri d'estremità <m>	1.00
Min. interferro ammissibile <cm>	2.00
Elenco diametri minimizzazione interferri <mm>	14 16 18 20 24
Riduzione ancoraggi	
-Nella zona compressa per flessione	No
-Nei punti inferiori della travata	Si
Considerare nel calcolo degli ancoraggi i risvolti specificati nei criteri generali di disegno	No
Risvoltare i ferri per garantire l'ancoraggio agli estremi della trave	No
Reggistaffe	
Interruzione reggistaffe in campata	No
Modalità di sovrapposizione reggistaffe	Per garantire la copertura del momento negativo
Modalità di unificazione reggistaffe	Solo se la geometria della travata e la lunghezza totale delle barre lo consentono
Minimi di regolamento	
Min. percentuale di regolamento	
-Per le travi di fondazione	No

-Per le travi di elevazione	Si
Min. di armatura a taglio (T.A. o S.L. D.M.96)	
-Per le travi di fondazione	No
-Per le travi di elevazione	No
Tipo di armatura per taglio (T.A.)	Mista
Controllo passo e 12Fi	Si
Min. di regolamento a torsione nell'ala	No
Min. di regolamento nell'ala	No
Stampe	
Verifiche a flessione in relazione	Minimizzate
Verifiche a taglio in relazione	Max scorrimento per taglio e torsione
Parametri di disegno	
Scala disegno travi	50.00
Scala disegno sezioni	25.00
Campitura sezioni	Fitta
Disegno sezione travi in falso	Si
Disegna sezioni	Si
-Disegno ferri nelle sezioni	No
Campitura travi in falso	Fitta
Campitura muri	Rada
Tipo di quotatura luci nette trave	Con riferimento ai pilastri superiori
Lunghezza monconi di pilastro	Minimizzata
Linee di riferimento quote	Si
Quotatura zone di staffatura	No
Quotatura zone di staffatura	No
Indicazione numero bracci staffe	Solo se il numero è maggiore di due
Disegno ferri longitudinali	
Disegno ferri dentro la trave	Si
Disegno esploso ferri di parete	No
Distanza fra ferri esplosi <cm>	0.10
Disegno reggistaffe aggiuntivi per travi a T e L	Reggistaffe aggiuntivi tipo 3
Disegno staffe	
Posizione staffe esterne	In automatico
Disegno staffe dentro la sezione	Si

Specifici	**1**
Materiali	
-Considera come elemento esistente	No
-Calcestruzzo	
-Livello di conoscenza	LC2
-Fattore di confidenza	1.20
-Tipo di calcestruzzo	C25/30
-Rck calcestruzzo	300.00
-Modulo elastico <daN/cmq>	314472.00
-Resistenza caratteristica cilindrica (Fck)	249.00
-Resistenza caratteristica a trazione (Fctk)	17.91
-Resistenza media (Fcm) <daN/cmq>	329.00
-Resistenza media a trazione (Fctm) <daN/cmq>	25.58
-σ amm. calcestruzzo <daN/cmq>	97.50
-$\tau c0$ <daN/cmq>	6.00
-$\tau c1$ <daN/cmq>	18.30
-Riduci Fcd per tutte le verifiche secondo il D.M. 18	Si
-γ_c per stati limite ultimi	
-Automatico	x
-Pari a	
-Acciaio	
-Livello di conoscenza	LC2
-Fattore di confidenza	1.20
-Tipo di acciaio	B450C
-Modulo elastico <daN/cmq>	2060000.00
-Tensione caratteristica di snervamento (Fyk) <daN/cmq>	4500.00
-Tensione media di snervamento (Fym) <daN/cmq>	4500.00
-Sigma amm. acciaio <daN/cmq>	2600.00
-Sigma amm. reti e tralicci <daN/cmq>	2600.00
-Allungamento per verifiche di duttilità (Agt) <%>	4.00
-γ_s per stati limite ultimi	
-Automatico	x
-Pari a	
-Coeff. di omogeneizzazione	15.00
Parametri per analisi pushover	
Numero fibre	200.00
Fattore di confinamento nucleo interno	1.00

Fattore di incrudimento acciaio <%>	0.10
Parametri per verifiche di duttilità	
Considera rotazione massima di esercizio per determinare SLO e SLD	No
Modalità di calcolo luce di taglio Lv	
-Lv=L/2	x
-Lv=M/V	
-Lv=Punto di nullo del momento flettente	
Capacità di rotazione alla corda al collasso	
-Formula C8.7.2.1 con fattore di riduzione pari a	
-Formula C8.7.2.5	x
Sforzo normale di verifica per analisi pushover	
-Gravitazionale	
-Dal calcolo	x
Parametri di calcolo	
Progetto a pressoflessione	Si
-Per tutte le travi	
-Solo per travi inclinate	x
-Min. angolo per pressoflessione <grad>	10.00
-Compressione massima senza progetto a pressoflessione <%>	10.00
Progetto a torsione	No
-Trazione senza progetto a torsione<%>	
Armatura secondo Circ. 65 del 10/04/97	No
Parametri di progetto secondo il D.M. 18	
Elemento dissipativo	No
Trascura gerarchia	No
Verifica a taglio ciclico elementi esistenti	No
Limita verifica a taglio ad elemento non dissipativo	No
Elemento secondario	No
Sollecitazioni dissipative amplificate per elementi di fondazione	Si
Escludi dal calcolo sovraresistenza per pilastri incidenti	No
Sollecitazioni complanari ad eventuali elementi bidimensionali	No
Copriferro teorico superiore <cm>	3.50
Copriferro teorico inferiore <cm>	3.50
Min. momento fittizio agli appoggi	No
-Denominatore	
Min. momento fittizio in campata	No
-Denominatore	
Incremento percentuale momento in campata <%>	10.00
Usa taglio max per traslazione momento (S.L.)	Si
Limitare momento traslato al valore max di appoggio (S.L.)	No
Limitare momento traslato al valore max di campata (S.L.)	No
Taglio da momento resistente in fondazione (S.L.)	No
Tipo di progetto in doppia armatura (T.A.)	
-Tensioni pari ai valori amm.	
-Tensioni pari ai valori amm. con AfComp/AfTesa minore o pari a	1.00
-Con AfComp/AfTesa pari a	
Parametri di progettazione armatura	
Utilizzo	
-Trave	x
-Cordolo	
-Soletta rampante	
Max differenza fra diametri per unificazioni	2.00
Max distanza fra barre per unificazioni <m>	1.00
Denominatore per individuazione zona di campata	32.00
Fattore di copertura appoggi (0÷1)	0.00
Fattore di riduzione per ancoraggio ferri	1.00
Minimizzazione momenti resistenti di appoggio (stati limite D.M. 18)	Si
-Tolleranza di copertura da sovrapposizione <%>	10.00
Tipo di distribuzione armatura eccedente in fase di verifica	
-Ripartita proporzionalmente per flessione, torsione e taglio	x
-Tutta agente per flessione	
-Tutta agente per taglio	
Armatura a flessione	
Elenco diametri ferri longitudinali 1 <mm>	14
Elenco diametri ferri longitudinali 2 <mm>	16
Elenco diametri ferri longitudinali 3 <mm>	18
Elenco diametri ferri longitudinali 4 <mm>	20
Elenco diametri ferri longitudinali 5 <mm>	24
Elenco diametri ferri longitudinali 6 <mm>	
Elenco diametri ferri longitudinali 7 <mm>	
Max differenza fra diametri nella trave	8.00
Max differenza fra diametri ferri accoppiati	4.00
Reggistaffe superiori	
-Numero	
-Automatico	

-Pari a	2.00
-Max mutua distanza <cm>	
-Diametro	
-Automatico	x
-Pari a <mm>	
-Minimo <mm>	
Reggistaffe inferiori	
-Numero	
-Automatico	
-Pari a	2.00
-Max mutua distanza <cm>	
-Diametro	
-Automatico	x
-Pari a <mm>	
-Minimo <mm>	
Armatura a taglio	
Scorrimento (T.A.)	
-Percentuale assorbita dalle staffe <%>	100.00
-Percentuale assorbita dai ferri piegati <%>	0.00
-Percentuale assorbita dai ferri di parete <%>	0
-Considerare il valore relativo alle staffe come minimo percentuale da adottare	No
Variabilità staffe	
-Staffe uguali a passo costante	
-Staffe diverse in tre parti della trave in funzione delle zone critiche	x
-Staffe diverse in tre parti della trave in	
funzione di un multiplo dell'altezza pari a	
Variabilità staffe ala	
-Passi uguali a passi anima	x
-Passi multipli di passi anima	
-Passi indipendenti da passi anima	
Min. lunghezza tratto centrale come multiplo dell'altezza della trave	1.10
Elenco diametri staffe 1 <mm>	6
Elenco diametri staffe 2 <mm>	8
Elenco diametri staffe 3 <mm>	
Elenco diametri staffe 4 <mm>	
Elenco diametri staffe 5 <mm>	
Elenco diametri staffe 6 <mm>	
Elenco diametri staffe 7 <mm>	
Elenco numero bracci staffe 1	2
Elenco numero bracci staffe 2	4
Elenco numero bracci staffe 3	
Elenco numero bracci staffe 4	
Elenco numero bracci staffe 5	
Passi staffe	
-Minimo <cm>	4.00
-Massimo <cm>	32.00
-Incremento <cm>	4.00
Elementi costanti	
-Diametro	Si
-Passo	No
-Bracci	Si
Tipo di minimizzazione staffatura	
-Minimizza il numero delle staffe	x
-Minimizza il peso delle staffe	
Raffittimento staffe all'estremità della trave	No
-Passo non superiore a	
Lunghezza max del tratto di calcolo scorrimento	
-Pari al tratto in cui $\tau > \tau c0$	x
-Pari a <cm>	
-Come multiplo dell'altezza pari a	
Armatura a taglio e torsione	
Elenco diametri ferri piegati 1 <mm>	12
Elenco diametri ferri piegati 2 <mm>	14
Elenco diametri ferri piegati 3 <mm>	16
Elenco diametri ferri piegati 4 <mm>	18
Elenco diametri ferri piegati 5 <mm>	20
Elenco diametri ferri piegati 6 <mm>	
Elenco diametri ferri piegati 7 <mm>	
Angolo di piegatura <grad>	45.00
Posizione primo punto di piegatura	
-Pari al multiplo dell'altezza	
-Distanza <cm>	5.00
Interasse punti di piegatura	
-Pari al multiplo dell'altezza	
-Distanza <cm>	25.00
Tipo di ferri piegati	
-Solo sagomati	

-Solo cavallotti	
-Sia sagomati che cavallotti	x
Ferri di parete	Si
-Max distanza fra le barre <cm>	30.00
Elenco diametri ferri di parete 1 <mm>	12
Elenco diametri ferri di parete 2 <mm>	14
Elenco diametri ferri di parete 3 <mm>	16
Elenco diametri ferri di parete 4 <mm>	18
Elenco diametri ferri di parete 5 <mm>	20
Elenco diametri ferri di parete 6 <mm>	
Elenco diametri ferri di parete 7 <mm>	
Elenco diametri staffe orizzontali 1 <mm>	6
Elenco diametri staffe orizzontali 2 <mm>	8
Elenco diametri staffe orizzontali 3 <mm>	
Elenco diametri staffe orizzontali 4 <mm>	
Elenco diametri staffe orizzontali 5 <mm>	
Elenco diametri staffe orizzontali 6 <mm>	
Elenco diametri staffe orizzontali 7 <mm>	
Parametri di disegno	
Copriferro per calcolo lunghezza ferri <cm>	6.00
Risvolto ferri superiori	Si
-Pari a <cm>	25.00
-Pari all'altezza della trave	
-Pari alla minima altezza delle travi incidenti	
Risvolto ferri inferiori	Si
-Pari a <cm>	25.00
-Pari all'altezza della trave	
-Pari alla minima altezza delle travi incidenti	
Risvolto ferri laterali	Si
-Pari a <cm>	25.00
-Pari alla larghezza della trave	
Magrone	Si
-Allargamento laterale <cm>	0.00
-Altezza <cm>	20.00
Dati per progettazione interattiva sezioni	
Copriferro reale al bordo staffa <cm>	2.50
Diametro staffa teorica <mm>	8.00
Distanza fra ferri su più strati <cm>	1.00
Verifiche a pressoflessione	Si
Verifica con barre in posizione teorica	No
Verifiche a flessione/pressoflessione retta	Si
-Considera My	x
-Considera Mz	
-Considera My e Mz	
Tipo di progetto in doppia armatura (T.A.)	
-Considera Vrdu minimo	
-Considera Vrdu calcolato in corrispondenza di bw minimo	
-Considera Vrdu in corrispondenza di bw medio	x
-Considera Vrdu in corrispondenza di bw massimo	
-Considera sempre Af Staffe non proiettata in direzione del taglio	Si
Integrare lo scorrimento lungo il tratto	Si
-Lunghezza del tratto <m>	1.00
Dati per progettazione agli stati limite	
Condizioni ambientali	
-Ordinarie	x
-Aggressive	
-Molto aggressive	
Usa dominio N-M per flessioni rette	Si
-Ricerca della sicurezza con sforzo normale costante	
-Ricerca della sicurezza con eccentricità costante	x
Controllo rapporto X/D	Si
Classificazione barre tese/compresse	
-Solo le barre con deformazione percentuale rispetto	
alla barra più tesa/compressa non inferiore a <%>	30.00
-In funzione della deformazione	
Dati per verifiche di resistenza al fuoco	
-Tempo di verifica (REI) <minuti>	60.00
Dimensione MESH <cm>	2.00
-Passo di calcolo <secondi>	10.00
-Temperatura ambiente <C°>	20.00
-Coeff. di convezione a temperatura ambiente <W/mq K>	9.00
Calcestruzzo	
-Tipo di aggregati	SILICEI
-Massa volumica iniziale <kg/mc>	2300.00
-Umidità iniziale <%>	3.00

-Fattore di interpolazione conducibilità	0.50
Dati per verifiche FRP	
Rinforzo longitudinale	
Tipo di fibra/resina	
-Vetro/Epossidica	
-Arammidica/Epossidica	
-Carbonio/Epossidica	x
Resistenza caratteristica(f_{fk}) <daN/cmq>	49000.00
Modulo elastico(E_c) <daN/cmq>	2500000.00
Deformazione caratteristica a rottura per trazione(ε_{fk}) <%>	2.00
Spessore equivalente(t_f) <mm>	0.17
Sistemi di rinforzo	
-Preformati	
-Impregnati in situ	x
Rinforzo trasversale	
Tipo di fibra/resina	
-Vetro/Epossidica	
-Arammidica/Epossidica	
-Carbonio/Epossidica	x
Resistenza caratteristica(f_{fk}) <daN/cmq>	49000.00
Modulo elastico(E_c) <daN/cmq>	2500000.00
Deformazione caratteristica a rottura per trazione(ε_{fk}) <%>	2.00
Spessore equivalente(t_f) <mm>	0.17
Sistemi di rinforzo	
-Preformati	
-Impregnati in situ	x
Modalità di carico	
-Lungo termine	x
-Ciclico	
Coeff. parziale SLU di distacco(γ_{fd})	1.50
Fattore di conversione ambientale(η_a)	0.95
Raggio di arrotondamento spigoli(r_c) <cm>	2.00
Coeff. condizione di carico(K_q)	1.25

Aste in acciaio

Generali	
Verifica aste in acciaio	
Numero punti di verifica	10.00
Numero CC da considerare di tipo I	99.00
Stati limite D.M. 18	
Verifiche con EC3	No
Coeff. amplificativo sollecitazioni per effetti del secondo ordine	1.00
Stampe	
Verifiche da riportare in relazione	Tutte
Stampa dettaglio verifiche	No

Specifici	**1**
Materiali	
CNR 10011	
Tipo di acciaio	FE360
D.M. 18	
Tipo di acciaio per profilati a sezione aperta	S235
	UNI EN
	10025-2
Tipo di acciaio per profilati a sezione cava	S235H
	UNI EN
	10210-1
EC3	
Tipo di acciaio	S275
-Fy <daN/cmq>	2750.00
-Fu <daN/cmq>	4300.00
-Fy,40 <daN/cmq>	2550.00
-Fu,40 <daN/cmq>	4100.00
γ M0	1.00
γ M1	1.00
γ M2	1.25
γ Rd	1.30
γ Ov	1.25
-Considera come elemento esistente (S.L. D.M. 18/EC3)	No
-Livello di conoscenza	LC1
-Fattore di confidenza	1.35

Verifiche di resistenza	
Rapporto fra area effettiva e area nominale	1.00
Rapporto fra area netta e area nominale	1.00
Coeff. di forma intorno all'asse Y	1.00
Coeff. di forma intorno all'asse Z	1.00
Verifica le bielle solo con sollecitazioni di trazione moltiplicate per	Si
Valutare la τ per torsione nei punti di spigolo (CNR 10011)	No
-Pari a	
Stati limite D.M. 18/EC3	
-Elemento dissipativo	No
-Effettua le verifiche della gerarchia delle resistenze per strutture intelaiate	No
-Usa classe 1 in pressoflessione deviata se non presente in archivio	No
-Verifica in campo plastico elemento non dissipativo	No
Stati limite D.M. 18	
-Usa prescrizioni EC3 quando più dettagliate	Si
-Considera prescrizioni relative ai ponti	No
Verifiche di resistenza sezioni generiche	
Spessore nominale <cm>	0.00
Momento di inerzia torsionale <cm4>	0.00
Costante di ingobbamento <cm6>	0.00
Riduzione resistenza flessionale come per sezioni a I	No
Area resistente a taglio in dir. Y locale <cmq>	0.00
Area resistente a taglio in dir. Z locale <cmq>	0.00
Verifiche di deformabilità	
Max valore del rapporto tra la luce e la freccia (totale)	250.00
Max valore del rapporto tra la luce e la freccia (solo accidentali)	300.00
Max valore del rapporto tra altezza e spostamento orizz. (aste)	300.00
Max valore del rapporto tra altezza e spostamento orizz. (membrature)	500.00
Considerare anche spostamento relativo nodi per calcolo freccia	No
Considerare solo la verifica di deformabilità delle membrature	Si
Trascura deformazione dovuta al sisma (T.A.)	No
Verifiche di stabilità	
Riduzione lunghezza libera d'inflessione	
-Distanza fra i nodi dell'asta	x
-Distanza ridotta delle zone rigide moltiplicate per il valore	
Tipo di accoppiamento aste composte	
-Separate	
-Calastrellate	
-Imbottite	
-Automatico	x
Calcolo momento medio usando valori assoluti	Si
Interasse calastrelli o imbottiture	
-Distanza pari a <m>	
-Interasse da normativa moltiplicato per il valore	0.80
-Aste rigidamente collegate	
Curva di stabilità (D.M. 18/EC3)	Automatica
Aste laminate	Si
Sigma max amm. senza verifiche di stabilità (CNR 10011) <%>	2.00
Verifica nei piani principali	Si
Carichi sull'estradosso (CNR 10011)	Si
Verifiche di stabilità asta	
Verifiche di stabilità globale nel piano XZ locale	Si
-Coeff. β intorno all'asse Y	1.00
Verifiche di stabilità globale nel piano XY locale	Si
-Coeff. β intorno all'asse Z	1.00
Verifiche di stabilità flesso - torsionale	Si
-Coeff. per calcolo interasse ritegni torsionali	1.00
Eseguire anche le verifiche al punto 7.3.2 (CNR 10011)	Si
Aste inflesse (D.M. 18/EC3)	
-Coeff. Ψ per calcolo momento critico	
-Valuta in base ai momenti dell'asta	x
-Utilizza valore imposto	
-Fattore correttivo di distribuzione K_c	0.94
-Snellezza di riferimento $\lambda_{LT,0}$	0.40
-Coeff. β	0.75
Aste pressoinflesse (D.M. 18/EC3)	
-Considera come molto deformabile a torsione	No
-Fattore correttivo di distribuzione α_{mY}/C_{mY}	0.95
-Fattore correttivo di distribuzione α_{mZ}/C_{mZ}	0.95
-Fattore correttivo di distribuzione α_{mLT}/C_{mLT}	0.95
Verifiche di stabilità all'imbozzamento (CNR 10011)	
-Numero irrigidimenti orizzontali anima	0.00
-Interasse irrigidimenti verticali anima	

-Numero di suddivisioni	
-Distanza non inferiore a <cm>	
-Pari alla lunghezza dell'asta	x
-Modalità di calcolo σ cr,id	
-Normativa	
-Massonet	x
-Ballio	
Verifiche di stabilità membratura	
Massimo numero aste costituenti unica membratura	1.00
Sforzo normale di verifica	
-Massimo valore fra tutte le aste	x
-Media aritmetica dei valori di tutte le aste	
-Media pesata di tutte le aste	
Contributo eventuali sforzi di trazione	No
Incremento snellezza	Si
Verifiche di stabilità globale nel piano XZ locale	Si
-Coeff. β intorno all'asse Y calcolato in funzione dello sforzo normale	
-Coeff. βintorno all'asse Y	1.00
Verifiche di stabilità globale nel piano XY locale	Si
-Coeff. β intorno all'asse Z calcolato in funzione dello sforzo normale	
-Coeff. βintorno all'asse Z	1.00
Verifiche di stabilità flesso - torsionale	Si
-Coeff. per calcolo interasse ritegni torsionali	1.00
Membrature inflesse (D.M. 18/EC3)	
-Coeff. Ψ per calcolo momento critico	
-Valuta in base ai momenti della membratura	x
-Utilizza valore imposto	
-Fattore correttivo di distribuzione K_c	0.94
-Snellezza di riferimento $\lambda_{LT,0}$	0.40
-Coeff. β	0.75
Membrature pressoinflesse (D.M. 18/EC3)	
-Considera come molto deformabile a torsione	No
-Fattore correttivo di distribuzione α_{mY}/C_{mY}	0.95
-Fattore correttivo di distribuzione α_{mZ}/C_{mZ}	0.95
-Fattore correttivo di distribuzione α_{mLT}/C_{mLT}	0.95
Dati per verifiche di resistenza al fuoco	
-Tempo di verifica (REI) <minuti>	60.00
-Fattore di momento uniforme equivalente β M, y	1.10
-Fattore di momento uniforme equivalente β M, z	1.10
-Fattore di momento uniforme equivalente β M, LT	1.10

Aste in legno

Generali	
Verifica aste in legno	
Numero punti interni per controllo Sigma	15.00
Numero CC da considerare di tipo H	99.00
Usa momenti equivalenti per verifiche di stabilità a presso-flessione	Si
Trascura sisma per verifiche di deformazione alle T.A.	Si
-Considera azioni sismiche di durata	Molto breve/Istantanea
Stampe	
Verifiche da riportare in relazione	Tutte

Specifici	**1**
Caratteristiche legno	
Tipo di legno	
-Lamellare	x
-Massiccio	
Verifiche Tensioni Ammissibili (DIN 1052)	No
Classificazione per verifiche di stabilità	
-Moduli di elasticità	
-Flessionale (E) <daN/cmq>	
-Assiale parallelo alle fibre (E_0) <daN/cmq>	
-Tangenziale (G) <daN/cmq>	
-Torsionale (G_T) <daN/cmq>	
-Tensioni ammissibili	
-Flessione (σ_m) <daN/cmq>	
-Compressione parallela alle fibre (σ_n) <daN/cmq>	
-Trazione parallela alle fibre (σ_t) <daN/cmq>	
-Taglio (τ) <daN/cmq>	

Verifiche Stati Limite (EC5/D.M. 18)	Si
-Considera come elemento esistente	No
-Livello di conoscenza	LC1
-Fattore di confidenza	1.35
-Moduli di elasticità	
-Medio parallelo alle fibre(E_{0mean}) <daN/cmq>	115000.00
-Caratteristico parallelo alle fibre($E_{0,05}$) <daN/cmq>	96000.00
-Tangenziale medio (G_{mean}) <daN/cmq>	6500.00
-Resistenze caratteristiche	
-Flessione($f_{m,k}$) <daN/cmq>	240.00
-Compressione parallela alle fibre($f_{c,0,k}$) <daN/cmq>	240.00
-Trazione parallela alle fibre($f_{t,0,k}$) <daN/cmq>	192.00
-Taglio($f_{v,k}$) <daN/cmq>	35.00
Considera incremento per sezioni piccole	No
Parametri di calcolo	
DIN 1052	
-Percentuale di umidità u	
-<= 18%	
-> 18%	
EC5/D.M. 18	
-Classe di servizio	
-Classe di servizio 1	
-Classe di servizio 2	x
-Classe di servizio 3	
-Coeff. γ_m (EC5)	1.30
-Coeff. γ_m (D.M. 18)	1.45
Max valore del rapporto tra luce e freccia istantanea (totale)	250.00
Max valore del rapporto tra luce e freccia istantanea (solo accidentali)	300.00
Max valore del rapporto tra luce e freccia finale	200.00
Considerare anche spostamento relativo nodi per calcolo freccia	No
Considerare solo la verifica di deformabilità delle membrature	Si
Verifiche di stabilità asta	
Riduzione lunghezza libera d'inflessione	
-Distanza fra i nodi dell'asta	x
-Distanza ridotta delle zone rigide moltiplicate per il valore	
Verifiche di stabilità globale nel piano XZ locale	Si
-Coeff. β intorno all'asse Y	1.00
Verifiche di stabilità globale nel piano XY locale	Si
-Coeff. β intorno all'asse Z	1.00
Verifiche di stabilità laterale	Si
-Coeff. per calcolo interasse ritegni torsionali	1.00
Verifiche di stabilità membratura	
Massimo numero aste costituenti unica membratura	1.00
Sforzo normale di verifica	
-Massimo valore fra tutte le aste	x
-Media aritmetica dei valori di tutte le aste	
-Media pesata di tutte le aste	
Contributo eventuali sforzi di trazione	No
Verifiche di stabilità globale nel piano XZ locale	Si
-Coeff. β intorno all'asse Y	1.00
Verifiche di stabilità globale nel piano XY locale	Si
-Coeff. β intorno all'asse Z	1.00
Verifiche di stabilità laterale	Si
-Coeff. per calcolo interasse ritegni torsionali	1.00
Dati per verifiche di resistenza al fuoco	
Tempo di verifica (REI) <minuti>	60.00
Velocità di carbonizzazione convenzionale	0.70

Pareti

Generali	
Parametri di disegno	
Scala disegno pareti	50.00
Campitura disegno parete	Rada
Disegno armatura diffusa	No
Disegno prospetto e pianta	Sempre
Stampe	
Tipo di relazione	Sintetica

Specifici	**1**

Materiali	
-Considera come elemento esistente	No
-Calcestruzzo	
-Livello di conoscenza	LC2
-Fattore di confidenza	1.20
-Tipo di calcestruzzo	C25/30
-Rck calcestruzzo	300.00
-Modulo elastico <daN/cmq>	314472.00
-Resistenza caratteristica cilindrica (Fck)	249.00
-Resistenza caratteristica a trazione (Fctk)	17.91
-Resistenza media (Fcm) <daN/cmq>	329.00
-Resistenza media a trazione (Fctm) <daN/cmq>	25.58
-σ amm. calcestruzzo <daN/cmq>	97.50
-τc0 <daN/cmq>	6.00
-τc1 <daN/cmq>	18.30
-Riduci Fcd per tutte le verifiche secondo il D.M. 18	Si
-γ_c per stati limite ultimi	
-Automatico	x
-Pari a	
-Acciaio	
-Livello di conoscenza	LC2
-Fattore di confidenza	1.20
-Tipo di acciaio	B450C
-Modulo elastico <daN/cmq>	2060000.00
-Tensione caratteristica di snervamento (Fyk) <daN/cmq>	4500.00
-Tensione media di snervamento (Fym) <daN/cmq>	4500.00
-Sigma amm. acciaio <daN/cmq>	2600.00
-Sigma amm. reti e tralicci <daN/cmq>	2600.00
-Allungamento per verifiche di duttilità (Agt) <%>	4.00
-γ_s per stati limite ultimi	
-Automatico	x
-Pari a	
-Coeff. di omogeneizzazione	15.00
Parametri di calcolo	
Elemento dissipativo	No
Copriferro <cm>	3.50
Fattore moltiplicativo per calcolo τ l	1.00
Fattore moltiplicativo per calcolo τ t	1.00
Fattore di riduzione per ancoraggio ferri	1.00
Lunghezza ancoraggi armature	
-Calcolata in funzione della σ f	
-Imposta come multiplo del diametro	20.00
Lunghezza minima pari a <m>	0.50
-Inserire solo armatura al centro della parete	No
Modalità di progettazione e verifica armatura verticale	
-In funzione delle zone di incidenza elementi	
-In funzione delle sollecitazioni globali	x
-Inserisci armatura di rinforzo nelle zone di incidenza elementi	Si
-Dimensione minima zone di incidenza elementi	Si
-Pari a multiplo dello spessore	1.00
-Passo di verifica	1.50
-Trascura zone con pilastro inglobato	Si
-Effettuare verifiche nel piano della parete	No
-Elimina armatura diffusa nelle zone di rinforzo	Si
Elimina armatura diffusa nell'architrave	Si
-Effettuare verifiche su sezioni verticali	No
-Passo di verifica	1.00
Controllare resistenza a taglio trasversale come sezione priva di armatura a taglio	No
Min. Af armatura diffusa <cmq/m>	3.00
Considera come parete debolmente armata ai sensi D.M. 18	No
-Modalità di valutazione parametri nel caso di sisma diverso per X e Y	
-Usa valore massimo	x
-Componi in direzione parete	
-Incremento del 50% delle forze assiali	
Sempre	x
-Solo per analisi sismiche statiche	
-Mai	
Coeff. β per controllo snellezza <m>	1.00
Armatura diffusa	
Considera armatura con rete elettrosaldata	No
Armatura verticale o rete	
Elenco diametri utilizzabili 1 <mm>	10
Elenco diametri utilizzabili 2 <mm>	12
Elenco diametri utilizzabili 3 <mm>	
Elenco diametri utilizzabili 4 <mm>	
Elenco diametri utilizzabili 5 <mm>	

Elenco diametri utilizzabili 6 <mm>	
Elenco diametri utilizzabili 7 <mm>	
Passi utilizzabili	
-Minimo <cm>	15.00
-Massimo <cm>	30.00
-Incremento <cm>	5.00
-Modalità di completamento armatura	
-Adattata	x
-Terminata	
-Nessuna	
Armatura orizzontale	
Elenco diametri utilizzabili 1 <mm>	8
Elenco diametri utilizzabili 2 <mm>	10
Elenco diametri utilizzabili 3 <mm>	
Elenco diametri utilizzabili 4 <mm>	
Elenco diametri utilizzabili 5 <mm>	
Elenco diametri utilizzabili 6 <mm>	
Elenco diametri utilizzabili 7 <mm>	
Passi utilizzabili	
-Minimo <cm>	10.00
-Massimo <cm>	30.00
-Incremento <cm>	5.00
Tipo di armatura orizzontale	
-Dritta	x
-Con risvolti di estremità	
-Modalità di chiusura orizzontale	
-Nessuna chiusura	
-Chiusura con ferri ad U	x
-Chiusura con staffe	
-Lunghezza armatura di chiusura	
-Multiplo dello spessore pari a	
-Lunghezza fissa pari a <cm>	0.50
-Tipo di ottimizzazione armatura	
-Minimizza il peso complessivo dei ferri	x
-Minimizza il numero dei ferri	
Armatura di rinforzo	
Elenco diametri utilizzabili 1 <mm>	16
Elenco diametri utilizzabili 2 <mm>	
Elenco diametri utilizzabili 3 <mm>	
Elenco diametri utilizzabili 4 <mm>	
Elenco diametri utilizzabili 5 <mm>	
Elenco diametri utilizzabili 6 <mm>	
Elenco diametri utilizzabili 7 <mm>	
Numero minimo ferri	2.00
Interferro minimo sotto il quale non è possibile aggiungere ferri <cm>	10.00
-Aggiungi staffe chiuse	Si
-Stesso diametro armatura diffusa orizzontale	x
-Diametro imposto	
-Stesso passo armatura diffusa orizzontale	x
-Passo imposto	
Armatura secondaria	
Diametro ferri di collegamento <mm>	6.00
Numero ferri di collegamento (a mq)	6.00
Lunghezza ancoraggio ferri di collegamento <cm>	10.00
Dati per progettazione agli stati limite	
Condizioni ambientali	
-Ordinarie	x
-Aggressive	
-Molto aggressive	
Controllo rapporto X/D	No
Classificazione barre tese/compresse	
-Solo le barre con deformazione percentuale rispetto	
alla barra più tesa/compressa non inferiore a <%>	30.00
-In funzione della deformazione	

Solette/Platee

Generali	
Parametri di progetto	
Progetto e verifica con metodo d'integrazione	No
-Massima dimensione della linea d'integrazione	1.00
Calcolo armature con metodo di Wood	No
Accoppia pilastri per calcolo punzonamento	Si
-Massima distanza come un moltiplicatore dello spessore	1.50

Armatura a taglio	
Controllo resistenza a taglio allo S.L.U. DM 96	No
Verifica con taglio totale	No
Progetta a taglio con traliccio ad inclinazione variabile	Si
-In Classe A limita ctg θ a	2.50
-In Classe B limita ctg θ a	2.50
Parametri di disegno	
Disposizione disegno	2A
Particolari nel disegno principale	
-Eliminare le quotature	No
-Eliminare le campiture	No
-Eliminare la numerazione dei pilastri	No
-Eliminare la numerazione delle travi e dei muri	No
Particolari nei disegni secondari	
-Eliminare le quotature	Si
-Eliminare le campiture	Si
-Eliminare la numerazione dei pilastri	Si
-Eliminare la numerazione delle travi e dei muri	Si
Disegno armatura diffusa	No
Posizione particolari punzonamento	In automatico
Copriferro per calcolo lunghezza ferri <cm>	3.50
Risvoltare al bordo i ferri	
-Inferiori	Si
-Superiori	Si
Lunghezza risvolti ferri al bordo	Pari all'altezza meno due volte il copriferro
Disegno particolare ferri al bordo	Si
Scala disegno particolare ferri al bordo	20.00
Calcolo lunghezza ferri semplificato	No
Stampe	
Tipo di relazione	Sintetica

Specifici	**1**
Materiali	
-Considera come elemento esistente	No
-Calcestruzzo	
-Livello di conoscenza	LC2
-Fattore di confidenza	1.20
-Tipo di calcestruzzo	C25/30
-Rck calcestruzzo	300.00
-Modulo elastico <daN/cmq>	314472.00
-Resistenza caratteristica cilindrica (Fck)	249.00
-Resistenza caratteristica a trazione (Fctk)	17.91
-Resistenza media (Fcm) <daN/cmq>	329.00
-Resistenza media a trazione (Fctm) <daN/cmq>	25.58
-σ amm. calcestruzzo <daN/cmq>	97.50
-$\tau c0$ <daN/cmq>	6.00
-$\tau c1$ <daN/cmq>	18.30
-Riduci Fcd per tutte le verifiche secondo il D.M. 18	Si
-γ_c per stati limite ultimi	
-Automatico	x
-Pari a	
-Acciaio	
-Livello di conoscenza	LC2
-Fattore di confidenza	1.20
-Tipo di acciaio	B450C
-Modulo elastico <daN/cmq>	2060000.00
-Tensione caratteristica di snervamento (Fyk) <daN/cmq>	4500.00
-Tensione media di snervamento (Fym) <daN/cmq>	4500.00
-Sigma amm. acciaio <daN/cmq>	2600.00
-Sigma amm. reti e tralicci <daN/cmq>	2600.00
-Allungamento per verifiche di duttilità (Agt) <%>	4.00
-γ_s per stati limite ultimi	
-Automatico	x
-Pari a	
-Coeff. di omogeneizzazione	15.00
Parametri di calcolo	
Parametri di progetto secondo il D.M. 18	
-Elemento dissipativo	No
-Sollecitazioni dissipative amplificate per elementi di fondazione	Si
Angolo d'armatura <grad>	0.00
Copriferro teorico superiore <cm>	3.50
Copriferro teorico inferiore <cm>	3.50
Tipo di progetto in doppia armatura	

-Tensione pari ai valori amm.	
-Tensione pari ai valori amm. con AfComp/AfTesa minore o pari a	1.00
-Tensione pari ai valori amm. con AfComp/AfTesa pari a	
Min. percentuale di regolamento	
-Platee di fondazione su suolo elastico	Si
-Solette di elevazione	No
Controlla min. armatura di ripartizione	No
Armatura a flessione	
Elenco diametri utilizzabili 1 <mm>	10
Elenco diametri utilizzabili 2 <mm>	12
Elenco diametri utilizzabili 3 <mm>	14
Elenco diametri utilizzabili 4 <mm>	16
Elenco diametri utilizzabili 5 <mm>	
Elenco diametri utilizzabili 6 <mm>	
Elenco diametri utilizzabili 7 <mm>	
Passi utilizzabili	
-Minimo <cm>	15.00
-Massimo <cm>	30.00
-Incremento <cm>	5.00
Uniformizzazione interassi armatura	No
-Sempre	
-Nella stessa direzione	
-Nella stessa posizione	
Uniformizzazione diametri armatura	No
-Sempre	
-Nella stessa direzione	
-Nella stessa posizione	
Tipo di ottimizzazione armatura a flessione	
-Minimizza il numero dei ferri	
-Minimizza il peso complessivo dei ferri	x
Verifiche a taglio	
-Escludi punti di verifica sotto piramidi di punzonamento	No
-Escludi punti di verifica sotto muri/bidimensionali	No
Ancoraggi	
Fattore di riduzione per ancoraggio ferri	1.00
Lunghezza ancoraggi armature	
-Calcolata in funzione della Sigmaf	x
-Imposta come multiplo del diametro	
Lunghezza ancoraggi ferri punzonamento	
-Calcolata in funzione della Sigmaf	x
-Imposta come multiplo del diametro	
Armatura a punzonamento	
Fattore di riduzione altezza soletta/platea	0.90
Modifica altezza soletta/platea	Si
Allargamento piastra pilastri in acciaio <cm>	5.00
Distanza dal bordo libero (D.M. 92/96)	
-Distanza come un moltiplicatore dello spessore	1.00
-Distanza imposta a <cm>	
Tipo di armatura a punzonamento	
-Solo un ferro piegato	
-Serie di barre verticali disposte radialmente	x
-Controlla prescrizioni EC2	No
Moltiplicatore altezza utile per valutare perimetro efficace (D.M. 18)	2.00
Tolleranza di posizionamento barre	
-Distanza come un moltiplicatore dello spessore	0.10
-Distanza imposta a <cm>	
Elenco diametri utilizzabili 1 <mm>	12
Elenco diametri utilizzabili 2 <mm>	14
Elenco diametri utilizzabili 3 <mm>	16
Elenco diametri utilizzabili 4 <mm>	18
Elenco diametri utilizzabili 5 <mm>	20
Elenco diametri utilizzabili 6 <mm>	
Elenco diametri utilizzabili 7 <mm>	
Passi utilizzabili	
-Minimo <cm>	10.00
-Massimo <cm>	20.00
-Incremento <cm>	2.00
Tipo di ottimizzazione armatura a punzonamento	
-Minimizza il numero dei ferri	x
-Minimizza il peso complessivo dei ferri	
Dati per progettazione agli stati limite	
Condizioni ambientali	
-Ordinarie	x
-Aggressive	
-Molto aggressive	

Controllo rapporto X/D	No
Classificazione barre tese/compresse	
-Solo le barre con deformazione percentuale rispetto	
alla barra più tesa/compressa non inferiore a <%>	30.00
-In funzione della deformazione	

Solai

Generali	
Parametri di disegno	
Eliminare le quotature esterne ed interne	Si
Eliminare le quotature dei pilastri	Si
Eliminare le dimensioni delle travi e dei muri	Si
Eliminare la numerazione delle travi e dei muri	Si
Eliminare le campiture	No
Eliminare il disegno del cerchio intorno al numero del pilastro	No
Disegnare i particolari dei tipi di solai utilizzati	Si
Disegnare esploso armatura ferri lateralmente alla carpenteria	Si
-Disegnare l'ingombro delle travi e dei muri	No

Specifici	**1**	**9**
Materiali		
Calcestruzzo		
-Tipo di calcestruzzo	C25/30	C25/30
-Rck calcestruzzo <daN/cmq>	300.00	300.00
-Modulo elastico <daN/cmq>	314472.00	314472.00
-Resistenza caratteristica cilindrica (Fck) <daN/cmq>	249.00	249.00
-Resistenza caratteristica a trazione (Fctk) <daN/cmq>	17.91	17.91
-γ_c per stati limite ultimi		
-Automatico	x	x
-Pari a		
-σ amm. calcestruzzo <daN/cmq>	97.50	97.50
-$\tau c0$ <daN/cmq>	6.00	6.00
-$\tau c1$ <daN/cmq>	18.30	18.30
Acciaio		
-D.M. 92/96		
-Tipo di acciaio (Fe B 22÷44 k)	44	44
-Modulo elastico <daN/cmq>	2.06E+06	2.06E+06
-Tensione caratteristica di snervamento (Fyk) <daN/cmq>	4300.00	4300.00
-Sigma amm. acciaio <daN/cmq>	2600.00	2600.00
-Sigma amm. reti e tralicci <daN/cmq>	2600.00	2600.00
-D.M. 18		
-Tipo di acciaio (B450A÷B450C)	B450C	B450C
-Modulo elastico <daN/cmq>	2.06E+06	2.06E+06
-Tensione caratteristica di snervamento (Fyk) <daN/cmq>	4500.00	4500.00
-γ_s per stati limite ultimi		
-Automatico	x	x
-Pari a		
Coeff. di omogeneizzazione	15.00	15.00
Parametri di calcolo		
Tipo di solaio	9	9
Elenco ditte	SICAP	SICAP
Tipo di portanza	1	1
Metodi di calcolo per l'autoportanza con tralicci		
-P-Critico		
-Omega UNI 10011		
-Omega con contributo della suola inferiore		
-Beton - Kalender		
Interasse solaio <cm>	60.00	50.00
Larghezza della nervatura <cm>	12.00	10.00
Copriferro teorico superiore <cm>	2.00	2.00
Copriferro teorico inferiore <cm>	2.00	2.00
Spessore lastra predalles <cm>	4.00	4.00
Numero travetti precompressi	1.00	1.00
Categoria dei carichi concentrati D.M. 92/96	7	7
Categoria dei carichi concentrati D.M. 18	13	13
Min. momento fittizio agli appoggi	Si	Si
-Denominatore	16.00	16.00
Min. momento fittizio in campata	Si	Si
-Denominatore	14.00	14.00
Spuntamento parabole travi	No	No
Spuntamento parabole muri	No	No
Massimo banchinaggio <cm>	0.00	0.00

Armatura a flessione e a taglio		
Elenco diametri utilizzabili 1 <mm>	6	6
Elenco diametri utilizzabili 2 <mm>	8	8
Elenco diametri utilizzabili 3 <mm>	10	10
Elenco diametri utilizzabili 4 <mm>	12	12
Elenco diametri utilizzabili 5 <mm>	14	14
Elenco diametri utilizzabili 6 <mm>	16	16
Elenco diametri utilizzabili 7 <mm>	18	18
Tipo di tralicci	Nessuno	Nessuno
Tipo di reti	ø615x15	ø620x20
Diametro minimo ferri compressi <mm>	10.00	10.00
Diametro massimo ferri compressi <mm>	12.00	12.00
Sporgenza minima ferri agli appoggi <cm>	50.00	50.00
Barre di ammaraggio sugli appoggi centrali	No	No
Armatura inferiore a sbalzo	No	No
Ferri superiori in campata	No	No
-Diametro <mm>		
-Lunghezza minima ferri in campata come percentuale della luce	80.00	80.00
Spezzoni in campata		
-Nessuno		
-Massimo due ferri di diversa lunghezza		
-Massimo un ferro	x	x
Armatura a taglio		
-Ferri piegati a 45°	x	x
-Sagomati a greca		
-Lunghezza risvolto ferri <cm>	15.00	15.00
-Lunghezza ganci d'estremità superiori <cm>	15.00	15.00
-Lunghezza ganci d'estremità inferiori <cm>	15.00	15.00
Verifiche di deformabilità e fessurazione		
Condizioni ambientali		
-Ordinarie	x	x
-Aggressive		
-Molto aggressive		
Armatura sensibile	No	No
Modalità di calcolo della freccia		
-Con sezione interamente reagente		
-Con sezione fessurata	x	x
-Con metodo di integrazione		
-Calcolo freccia viscosa	Si	No
-Grado di umidità	75	75
-Tempo di applicazione del carico	30	30

Verifiche e armature travi

Simbologia

Δ_{sm} = Distanza media tra le fessure
$\Delta\%$ = Incremento percentuale sicurezza
Φ_{eq} = Diametro equivalente delle barre
ε_{sm} = Deformazione unitaria media dell'armatura (*1000)
σ_c = Tensione nel calcestruzzo
$\sigma_{f\ inf}$ = Tensione nel ferro - inferiore
$\sigma_{f\ sup}$ = Tensione nel ferro - superiore
σ_s = Tensione nell'acciaio nella sezione fessurata
$A_{c\ eff}$ = Area di calcestruzzo efficace
A_s = Area complessiva dei ferri nell'area di calcestruzzo efficace
AfE I = Area di ferro effettiva totale presente nel punto di verifica, inferiore
AfE S = Area di ferro effettiva totale presente nel punto di verifica, superiore
AfE St. = Area di ferro effettiva della staffatura (d'anima per travi a T o L)
AfEP I = Area di ferro effettiva parziale presente nella CC considerata, per la sollecitazione indicata, inferiore
AfEP S = Area di ferro effettiva parziale presente nella CC considerata, per la sollecitazione indicata, superiore
B = Base
CC = Combinazione delle condizioni di carico elementari
  c = momento fittizio in campata
  a = momento fittizio agli appoggi
  T = momento traslato per taglio
  e = eccentricità aggiuntiva in caso di compressione o pressoflessione
  TG = taglio da gerarchia delle resistenze
  TGND = taglio non dissipativo limitante la gerarchia
  TG (Li) = taglio da gerarchia delle resistenze, limite inferiore
  TG (Ls) = taglio da gerarchia delle resistenze, limite superiore
Caso = Caso di verifica
Cf inf = Copriferro inferiore
Cf sup = Copriferro superiore
Cls = Tipo di calcestruzzo
El = Elemento (asta) in cui viene effettuato il progetto/verifica (progressivo sul numero di aste)
Fcd = Resistenza di calcolo a compressione del calcestruzzo
Fcd (Inc) = Resistenza di calcolo a compressione del calcestruzzo per verifica al fuoco
Fck = Resistenza caratteristica cilindrica a compressione del calcestruzzo
Fctd = Resistenza di calcolo a trazione del calcestruzzo
Fctk = Resistenza caratteristica a trazione del calcestruzzo
Fyd = Resistenza di calcolo dell'acciaio
Fyk = Tensione caratteristica di snervamento dell'acciaio
H = Altezza
K_2 = Coefficiente per distribuzione deformazioni
Lung. = Lunghezza del tratto di progettazione
M'ydy = Momento resistente massimo in campo sostanzialmente elastico intorno all'asse Y

MRdy = Momento resistente allo stato limite ultimo intorno all'asse Y
My = Momento flettente intorno all'asse Y
Sez. = Numero della sezione
Sic. = Sicurezza
Staff. = Staffatura adottata
TCC = Tipo di combinazione di carico
SLU = Stato limite ultimo
SLE R = Stato limite d'esercizio, combinazione rara
SLE F = Stato limite d'esercizio, combinazione frequente
SLE Q = Stato limite d'esercizio, combinazione quasi permanente
SLD = Stato limite di danno
SLO = Stato limite di operatività
SLU I = Stato limite di resistenza al fuoco
SND = Stato limite di salvaguardia della vita (non dissipativo)
Tipo = Tipologia
Cir.c = Circolare cava
R = Rettangolare
Tp = Tipo di acciaio
VRcd = Taglio ultimo lato calcestruzzo
VRsd = Taglio ultimo lato armatura
Vrdu = Taglio ultimo resistente
Vsdu = Taglio agente nella direzione del momento ultimo
Wk = Ampiezza caratteristica delle fessure
X = Coordinata progressiva rispetto al nodo iniziale
X0 = Coordinata progressiva (dal nodo iniziale) dell'inizio del tratto
X1 = Coordinata progressiva (dal nodo iniziale) della fine del tratto
Xg = Coordinata progressiva (dal primo nodo) in cui viene effettuato il progetto/verifica
bw = Larghezza membratura resistente al taglio
c = Ricoprimento dell'armatura
ctgθ = Cotangente dell'angolo di inclinazione dei puntoni di calcestruzzo
s = Distanza massima tra le barre

Travata n. 1009

Nodi: 194 138 195 196

Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Tipo	B <cm>	H <cm>	Cf sup <cm>	Cf inf <cm>	Cls	Fck <daN/cmq>	Fctk <daN/cmq>	Fcd <daN/cmq>	Fcd (Inc) <daN/cmq>	Fctd <daN/cmq>	Tp	Fyk <daN/cmq>	Fyd <daN/cmq>
5	R	40.00	20.00	3.50	3.50	C25/30	249.00	17.91	141.10	249.00	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	AfEP S <cmq>	AfEP I <cmq>	My <daNm>	MRdy <daNm>	Sic.
3.10	23	SLU	1	15.01	4.52	4.52	4.52	4.52	-279.03	-2630.74	9.428
3.40	62	SLU	2	291.85	4.52	4.52	4.52	4.52	-301.59	-2630.74	8.723
6.16	63	SLU	2	15.00	4.52	4.52	4.52	4.52	139.14	2630.74	18.907
6.46	63	SLU	3	87.42	4.52	4.52	4.52	4.52	620.79	2630.74	4.238
7.19	63	SLU	3	15.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-533.83	-2630.74	4.928

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	AfEP S <cmq>	AfEP I <cmq>	My <daNm>	M'ydy <daNm>	Sic.
3.10	1	SND	1	15.01	4.52	4.52	4.52	4.52	-831.81	-2505.36	3.012
3.40	1	SND	2	291.85	4.52	4.52	4.52	4.52	-814.74	-2505.36	3.075
6.16	1	SND	2	15.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-560.42	-2505.36	4.471
6.46	1	SND	3	87.42	4.52	4.52	4.52	4.52	875.61	2505.36	2.861
7.19	1	SND	3	15.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-1041.70	-2505.36	2.405

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	My <daNm>	σ_f sup <daN/cmq>	σ_f inf <daN/cmq>	σ_c <daN/cmq>
3.10	27	SLE R	1	15.01	4.52	4.52	-209.42	322.45	-59.19	10.80
3.10	22	SLE Q	1	15.01	4.52	4.52	-202.23	311.38	-57.15	10.42
3.40	66	SLE R	2	291.85	4.52	4.52	-221.17	340.55	-62.51	11.40
3.40	22	SLE Q	2	291.85	4.52	4.52	-174.50	268.69	-49.32	9.00
6.16	67	SLE R	2	15.00	4.52	4.52	88.18	-24.92	135.78	4.55
6.16	22	SLE Q	2	15.00	4.52	4.52	-34.15	52.58	-9.65	1.76
6.46	67	SLE R	3	87.42	4.52	4.52	413.99	-117.00	637.43	21.34
6.46	22	SLE Q	3	87.42	4.52	4.52	92.05	-26.01	141.73	4.75
7.19	67	SLE R	3	15.00	4.52	4.52	-362.46	558.09	-102.44	18.68
7.19	22	SLE Q	3	15.00	4.52	4.52	-121.48	187.05	-34.33	6.26

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

Caso	Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	My <daNm>	c <mm>	s <mm>	K_2	Φ_{eq}	Δ_{sm} <mm>	A_s <cmq>	$A_{c\ eff}$ <cmq>	σ_s <daN/cmq>	ε_{sm}	Wk <mm>
48	3.10	22	SLE Q	1	5	15.01	-202.23	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	311.38	0.09	0.02
56	3.10	31	SLE F	1	5	15.01	-204.18	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	314.37	0.09	0.02
120	3.40	22	SLE Q	2	5	291.85	-174.50	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	268.69	0.08	0.01
140	3.40	70	SLE F	2	5	291.85	-181.29	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	279.14	0.08	0.02
204	6.16	22	SLE Q	2	5	15.00	-34.15	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	52.58	0.02	0.00
235	6.16	57	SLE F	2	5	15.00	-43.51	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	67.00	0.02	0.00
297	6.46	22	SLE Q	3	5	87.42	92.05	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	141.73	0.04	0.01
302	6.46	19	SLE F	3	5	87.42	138.63	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	213.45	0.06	0.01
368	7.19	22	SLE Q	3	5	15.00	-121.48	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	187.05	0.05	0.01
373	7.19	19	SLE F	3	5	15.00	-153.81	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	236.83	0.07	0.01

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

CC	X0 <m>	X1 <m>	Lung. <m>	Staff.	AfE St. <cmq/m>	bw <m>	Vsdu <daN>	ctgθ	VRsd <daN>	VRcd <daN>	Vrdu <daN>	Sic.
1 SND	0.06	2.90	2.84	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	708.93	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	16.094
1 SND	2.90	3.10	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	748.93	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	15.235
1 SND	3.40	3.60	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	748.89	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	15.235
1 SND	3.60	5.96	2.37	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	708.89	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	16.095
1 SND	5.96	6.16	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	647.50	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	17.621
1 SND	6.46	6.66	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	2462.02	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	4.634
1 SND	6.66	6.99	0.32	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	2612.78	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	4.367
1 SND	6.99	7.19	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	2705.78	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	4.217

Verifiche di resistenza al fuoco
Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	AfEP S <cmq>	AfEP I <cmq>	My <daNm>	MRdy <daNm>	Sic.
3.10	75	SLU I	1	15.01	4.52	4.52	4.52	4.52	-202.23	-2442.70	12.079
3.40	75	SLU I	2	291.85	4.52	4.52	4.52	4.52	-174.50	-2442.70	13.998
6.16	75	SLU I	2	15.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-34.15	-2442.70	71.531
6.46	75	SLU I	3	87.42	4.52	4.52	4.52	4.52	92.05	2442.70	26.537
7.19	75	SLU I	3	15.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-121.48	-2442.70	20.108

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

CC	X0 <m>	X1 <m>	Lung. <m>	Staff.	AfE St. <cmq/m>	bw <m>	Vsdu <daN>	ctgθ	VRsd <daN>	VRcd <daN>	Vrdu <daN>	Sic.
75 SLU I	0.06	2.90	2.84	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	297.68	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	36.002
75 SLU I	2.90	3.10	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	337.68	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	31.738
75 SLU I	3.40	3.60	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	327.55	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	32.720
75 SLU I	3.60	5.96	2.37	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	287.55	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	37.271
75 SLU I	5.96	6.16	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	226.16	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	47.389
75 SLU I	6.46	6.66	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	207.91	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	51.548
75 SLU I	6.66	6.99	0.32	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	358.67	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	29.881
75 SLU I	6.99	7.19	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	451.67	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	23.728

Travata n. 1012

Nodi: 140 141 142 143 144 145 146 147 148 149 150 151
Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Tipo	B <cm>	H <cm>	Cf sup <cm>	Cf inf <cm>	Cls	Fck <daN/cmq>	Fctk <daN/cmq>	Fcd <daN/cmq>	Fcd (Inc) <daN/cmq>	Fctd <daN/cmq>	Tp	Fyk <daN/cmq>	Fyd <daN/cmq>
4	R	40.00	40.00	3.50	3.50	C25/30	249.00	17.91	141.10	249.00	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	AfEP S <cmq>	AfEP I <cmq>	My <daNm>	MRdy <daNm>	Sic.
0.20	23	SLU	1	20.00	6.16	6.16	6.16	6.16	709.33	8286.13	11.682
0.51	23	SLU	1	50.97	6.16	6.16	6.16	6.16	1040.09	8286.13	7.967
3.61	23	SLU	1	360.66	6.16	6.16	6.16	6.16	-2281.01	-8286.13	3.633
4.01	36	SLU	2	20.00	6.16	6.16	6.16	6.16	-1673.43	-8286.13	4.952
6.47	36	SLU	2	266.07	6.16	6.16	6.16	6.16	669.42	8286.13	12.378
7.39	24	SLU	2	358.34	6.16	6.16	6.16	6.16	-1517.94	-8286.13	5.459
7.79	37	SLU	3	20.00	6.16	6.16	6.16	6.16	-1539.00	-8286.13	5.384
9.94	37	SLU	3	235.09	6.16	6.16	6.16	6.16	828.17	8286.13	10.005
11.17	23	SLU	3	358.00	6.16	6.16	6.16	6.16	-1420.38	-8286.13	5.834
11.57	36	SLU	4	20.00	6.16	6.16	6.16	6.16	-1339.27	-8286.13	6.187
13.79	36	SLU	4	242.15	6.16	6.16	6.16	6.16	655.00	8286.13	12.650
14.74	24	SLU	4	337.35	6.16	6.16	6.16	6.16	-1424.46	-8286.13	5.817
15.14	37	SLU	5	20.00	6.16	6.16	6.16	6.16	-1480.46	-8286.13	5.597
15.76	37	SLU	5	81.34	6.16	6.16	6.16	6.16	-996.38	-8286.13	8.316
18.52	23	SLU	5	357.36	6.16	6.16	6.16	6.16	-1487.38	-8286.13	5.571
18.92	36	SLU	6	20.00	6.16	6.16	6.16	6.16	-1517.46	-8286.13	5.461
21.38	36	SLU	6	266.08	6.16	6.16	6.16	6.16	732.92	8286.13	11.306
22.30	24	SLU	6	358.36	6.16	6.16	6.16	6.16	-1507.87	-8286.13	5.495
22.70	37	SLU	7	20.00	6.16	6.16	6.16	6.16	-1518.90	-8286.13	5.455
24.85	36	SLU	7	234.68	6.16	6.16	6.16	6.16	793.24	8286.13	10.446
26.07	23	SLU	7	357.35	6.16	6.16	6.16	6.16	-1485.78	-8286.13	5.577
26.47	36	SLU	8	20.00	6.16	6.16	6.16	6.16	-1568.75	-8286.13	5.282
28.93	36	SLU	8	266.08	6.16	6.16	6.16	6.16	798.71	8286.13	10.374
29.86	24	SLU	8	358.36	6.16	6.16	6.16	6.16	-1384.22	-8286.13	5.986
30.26	37	SLU	9	20.00	6.16	6.16	6.16	6.16	-1202.29	-8286.13	6.892
30.86	37	SLU	9	80.08	6.16	6.16	6.16	6.16	-828.21	-8286.13	10.005
32.96	23	SLU	9	290.36	6.16	6.16	6.16	6.16	-1180.03	-8286.13	7.022
33.36	36	SLU	10	20.00	6.16	6.16	6.16	6.16	-1835.05	-8286.13	4.515
34.98	50	SLU	10	181.67	6.16	6.16	6.16	6.16	1184.76	8286.13	6.994
37.24	24	SLU	10	408.01	6.16	6.16	6.16	6.16	-1808.04	-8286.13	4.583
37.64	36	SLU	11	20.00	6.16	6.16	6.16	6.16	-1488.29	-8286.13	5.568

40.17	23	SLU	11	272.90	6.16	6.16	6.16	6.16	505.61	8286.13	16.389
40.49	49	SLU	11	304.51	6.16	6.16	6.16	6.16	-482.09	-8286.13	17.188

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	AfEP S <cmq>	AfEP I <cmq>	My <daNm>	M'ydy <daNm>	Sic.
0.20	1	SND	1	20.00	6.16	6.16	6.16	6.16	1765.74	7955.27	4.505
0.51	1	SND	1	50.97	6.16	6.16	6.16	6.16	1765.74	7955.27	4.505
3.61	1	SND	1	360.66	6.16	6.16	6.16	6.16	-2966.52	-7955.27	2.682
4.01	1	SND	2	20.00	6.16	6.16	6.16	6.16	-2610.73	-7955.27	3.047
6.47	1	SND	2	266.07	6.16	6.16	6.16	6.16	-1130.66	-7955.27	7.036
7.39	1	SND	2	358.34	6.16	6.16	6.16	6.16	-2272.41	-7955.27	3.501
7.79	1	SND	3	20.00	6.16	6.16	6.16	6.16	-2312.06	-7955.27	3.441
9.94	1	SND	3	235.09	6.16	6.16	6.16	6.16	958.76	7955.27	8.297
11.17	1	SND	3	358.00	6.16	6.16	6.16	6.16	-2379.20	-7955.27	3.344
11.57	1	SND	4	20.00	6.16	6.16	6.16	6.16	-2398.62	-7955.27	3.317
13.79	1	SND	4	242.15	6.16	6.16	6.16	6.16	-1032.45	-7955.27	7.705
14.74	1	SND	4	337.35	6.16	6.16	6.16	6.16	-2239.30	-7955.27	3.553
15.14	1	SND	5	20.00	6.16	6.16	6.16	6.16	-2275.16	-7955.27	3.497
15.76	1	SND	5	81.34	6.16	6.16	6.16	6.16	-1783.37	-7955.27	4.461
18.52	1	SND	5	357.36	6.16	6.16	6.16	6.16	-2429.57	-7955.27	3.274
18.92	1	SND	6	20.00	6.16	6.16	6.16	6.16	-2478.57	-7955.27	3.210
21.38	1	SND	6	266.08	6.16	6.16	6.16	6.16	-1126.51	-7955.27	7.062
22.30	1	SND	6	358.36	6.16	6.16	6.16	6.16	-2287.00	-7955.27	3.478
22.70	1	SND	7	20.00	6.16	6.16	6.16	6.16	-2327.13	-7955.27	3.418
24.85	1	SND	7	234.68	6.16	6.16	6.16	6.16	947.41	7955.27	8.397
26.07	1	SND	7	357.35	6.16	6.16	6.16	6.16	-2442.42	-7955.27	3.257
26.47	1	SND	8	20.00	6.16	6.16	6.16	6.16	-2507.71	-7955.27	3.172
28.93	1	SND	8	266.08	6.16	6.16	6.16	6.16	1014.13	7955.27	7.844
29.86	1	SND	8	358.36	6.16	6.16	6.16	6.16	-2144.48	-7955.27	3.710
30.26	1	SND	9	20.00	6.16	6.16	6.16	6.16	-2225.73	-7955.27	3.574
30.86	1	SND	9	80.08	6.16	6.16	6.16	6.16	-1762.85	-7955.27	4.513
32.96	1	SND	9	290.36	6.16	6.16	6.16	6.16	-2440.38	-7955.27	3.260
33.36	1	SND	10	20.00	6.16	6.16	6.16	6.16	-2594.56	-7955.27	3.066
34.98	1	SND	10	181.67	6.16	6.16	6.16	6.16	1046.26	7955.27	7.604
37.24	1	SND	10	408.01	6.16	6.16	6.16	6.16	-2487.64	-7955.27	3.198
37.64	1	SND	11	20.00	6.16	6.16	6.16	6.16	-2869.74	-7955.27	2.772
40.17	1	SND	11	272.90	6.16	6.16	6.16	6.16	-2504.04	-7955.27	3.177
40.49	1	SND	11	304.51	6.16	6.16	6.16	6.16	-2504.04	-7955.27	3.177

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	My <daNm>	σ_f sup <daN/cmq>	σ_f inf <daN/cmq>	σ_c <daN/cmq>
0.20	27	SLE R	1	20.00	6.16	6.16	493.90	-56.30	241.63	5.86
0.20	22	SLE Q	1	20.00	6.16	6.16	411.99	-46.97	201.56	4.89
0.51	27	SLE R	1	50.97	6.16	6.16	727.70	-82.96	356.02	8.63
0.51	22	SLE Q	1	50.97	6.16	6.16	661.33	-75.39	323.55	7.85
3.61	27	SLE R	1	360.66	6.16	6.16	-1599.24	782.40	-182.31	18.98
3.61	22	SLE Q	1	360.66	6.16	6.16	-1537.05	751.98	-175.22	18.24
4.01	40	SLE R	2	20.00	6.16	6.16	-1172.25	573.51	-133.64	13.91
4.01	22	SLE Q	2	20.00	6.16	6.16	-1147.28	561.29	-130.79	13.61
6.47	40	SLE R	2	266.07	6.16	6.16	469.71	-53.55	229.80	5.57
6.47	22	SLE Q	2	266.07	6.16	6.16	468.21	-53.38	229.06	5.56
7.39	28	SLE R	2	358.34	6.16	6.16	-1060.27	518.72	-120.87	12.58
7.39	22	SLE Q	2	358.34	6.16	6.16	-852.10	416.88	-97.14	10.11
7.79	41	SLE R	3	20.00	6.16	6.16	-1077.70	527.25	-122.86	12.79
7.79	22	SLE Q	3	20.00	6.16	6.16	-911.40	445.89	-103.90	10.81
9.94	41	SLE R	3	235.09	6.16	6.16	582.28	-66.38	284.88	6.91
9.94	22	SLE Q	3	235.09	6.16	6.16	575.35	-65.59	281.48	6.83
11.17	27	SLE R	3	358.00	6.16	6.16	-992.60	485.62	-113.16	11.78
11.17	22	SLE Q	3	358.00	6.16	6.16	-951.95	465.73	-108.52	11.30
11.57	40	SLE R	4	20.00	6.16	6.16	-936.51	458.17	-106.76	11.11
11.57	22	SLE Q	4	20.00	6.16	6.16	-912.00	446.19	-103.97	10.82
13.79	40	SLE R	4	242.15	6.16	6.16	459.89	-52.43	225.00	5.46
13.79	22	SLE Q	4	242.15	6.16	6.16	456.89	-52.09	223.53	5.42
14.74	28	SLE R	4	337.35	6.16	6.16	-995.11	486.84	-113.44	11.81
14.74	22	SLE Q	4	337.35	6.16	6.16	-791.26	387.11	-90.20	9.39
15.14	41	SLE R	5	20.00	6.16	6.16	-1037.34	507.50	-118.26	12.31
15.14	22	SLE Q	5	20.00	6.16	6.16	-881.87	431.44	-100.53	10.46
15.76	41	SLE R	5	81.34	6.16	6.16	-697.30	341.14	-79.49	8.27
15.76	22	SLE Q	5	81.34	6.16	6.16	-560.41	274.17	-63.89	6.65
18.52	27	SLE R	5	357.36	6.16	6.16	-1038.99	508.31	-118.45	12.33
18.52	22	SLE Q	5	357.36	6.16	6.16	-988.78	483.75	-112.72	11.73
18.92	40	SLE R	6	20.00	6.16	6.16	-1061.08	519.12	-120.96	12.59
18.92	22	SLE Q	6	20.00	6.16	6.16	-1026.87	502.38	-117.06	12.18
21.38	40	SLE R	6	266.08	6.16	6.16	514.15	-58.61	251.54	6.10
21.38	22	SLE Q	6	266.08	6.16	6.16	507.96	-57.91	248.51	6.03
22.30	28	SLE R	6	358.36	6.16	6.16	-1055.10	516.19	-120.28	12.52

22.30	22	SLE Q	6	358.36	6.16	6.16	-870.94	426.10	-99.29	10.33
22.70	41	SLE R	7	20.00	6.16	6.16	-1064.79	520.93	-121.39	12.63
22.70	22	SLE Q	7	20.00	6.16	6.16	-910.99	445.69	-103.85	10.81
24.85	40	SLE R	7	234.68	6.16	6.16	557.72	-63.58	272.86	6.62
24.85	22	SLE Q	7	234.68	6.16	6.16	550.80	-62.79	269.47	6.54
26.07	27	SLE R	7	357.35	6.16	6.16	-1037.52	507.59	-118.28	12.31
26.07	22	SLE Q	7	357.35	6.16	6.16	-985.00	481.89	-112.29	11.69
26.47	40	SLE R	8	20.00	6.16	6.16	-1097.41	536.89	-125.11	13.02
26.47	22	SLE Q	8	20.00	6.16	6.16	-1063.69	520.39	-121.26	12.62
28.93	40	SLE R	8	266.08	6.16	6.16	560.73	-63.92	274.33	6.65
28.93	22	SLE Q	8	266.08	6.16	6.16	558.91	-63.72	273.44	6.63
29.86	28	SLE R	8	358.36	6.16	6.16	-967.18	473.18	-110.26	11.48
29.86	22	SLE Q	8	358.36	6.16	6.16	-770.55	376.98	-87.84	9.14
30.26	41	SLE R	9	20.00	6.16	6.16	-839.57	410.75	-95.71	9.96
30.26	22	SLE Q	9	20.00	6.16	6.16	-633.75	310.06	-72.25	7.52
30.86	41	SLE R	9	80.08	6.16	6.16	-577.30	282.44	-65.81	6.85
30.86	22	SLE Q	9	80.08	6.16	6.16	-399.96	195.68	-45.60	4.75
32.96	27	SLE R	9	290.36	6.16	6.16	-822.73	402.51	-93.79	9.76
32.96	22	SLE Q	9	290.36	6.16	6.16	-775.51	379.41	-88.41	9.20
33.36	40	SLE R	10	20.00	6.16	6.16	-1285.77	629.04	-146.58	15.26
33.36	22	SLE Q	10	20.00	6.16	6.16	-1241.71	607.49	-141.56	14.73
34.98	54	SLE R	10	181.67	6.16	6.16	832.95	-94.96	407.51	9.88
34.98	22	SLE Q	10	181.67	6.16	6.16	816.87	-93.12	399.64	9.69
37.24	28	SLE R	10	408.01	6.16	6.16	-1265.20	618.98	-144.23	15.01
37.24	22	SLE Q	10	408.01	6.16	6.16	-1113.21	544.62	-126.91	13.21
37.64	40	SLE R	11	20.00	6.16	6.16	-1039.56	508.59	-118.51	12.33
37.64	22	SLE Q	11	20.00	6.16	6.16	-968.25	473.70	-110.38	11.49
40.17	27	SLE R	11	272.90	6.16	6.16	352.51	-40.19	172.46	4.18
40.17	22	SLE Q	11	272.90	6.16	6.16	332.66	-37.92	162.75	3.95
40.49	53	SLE R	11	304.51	6.16	6.16	-341.43	167.04	-38.92	4.05
40.49	22	SLE Q	11	304.51	6.16	6.16	-316.17	154.68	-36.04	3.75

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

Caso	Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	My <daNm>	c <mm>	s <mm>	K_2	Φ_{eq}	Δ_{sm} <mm>	A_s <cmq>	$A_{c\ eff}$ <cmq>	σ_s <daN/cmq>	ε_{sm}	Wk <mm>
86	0.20	22	SLE Q	1	4	20.00	411.99	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	201.56	0.06	0.01
102	0.20	31	SLE F	1	4	20.00	429.68	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	210.22	0.06	0.01
220	0.51	22	SLE Q	1	4	50.97	661.33	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	323.55	0.09	0.02
236	0.51	31	SLE F	1	4	50.97	675.05	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	330.26	0.10	0.02
317	3.61	22	SLE Q	1	4	360.66	-1537.05	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	751.98	0.22	0.05
325	3.61	31	SLE F	1	4	360.66	-1555.88	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	761.20	0.22	0.05
388	4.01	22	SLE Q	2	4	20.00	-1147.28	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	561.29	0.16	0.04
400	4.01	44	SLE F	2	4	20.00	-1166.90	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	570.89	0.17	0.04
503	6.47	22	SLE Q	2	4	266.07	468.21	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	229.06	0.07	0.02
527	6.47	44	SLE F	2	4	266.07	472.27	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	231.05	0.07	0.02
598	7.39	22	SLE Q	2	4	358.34	-852.10	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	416.88	0.12	0.03
603	7.39	19	SLE F	2	4	358.34	-882.42	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	431.71	0.13	0.03
670	7.79	22	SLE Q	3	4	20.00	-911.40	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	445.89	0.13	0.03
675	7.79	19	SLE F	3	4	20.00	-933.50	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	456.70	0.13	0.03
745	9.94	22	SLE Q	3	4	235.09	575.35	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	281.48	0.08	0.02
757	9.94	44	SLE F	3	4	235.09	576.27	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	281.93	0.08	0.02
817	11.17	22	SLE Q	3	4	358.00	-951.95	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	465.73	0.14	0.03
825	11.17	31	SLE F	3	4	358.00	-971.11	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	475.10	0.14	0.03
889	11.57	22	SLE Q	4	4	20.00	-912.00	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	446.19	0.13	0.03
901	11.57	44	SLE F	4	4	20.00	-931.93	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	455.94	0.13	0.03
1004	13.79	22	SLE Q	4	4	242.15	456.89	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	223.53	0.07	0.02
1028	13.79	44	SLE F	4	4	242.15	459.56	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	224.83	0.07	0.02
1099	14.74	22	SLE Q	4	4	337.35	-791.26	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	387.11	0.11	0.03
1104	14.74	19	SLE F	4	4	337.35	-820.48	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	401.41	0.12	0.03
1171	15.14	22	SLE Q	5	4	20.00	-881.87	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	431.44	0.13	0.03
1176	15.14	19	SLE F	5	4	20.00	-901.75	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	441.17	0.13	0.03
1286	15.76	22	SLE Q	5	4	81.34	-560.41	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	274.17	0.08	0.02
1296	15.76	19	SLE F	5	4	81.34	-577.95	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	282.75	0.08	0.02
1381	18.52	22	SLE Q	5	4	357.36	-988.78	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	483.75	0.14	0.03
1389	18.52	31	SLE F	5	4	357.36	-1008.33	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	493.31	0.14	0.03
1453	18.92	22	SLE Q	6	4	20.00	-1026.87	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	502.38	0.15	0.03
1465	18.92	44	SLE F	6	4	20.00	-1046.53	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	512.00	0.15	0.03
1568	21.38	22	SLE Q	6	4	266.08	507.96	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	248.51	0.07	0.02
1592	21.38	44	SLE F	6	4	266.08	512.11	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	250.54	0.07	0.02
1663	22.30	22	SLE Q	6	4	358.36	-870.94	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	426.10	0.12	0.03
1668	22.30	19	SLE F	6	4	358.36	-896.36	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	438.53	0.13	0.03
1735	22.70	22	SLE Q	7	4	20.00	-910.99	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	445.69	0.13	0.03
1747	22.70	44	SLE F	7	4	20.00	-930.22	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	455.10	0.13	0.03
1810	24.85	22	SLE Q	7	4	234.68	550.80	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	269.47	0.08	0.02
1822	24.85	44	SLE F	7	4	234.68	551.89	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	270.00	0.08	0.02
1882	26.07	22	SLE Q	7	4	357.35	-985.00	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	481.89	0.14	0.03
1890	26.07	31	SLE F	7	4	357.35	-1005.05	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	491.71	0.14	0.03
1954	26.47	22	SLE Q	8	4	20.00	-1063.69	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	520.39	0.15	0.03
1966	26.47	44	SLE F	8	4	20.00	-1083.75	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	530.21	0.15	0.04

2069	28.93	22	SLE Q	8	4	266.08	558.91	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	273.44	0.08	0.02
2093	28.93	44	SLE F	8	4	266.08	562.82	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	275.35	0.08	0.02
2164	29.86	22	SLE Q	8	4	358.36	-770.55	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	376.98	0.11	0.03
2169	29.86	19	SLE F	8	4	358.36	-798.53	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	390.67	0.11	0.03
2236	30.26	22	SLE Q	9	4	20.00	-633.75	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	310.06	0.09	0.02
2241	30.26	19	SLE F	9	4	20.00	-662.02	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	323.89	0.09	0.02
2350	30.86	22	SLE Q	9	4	80.08	-399.96	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	195.68	0.06	0.01
2360	30.86	19	SLE F	9	4	80.08	-424.40	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	207.63	0.06	0.01
2445	32.96	22	SLE Q	9	4	290.36	-775.51	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	379.41	0.11	0.03
2453	32.96	31	SLE F	9	4	290.36	-798.09	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	390.45	0.11	0.03
2516	33.36	22	SLE Q	10	4	20.00	-1241.71	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	607.49	0.18	0.04
2528	33.36	44	SLE F	10	4	20.00	-1261.56	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	617.20	0.18	0.04
2589	34.98	22	SLE Q	10	4	181.67	816.87	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	399.64	0.12	0.03
2594	34.98	19	SLE F	10	4	181.67	819.11	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	400.74	0.12	0.03
2661	37.24	22	SLE Q	10	4	408.01	-1113.21	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	544.62	0.16	0.04
2669	37.24	31	SLE F	10	4	408.01	-1134.83	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	555.20	0.16	0.04
2733	37.64	22	SLE Q	11	4	20.00	-968.25	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	473.70	0.14	0.03
2745	37.64	44	SLE F	11	4	20.00	-982.06	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	480.46	0.14	0.03
2845	40.17	22	SLE Q	11	4	272.90	332.66	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	162.75	0.05	0.01
2861	40.17	31	SLE F	11	4	272.90	337.12	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	164.93	0.05	0.01
2978	40.49	22	SLE Q	11	4	304.51	-316.17	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	154.68	0.05	0.01
3010	40.49	57	SLE F	11	4	304.51	-320.77	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	156.93	0.05	0.01

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

CC	X0 <m>	X1 <m>	Lung. <m>	Staff.	AfE St. <cmq/m>	bw <m>	Vsdu <daN>	ctgθ	VRsd <daN>	VRcd <daN>	Vrdu <daN>	Sic.
1 SND	0.20	0.60	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	2196.63	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	11.490
1 SND	0.60	3.21	2.61	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	2645.90	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	9.539
23 SLU	3.21	3.61	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	3148.67	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	8.016
1 SND	4.01	4.41	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	2665.11	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	9.470
1 SND	4.41	6.99	2.58	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	2257.10	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	11.182
24 SLU	6.99	7.39	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	2509.02	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	10.059
37 SLU	7.79	8.19	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	2578.07	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	9.790
1 SND	8.19	10.77	2.58	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	2164.45	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	11.661
1 SND	10.77	11.17	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	2572.46	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	9.811
1 SND	11.57	11.97	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	2581.26	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	9.778
1 SND	11.97	14.34	2.37	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	2173.26	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	11.614
1 SND	14.34	14.74	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	2505.17	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	10.075
37 SLU	15.14	15.54	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	2534.49	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	9.958
1 SND	15.54	18.12	2.57	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	2184.30	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	11.555
1 SND	18.12	18.52	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	2592.30	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	9.736
1 SND	18.92	19.32	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	2619.25	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	9.636
1 SND	19.32	21.90	2.58	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	2211.24	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	11.414
24 SLU	21.90	22.30	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	2548.28	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	9.904
1 SND	22.70	23.10	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	2550.40	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	9.896
1 SND	23.10	25.67	2.57	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	2186.25	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	11.545
1 SND	25.67	26.07	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	2594.25	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	9.729
1 SND	26.47	26.87	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	2645.06	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	9.542
1 SND	26.87	29.46	2.58	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	2237.06	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	11.282
24 SLU	29.46	29.86	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	2499.14	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	10.099
1 SND	30.26	30.66	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	2531.06	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	9.972
1 SND	30.66	32.56	1.90	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	2227.89	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	11.329
1 SND	32.56	32.96	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	2635.89	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	9.575
36 SLU	33.36	33.76	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	2903.73	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	8.692
36 SLU	33.76	36.84	3.08	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	2323.72	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	10.862
24 SLU	36.84	37.24	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	2888.80	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	8.737
1 SND	37.64	38.04	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	3117.52	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	8.096
1 SND	38.04	40.09	2.05	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	2709.52	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	9.315
1 SND	40.09	40.49	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	2659.13	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	9.492

Verifiche di resistenza al fuoco

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	AfEP S <cmq>	AfEP I <cmq>	My <daNm>	MRdy <daNm>	Sic.
0.20	75	SLU I	1	20.00	6.16	6.16	6.16	6.16	411.99	8026.46	19.484
0.51	75	SLU I	1	50.97	6.16	6.16	6.16	6.16	661.33	8026.46	12.138
3.61	75	SLU I	1	360.66	6.16	6.16	6.16	6.16	-1537.05	-7794.22	5.071
4.01	75	SLU I	2	20.00	6.16	6.16	6.16	6.16	-1147.28	-7794.22	6.794
6.47	75	SLU I	2	266.07	6.16	6.16	6.16	6.16	468.21	8026.46	17.145
7.39	75	SLU I	2	358.34	6.16	6.16	6.16	6.16	-852.10	-7794.22	9.147
7.79	75	SLU I	3	20.00	6.16	6.16	6.16	6.16	-911.40	-7794.22	8.552
9.94	75	SLU I	3	235.09	6.16	6.16	6.16	6.16	575.35	8026.46	13.952
11.17	75	SLU I	3	358.00	6.16	6.16	6.16	6.16	-951.95	-7794.22	8.188
11.57	75	SLU I	4	20.00	6.16	6.16	6.16	6.16	-912.00	-7794.22	8.546
13.79	75	SLU I	4	242.15	6.16	6.16	6.16	6.16	456.89	8026.46	17.570
14.74	75	SLU I	4	337.35	6.16	6.16	6.16	6.16	-791.26	-7794.22	9.850
15.14	75	SLU I	5	20.00	6.16	6.16	6.16	6.16	-881.87	-7794.22	8.838
15.76	75	SLU I	5	81.34	6.16	6.16	6.16	6.16	-560.41	-7794.22	13.908

18.52	75	SLU I	5	357.36	6.16	6.16	6.16	6.16	-988.78	-7794.22	7.883
18.92	75	SLU I	6	20.00	6.16	6.16	6.16	6.16	-1026.87	-7794.22	7.590
21.38	75	SLU I	6	266.08	6.16	6.16	6.16	6.16	507.96	8026.46	15.803
22.30	75	SLU I	6	358.36	6.16	6.16	6.16	6.16	-870.94	-7794.22	8.949
22.70	75	SLU I	7	20.00	6.16	6.16	6.16	6.16	-910.99	-7794.22	8.556
24.85	75	SLU I	7	234.68	6.16	6.16	6.16	6.16	550.80	8026.46	14.574
26.07	75	SLU I	7	357.35	6.16	6.16	6.16	6.16	-985.00	-7794.22	7.913
26.47	75	SLU I	8	20.00	6.16	6.16	6.16	6.16	-1063.69	-7794.22	7.328
28.93	75	SLU I	8	266.08	6.16	6.16	6.16	6.16	558.91	8026.46	14.363
29.86	75	SLU I	8	358.36	6.16	6.16	6.16	6.16	-770.55	-7794.22	10.115
30.26	75	SLU I	9	20.00	6.16	6.16	6.16	6.16	-633.75	-7794.22	12.299
30.86	75	SLU I	9	80.08	6.16	6.16	6.16	6.16	-399.96	-7794.22	19.487
32.96	75	SLU I	9	290.36	6.16	6.16	6.16	6.16	-775.51	-7794.22	10.050
33.36	75	SLU I	10	20.00	6.16	6.16	6.16	6.16	-1241.71	-7794.22	6.277
34.98	75	SLU I	10	181.67	6.16	6.16	6.16	6.16	816.87	8026.46	9.827
37.24	75	SLU I	10	408.01	6.16	6.16	6.16	6.16	-1113.21	-7794.22	7.002
37.64	75	SLU I	11	20.00	6.16	6.16	6.16	6.16	-968.25	-7794.22	8.050
40.17	75	SLU I	11	272.90	6.16	6.16	6.16	6.16	332.66	8026.46	24.131
40.49	75	SLU I	11	304.51	6.16	6.16	6.16	6.16	-316.17	-7794.22	24.652

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

CC	X0 <m>	X1 <m>	Lung. <m>	Staff.	AfE St. <cmq/m>	bw <m>	Vsdu <daN>	ctgθ	VRsd <daN>	VRcd <daN>	Vrdu <daN>	Sic.
75 SLU I	0.20	0.60	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	1308.72	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	19.385
75 SLU I	0.60	3.21	2.61	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	1757.99	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	14.431
75 SLU I	3.21	3.61	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	2165.99	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	11.713
75 SLU I	4.01	4.41	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	1812.79	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	13.995
75 SLU I	4.41	6.99	2.58	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	1404.78	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	18.059
75 SLU I	6.99	7.39	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	1638.30	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	15.485
75 SLU I	7.79	8.19	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	1711.80	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	14.820
75 SLU I	8.19	10.77	2.58	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	1327.79	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	19.106
75 SLU I	10.77	11.17	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	1735.80	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	14.615
75 SLU I	11.57	11.97	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	1656.53	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	15.315
75 SLU I	11.97	14.34	2.37	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	1248.53	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	20.319
75 SLU I	14.34	14.74	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	1580.44	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	16.052
75 SLU I	15.14	15.54	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	1688.84	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	15.022
75 SLU I	15.54	18.12	2.57	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	1344.23	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	18.873
75 SLU I	18.12	18.52	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	1752.22	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	14.478
75 SLU I	18.92	19.32	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	1771.69	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	14.319
75 SLU I	19.32	21.90	2.58	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	1363.68	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	18.604
75 SLU I	21.90	22.30	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	1679.48	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	15.105
75 SLU I	22.70	23.10	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	1698.61	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	14.935
75 SLU I	23.10	25.67	2.57	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	1334.46	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	19.011
75 SLU I	25.67	26.07	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	1742.46	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	14.559
75 SLU I	26.47	26.87	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	1812.22	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	13.999
75 SLU I	26.87	29.46	2.58	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	1404.22	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	18.067
75 SLU I	29.46	29.86	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	1638.94	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	15.479
75 SLU I	30.26	30.66	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	1326.42	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	19.126
75 SLU I	30.66	32.56	1.90	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	1023.25	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	24.793
75 SLU I	32.56	32.96	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	1431.25	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	17.725
75 SLU I	33.36	33.76	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	2011.97	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	12.609
75 SLU I	33.76	36.84	3.08	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	1603.96	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	15.817
75 SLU I	36.84	37.24	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	1945.73	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	13.038
75 SLU I	37.64	38.04	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	1680.20	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	15.099
75 SLU I	38.04	40.09	2.05	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	1272.19	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	19.942
75 SLU I	40.09	40.49	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	1221.81	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	20.764

Travata n. 1016

Nodi: 154 155 156 157 158 159 160 161 162 163 164 153 165

Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Tipo	B <cm>	H <cm>	Cf sup <cm>	Cf inf <cm>	Cls	Fck <daN/cmq>	Fctk <daN/cmq>	Fcd <daN/cmq>	Fcd (Inc) <daN/cmq>	Fctd <daN/cmq>	Tp	Fyk <daN/cmq>	Fyd <daN/cmq>
4	R	40.00	40.00	3.50	3.50	C25/30	249.00	17.91	141.10	249.00	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	AfEP S <cmq>	AfEP I <cmq>	My <daNm>	MRdy <daNm>	Sic.
0.15	25	SLU	1	365.66	6.16	6.16	6.16	6.16	1237.91	8286.13	6.694
0.91	25	SLU	1	290.04	6.16	6.16	6.16	6.16	1641.37	8286.13	5.048
3.61	25	SLU	1	20.00	6.16	6.16	6.16	6.16	-2975.77	-8286.13	2.785
4.01	38	SLU	2	359.14	6.16	6.16	6.16	6.16	-2665.53	-8286.13	3.109
5.86	38	SLU	2	174.16	6.16	6.16	6.16	6.16	1185.97	8286.13	6.987
7.40	23	SLU	2	20.00	6.16	6.16	6.16	6.16	-755.50	-8286.13	10.968
7.80	24	SLU	3	93.78	6.16	6.16	6.16	6.16	733.26	8286.13	11.300
8.54	24	SLU	3	20.00	6.16	6.16	6.16	6.16	-1534.59	-8286.13	5.400
8.94	38	SLU	4	20.00	6.16	6.16	6.16	6.16	-2250.56	-8286.13	3.682
10.76	36	SLU	4	202.44	6.16	6.16	6.16	6.16	658.16	8286.13	12.590
11.17	36	SLU	4	243.42	6.16	6.16	6.16	6.16	658.16	8286.13	12.590

11.57	36	SLU	5	20.00	6.16	6.16	6.16	6.16	-1303.86	-8286.13	6.355
12.48	23	SLU	5	110.73	6.16	6.16	6.16	6.16	1189.76	8286.13	6.965
14.74	23	SLU	5	337.35	6.16	6.16	6.16	6.16	-2402.50	-8286.13	3.449
15.14	36	SLU	6	20.00	6.16	6.16	6.16	6.16	-2236.27	-8286.13	3.705
16.68	36	SLU	6	173.34	6.16	6.16	6.16	6.16	1068.83	8286.13	7.753
18.52	23	SLU	6	357.36	6.16	6.16	6.16	6.16	-2213.14	-8286.13	3.744
18.92	36	SLU	7	20.00	6.16	6.16	6.16	6.16	-2241.57	-8286.13	3.697
20.46	36	SLU	7	173.80	6.16	6.16	6.16	6.16	1106.01	8286.13	7.492
22.30	23	SLU	7	358.36	6.16	6.16	6.16	6.16	-2172.79	-8286.13	3.814
22.70	36	SLU	8	20.00	6.16	6.16	6.16	6.16	-2162.53	-8286.13	3.832
23.87	23	SLU	8	136.79	6.16	6.16	6.16	6.16	1086.23	8286.13	7.628
26.07	23	SLU	8	357.35	6.16	6.16	6.16	6.16	-2259.79	-8286.13	3.667
26.47	36	SLU	9	20.00	6.16	6.16	6.16	6.16	-2285.72	-8286.13	3.625
28.01	36	SLU	9	173.80	6.16	6.16	6.16	6.16	1168.78	8286.13	7.090
29.86	23	SLU	9	358.36	6.16	6.16	6.16	6.16	-2011.37	-8286.13	4.120
30.26	36	SLU	10	20.00	6.16	6.16	6.16	6.16	-1810.50	-8286.13	4.577
30.56	36	SLU	10	50.04	6.16	6.16	6.16	6.16	-1810.50	-8286.13	4.577
32.96	23	SLU	10	290.36	6.16	6.16	6.16	6.16	-2222.79	-8286.13	3.728
33.36	38	SLU	11	408.01	6.16	6.16	6.16	6.16	-4099.57	-8286.13	2.021
34.98	25	SLU	11	246.34	6.16	6.16	6.16	6.16	3386.38	8286.13	2.447
37.24	25	SLU	11	20.00	6.16	6.16	6.16	6.16	-5389.22	-8286.13	1.538
37.64	38	SLU	12	304.51	6.16	6.16	6.16	6.16	-4206.65	-8286.13	1.970
39.06	38	SLU	12	162.25	6.16	6.16	6.16	6.16	1802.26	8286.13	4.598
40.49	25	SLU	12	20.00	6.16	6.16	6.16	6.16	-1318.28	-8286.13	6.286

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	AfEP S <cmq>	AfEP I <cmq>	My <daNm>	M'ydy <daNm>	Sic.
0.15	1	SND	1	365.66	6.16	6.16	6.16	6.16	1284.07	7955.27	6.195
0.91	1	SND	1	290.04	6.16	6.16	6.16	6.16	1354.29	7955.27	5.874
3.61	1	SND	1	20.00	6.16	6.16	6.16	6.16	-2667.56	-7955.27	2.982
4.01	1	SND	2	359.14	6.16	6.16	6.16	6.16	-2662.62	-7955.27	2.988
5.86	1	SND	2	174.16	6.16	6.16	6.16	6.16	1010.07	7955.27	7.876
7.40	1	SND	2	20.00	6.16	6.16	6.16	6.16	-1478.71	-7955.27	5.380
7.80	1	SND	3	93.78	6.16	6.16	6.16	6.16	-1050.79	-7955.27	7.571
8.54	1	SND	3	20.00	6.16	6.16	6.16	6.16	-1326.55	-7955.27	5.997
8.94	1	SND	4	20.00	6.16	6.16	6.16	6.16	-2438.60	-7955.27	3.262
10.76	1	SND	4	202.44	6.16	6.16	6.16	6.16	1499.60	7955.27	5.305
11.17	1	SND	4	243.42	6.16	6.16	6.16	6.16	1499.60	7955.27	5.305
11.57	1	SND	5	20.00	6.16	6.16	6.16	6.16	-1746.14	-7955.27	4.556
12.48	1	SND	5	110.73	6.16	6.16	6.16	6.16	1103.47	7955.27	7.209
14.74	1	SND	5	337.35	6.16	6.16	6.16	6.16	-2615.37	-7955.27	3.042
15.14	1	SND	6	20.00	6.16	6.16	6.16	6.16	-2487.77	-7955.27	3.198
16.68	1	SND	6	173.34	6.16	6.16	6.16	6.16	912.45	7955.27	8.719
18.52	1	SND	6	357.36	6.16	6.16	6.16	6.16	-2429.46	-7955.27	3.275
18.92	1	SND	7	20.00	6.16	6.16	6.16	6.16	-2467.56	-7955.27	3.224
20.46	1	SND	7	173.80	6.16	6.16	6.16	6.16	940.11	7955.27	8.462
22.30	1	SND	7	358.36	6.16	6.16	6.16	6.16	-2415.86	-7955.27	3.293
22.70	1	SND	8	20.00	6.16	6.16	6.16	6.16	-2434.07	-7955.27	3.268
23.87	1	SND	8	136.79	6.16	6.16	6.16	6.16	942.41	7955.27	8.441
26.07	1	SND	8	357.35	6.16	6.16	6.16	6.16	-2463.12	-7955.27	3.230
26.47	1	SND	9	20.00	6.16	6.16	6.16	6.16	-2504.91	-7955.27	3.176
28.01	1	SND	9	173.80	6.16	6.16	6.16	6.16	966.76	7955.27	8.229
29.86	1	SND	9	358.36	6.16	6.16	6.16	6.16	-2286.85	-7955.27	3.479
30.26	1	SND	10	20.00	6.16	6.16	6.16	6.16	-2282.60	-7955.27	3.485
30.56	1	SND	10	50.04	6.16	6.16	6.16	6.16	-2282.60	-7955.27	3.485
32.96	1	SND	10	290.36	6.16	6.16	6.16	6.16	-2475.98	-7955.27	3.213
33.36	1	SND	11	408.01	6.16	6.16	6.16	6.16	-3492.59	-7955.27	2.278
34.98	1	SND	11	246.34	6.16	6.16	6.16	6.16	2255.85	7955.27	3.526
37.24	1	SND	11	20.00	6.16	6.16	6.16	6.16	-4264.91	-7955.27	1.865
37.64	1	SND	12	304.51	6.16	6.16	6.16	6.16	-3826.64	-7955.27	2.079
39.06	1	SND	12	162.25	6.16	6.16	6.16	6.16	1627.00	7955.27	4.890
40.49	1	SND	12	20.00	6.16	6.16	6.16	6.16	-2170.43	-7955.27	3.665

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	My <daNm>	σ_f sup <daN/cmq>	σ_f inf <daN/cmq>	σ_c <daN/cmq>
0.15	29	SLE R	1	365.66	6.16	6.16	870.63	-99.25	425.94	10.33
0.15	22	SLE Q	1	365.66	6.16	6.16	685.64	-78.16	335.44	8.14
0.91	29	SLE R	1	290.04	6.16	6.16	1153.54	-131.50	564.35	13.69
0.91	22	SLE Q	1	290.04	6.16	6.16	1038.36	-118.37	508.00	12.32
3.61	29	SLE R	1	20.00	6.16	6.16	-2082.68	1018.92	-237.43	24.71
3.61	22	SLE Q	1	20.00	6.16	6.16	-1813.86	887.41	-206.78	21.52
4.01	42	SLE R	2	359.14	6.16	6.16	-1862.21	911.06	-212.29	22.10
4.01	22	SLE Q	2	359.14	6.16	6.16	-1517.83	742.58	-173.03	18.01
5.86	42	SLE R	2	174.16	6.16	6.16	825.72	-94.13	403.97	9.80
5.86	22	SLE Q	2	174.16	6.16	6.16	685.34	-78.13	335.29	8.13
7.40	27	SLE R	2	20.00	6.16	6.16	-519.05	253.94	-59.17	6.16

7.40	22	SLE Q	2	20.00	6.16	6.16	-410.36	200.76	-46.78	4.87
7.80	28	SLE R	3	93.78	6.16	6.16	477.40	-54.42	233.56	5.66
7.80	22	SLE Q	3	93.78	6.16	6.16	-217.29	106.30	-24.77	2.58
8.54	28	SLE R	3	20.00	6.16	6.16	-1023.18	500.57	-116.64	12.14
8.54	22	SLE Q	3	20.00	6.16	6.16	-421.72	206.32	-48.08	5.00
8.94	42	SLE R	4	20.00	6.16	6.16	-1557.76	762.11	-177.59	18.48
8.94	22	SLE Q	4	20.00	6.16	6.16	-1100.72	538.51	-125.48	13.06
10.76	40	SLE R	4	202.44	6.16	6.16	446.85	-50.94	218.62	5.30
10.76	22	SLE Q	4	202.44	6.16	6.16	219.42	-25.01	107.35	2.60
11.17	40	SLE R	4	243.42	6.16	6.16	446.85	-50.94	218.62	5.30
11.17	22	SLE Q	4	243.42	6.16	6.16	192.46	-21.94	94.16	2.28
11.57	40	SLE R	5	20.00	6.16	6.16	-897.78	439.23	-102.35	10.65
11.57	22	SLE Q	5	20.00	6.16	6.16	-631.18	308.80	-71.96	7.49
12.48	27	SLE R	5	110.73	6.16	6.16	822.16	-93.73	402.23	9.76
12.48	22	SLE Q	5	110.73	6.16	6.16	783.10	-89.27	383.12	9.29
14.74	27	SLE R	5	337.35	6.16	6.16	-1654.64	809.51	-188.63	19.63
14.74	22	SLE Q	5	337.35	6.16	6.16	-1415.58	692.55	-161.38	16.80
15.14	40	SLE R	6	20.00	6.16	6.16	-1543.07	754.92	-175.91	18.31
15.14	22	SLE Q	6	20.00	6.16	6.16	-1310.20	641.00	-149.36	15.55
16.68	40	SLE R	6	173.34	6.16	6.16	740.88	-84.46	362.46	8.79
16.68	22	SLE Q	6	173.34	6.16	6.16	728.11	-83.00	356.22	8.64
18.52	27	SLE R	6	357.36	6.16	6.16	-1523.04	745.12	-173.63	18.07
18.52	22	SLE Q	6	357.36	6.16	6.16	-1249.49	611.30	-142.44	14.83
18.92	40	SLE R	7	20.00	6.16	6.16	-1546.50	756.61	-176.30	18.35
18.92	22	SLE Q	7	20.00	6.16	6.16	-1292.48	632.33	-147.34	15.34
20.46	40	SLE R	7	173.80	6.16	6.16	766.65	-87.40	375.07	9.10
20.46	22	SLE Q	7	173.80	6.16	6.16	755.66	-86.15	369.70	8.97
22.30	27	SLE R	7	358.36	6.16	6.16	-1495.34	731.58	-170.47	17.74
22.30	22	SLE Q	7	358.36	6.16	6.16	-1240.00	606.65	-141.36	14.71
22.70	40	SLE R	8	20.00	6.16	6.16	-1492.10	729.99	-170.10	17.70
22.70	22	SLE Q	8	20.00	6.16	6.16	-1254.07	613.53	-142.97	14.88
23.87	27	SLE R	8	136.79	6.16	6.16	752.48	-85.78	368.14	8.93
23.87	22	SLE Q	8	136.79	6.16	6.16	732.65	-83.52	358.44	8.69
26.07	27	SLE R	8	357.35	6.16	6.16	-1555.38	760.95	-177.31	18.46
26.07	22	SLE Q	8	357.35	6.16	6.16	-1282.88	627.63	-146.25	15.22
26.47	40	SLE R	9	20.00	6.16	6.16	-1578.40	772.21	-179.94	18.73
26.47	22	SLE Q	9	20.00	6.16	6.16	-1329.12	650.26	-151.52	15.77
28.01	40	SLE R	9	173.80	6.16	6.16	810.97	-92.45	396.75	9.62
28.01	22	SLE Q	9	173.80	6.16	6.16	796.30	-90.78	389.58	9.45
29.86	27	SLE R	9	358.36	6.16	6.16	-1381.24	675.75	-157.46	16.39
29.86	22	SLE Q	9	358.36	6.16	6.16	-1131.80	553.72	-129.03	13.43
30.26	40	SLE R	10	20.00	6.16	6.16	-1241.69	607.48	-141.55	14.73
30.26	22	SLE Q	10	20.00	6.16	6.16	-998.87	488.68	-113.87	11.85
30.56	40	SLE R	10	50.04	6.16	6.16	-1241.69	607.48	-141.55	14.73
30.56	22	SLE Q	10	50.04	6.16	6.16	-998.87	488.68	-113.87	11.85
32.96	27	SLE R	10	290.36	6.16	6.16	-1544.80	755.77	-176.11	18.33
32.96	22	SLE Q	10	290.36	6.16	6.16	-1196.62	585.43	-136.41	14.20
33.36	42	SLE R	11	408.01	6.16	6.16	-2869.61	1403.92	-327.14	34.05
33.36	22	SLE Q	11	408.01	6.16	6.16	-2490.20	1218.30	-283.88	29.55
34.98	29	SLE R	11	246.34	6.16	6.16	2375.82	-270.85	1162.34	28.19
34.98	22	SLE Q	11	246.34	6.16	6.16	2145.73	-244.62	1049.77	25.46
37.24	29	SLE R	11	20.00	6.16	6.16	-3767.39	1843.14	-429.49	44.70
37.24	22	SLE Q	11	20.00	6.16	6.16	-3278.86	1604.14	-373.79	38.90
37.64	42	SLE R	12	304.51	6.16	6.16	-2936.82	1436.80	-334.80	34.85
37.64	22	SLE Q	12	304.51	6.16	6.16	-2556.38	1250.67	-291.43	30.33
39.06	42	SLE R	12	162.25	6.16	6.16	1262.08	-143.88	617.46	14.98
39.06	22	SLE Q	12	162.25	6.16	6.16	1137.34	-129.66	556.43	13.49
40.49	29	SLE R	12	20.00	6.16	6.16	-924.98	452.53	-105.45	10.98
40.49	22	SLE Q	12	20.00	6.16	6.16	-727.55	355.94	-82.94	8.63

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

Caso	Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	My <daNm>	c <mm>	s <mm>	K_2	Φ_{eq}	Δ_{sm} <mm>	A_s <cmq>	$A_{c\ eff}$ <cmq>	σ_s <daN/cmq>	ε_{sm}	Wk <mm>
51	0.15	22	SLE Q	1	4	365.66	685.64	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	335.44	0.10	0.02
59	0.15	31	SLE F	1	4	365.66	710.60	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	347.65	0.10	0.02
123	0.91	22	SLE Q	1	4	290.04	1038.36	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	508.00	0.15	0.03
131	0.91	31	SLE F	1	4	290.04	1047.36	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	512.41	0.15	0.03
194	3.61	22	SLE Q	1	4	20.00	-1813.86	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	887.41	0.26	0.06
202	3.61	31	SLE F	1	4	20.00	-1849.57	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	904.88	0.26	0.06
267	4.01	22	SLE Q	2	4	359.14	-1517.83	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	742.58	0.22	0.05
279	4.01	44	SLE F	2	4	359.14	-1566.50	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	766.39	0.22	0.05
338	5.86	22	SLE Q	2	4	174.16	685.34	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	335.29	0.10	0.02
343	5.86	19	SLE F	2	4	174.16	704.00	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	344.42	0.10	0.02
451	7.40	22	SLE Q	2	4	20.00	-410.36	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	200.76	0.06	0.01
467	7.40	31	SLE F	2	4	20.00	-456.15	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	223.16	0.06	0.01
580	7.80	22	SLE Q	3	4	93.78	-217.29	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	106.30	0.03	0.01
585	7.80	19	SLE F	3	4	93.78	-232.84	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	113.92	0.03	0.01
653	8.54	22	SLE Q	3	4	20.00	-421.72	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	206.32	0.06	0.01
658	8.54	19	SLE F	3	4	20.00	-518.97	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	253.90	0.07	0.02

724	8.94	22	SLE Q	4	4	20.00	-1100.72	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	538.51	0.16	0.04
736	8.94	44	SLE F	4	4	20.00	-1159.37	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	567.21	0.17	0.04
811	10.76	22	SLE Q	4	4	202.44	219.42	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	107.35	0.03	0.01
832	10.76	44	SLE F	4	4	202.44	251.47	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	123.03	0.04	0.01
911	11.17	22	SLE Q	4	4	243.42	192.46	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	94.16	0.03	0.01
932	11.17	44	SLE F	4	4	243.42	235.97	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	115.45	0.03	0.01
1024	11.57	22	SLE Q	5	4	20.00	-631.18	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	308.80	0.09	0.02
1048	11.57	44	SLE F	5	4	20.00	-680.85	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	333.10	0.10	0.02
1123	12.48	22	SLE Q	5	4	110.73	783.10	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	383.12	0.11	0.03
1131	12.48	31	SLE F	5	4	110.73	791.07	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	387.02	0.11	0.03
1196	14.74	22	SLE Q	5	4	337.35	-1415.58	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	692.55	0.20	0.05
1204	14.74	31	SLE F	5	4	337.35	-1468.05	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	718.22	0.21	0.05
1269	15.14	22	SLE Q	6	4	20.00	-1310.20	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	641.00	0.19	0.04
1281	15.14	44	SLE F	6	4	20.00	-1361.31	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	666.00	0.19	0.04
1340	16.68	22	SLE Q	6	4	173.34	728.11	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	356.22	0.10	0.02
1356	16.68	57	SLE F	6	4	173.34	729.71	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	357.00	0.10	0.02
1413	18.52	22	SLE Q	6	4	357.36	-1249.49	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	611.29	0.18	0.04
1421	18.52	31	SLE F	6	4	357.36	-1300.66	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	636.33	0.19	0.04
1486	18.92	22	SLE Q	7	4	20.00	-1292.48	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	632.33	0.18	0.04
1498	18.92	44	SLE F	7	4	20.00	-1343.44	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	657.26	0.19	0.04
1557	20.46	22	SLE Q	7	4	173.80	755.66	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	369.70	0.11	0.02
1569	20.46	44	SLE F	7	4	173.80	756.40	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	370.06	0.11	0.02
1630	22.30	22	SLE Q	7	4	358.36	-1240.00	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	606.65	0.18	0.04
1638	22.30	31	SLE F	7	4	358.36	-1290.94	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	631.58	0.18	0.04
1703	22.70	22	SLE Q	8	4	20.00	-1254.07	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	613.53	0.18	0.04
1715	22.70	44	SLE F	8	4	20.00	-1305.19	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	638.54	0.19	0.04
1780	23.87	22	SLE Q	8	4	136.79	732.65	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	358.44	0.10	0.02
1788	23.87	31	SLE F	8	4	136.79	736.19	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	360.17	0.10	0.02
1853	26.07	22	SLE Q	8	4	357.35	-1282.88	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	627.63	0.18	0.04
1861	26.07	31	SLE F	8	4	357.35	-1334.14	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	652.71	0.19	0.04
1926	26.47	22	SLE Q	9	4	20.00	-1329.12	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	650.26	0.19	0.04
1938	26.47	44	SLE F	9	4	20.00	-1380.11	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	675.20	0.20	0.05
1997	28.01	22	SLE Q	9	4	173.80	796.30	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	389.58	0.11	0.03
2013	28.01	57	SLE F	9	4	173.80	798.70	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	390.75	0.11	0.03
2070	29.86	22	SLE Q	9	4	358.36	-1131.80	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	553.72	0.16	0.04
2078	29.86	31	SLE F	9	4	358.36	-1181.50	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	578.03	0.17	0.04
2141	30.26	22	SLE Q	10	4	20.00	-998.87	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	488.68	0.14	0.03
2153	30.26	44	SLE F	10	4	20.00	-1056.40	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	516.83	0.15	0.03
2222	30.56	22	SLE Q	10	4	50.04	-998.87	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	488.68	0.14	0.03
2234	30.56	44	SLE F	10	4	50.04	-1056.40	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	516.83	0.15	0.03
2293	32.96	22	SLE Q	10	4	290.36	-1196.62	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	585.43	0.17	0.04
2301	32.96	31	SLE F	10	4	290.36	-1256.98	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	614.96	0.18	0.04
2365	33.36	22	SLE Q	11	4	408.01	-2490.20	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	1218.30	0.35	0.08
2377	33.36	44	SLE F	11	4	408.01	-2539.24	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	1242.29	0.36	0.08
2436	34.98	22	SLE Q	11	4	246.34	2145.73	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	1049.77	0.31	0.07
2444	34.98	31	SLE F	11	4	246.34	2148.27	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	1051.01	0.31	0.07
2507	37.24	22	SLE Q	11	4	20.00	-3278.86	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	1604.14	0.47	0.11
2515	37.24	31	SLE F	11	4	20.00	-3327.51	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	1627.94	0.47	0.11
2578	37.64	22	SLE Q	12	4	304.51	-2556.38	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	1250.67	0.36	0.08
2590	37.64	44	SLE F	12	4	304.51	-2603.13	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	1273.55	0.37	0.09
2649	39.06	22	SLE Q	12	4	162.25	1137.34	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	556.43	0.16	0.04
2661	39.06	44	SLE F	12	4	162.25	1140.40	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	557.93	0.16	0.04
2763	40.49	22	SLE Q	12	4	20.00	-727.55	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	355.94	0.10	0.02
2779	40.49	31	SLE F	12	4	20.00	-764.74	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	374.14	0.11	0.03

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

CC	X0 <m>	X1 <m>	Lung. <m>	Staff.	AfE St. <cmq/m>	bw <m>	Vsdu <daN>	ctgθ	VRsd <daN>	VRcd <daN>	Vrdu <daN>	Sic.
36 SLU	0.15	0.55	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	1928.42	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	13.088
25 SLU	0.55	3.21	2.66	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	3136.58	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	8.047
25 SLU	3.21	3.61	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	3774.23	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	6.687
38 SLU	4.01	4.41	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	3454.82	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	7.306
38 SLU	4.41	7.00	2.59	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	2817.16	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	8.959
23 SLU	7.00	7.40	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	2246.07	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	11.237
24 SLU	7.80	8.54	0.74	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	3544.75	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	7.120
36 SLU	8.94	9.34	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	2838.02	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	8.893
1 SND	9.34	10.77	1.43	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	2426.21	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	10.403
1 SND	10.77	11.17	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	1847.03	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	13.665
36 SLU	11.57	11.97	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	3023.32	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	8.348
23 SLU	11.97	14.34	2.37	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	2915.54	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	8.657
23 SLU	14.34	14.74	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	3702.44	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	6.817
36 SLU	15.14	15.54	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	3552.67	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	7.104
36 SLU	15.54	18.12	2.57	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	2765.77	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	9.126
23 SLU	18.12	18.52	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	3538.69	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	7.132
36 SLU	18.92	19.32	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	3574.26	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	7.061
36 SLU	19.32	21.90	2.58	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	2787.36	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	9.055
23 SLU	21.90	22.30	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	3533.68	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	7.143
36 SLU	22.70	23.10	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	3517.33	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	7.176
23 SLU	23.10	25.67	2.57	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	2787.49	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	9.055

23 SLU	25.67	26.07	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	3574.39	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	7.061
36 SLU	26.47	26.87	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	3629.54	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	6.954
36 SLU	26.87	29.46	2.58	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	2842.64	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	8.879
23 SLU	29.46	29.86	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	3473.06	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	7.267
36 SLU	30.26	30.66	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	2841.67	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	8.882
23 SLU	30.66	32.56	1.90	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	2344.08	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	10.767
23 SLU	32.56	32.96	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	3130.99	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	8.061
38 SLU	33.36	33.76	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	7592.15	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	3.324
25 SLU	33.76	36.84	3.08	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	6647.17	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	3.797
25 SLU	36.84	37.24	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	8257.80	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	3.056
38 SLU	37.64	38.04	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	6860.81	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	3.679
38 SLU	38.04	40.09	2.05	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	5250.17	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	4.807
25 SLU	40.09	40.49	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	4860.63	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	5.193

Verifiche di resistenza al fuoco

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	AfEP S <cmq>	AfEP I <cmq>	My <daNm>	MRdy <daNm>	Sic.
0.15	75	SLU I	1	365.66	6.16	6.16	6.16	6.16	685.64	8026.46	11.708
0.91	75	SLU I	1	290.04	6.16	6.16	6.16	6.16	1038.36	8026.46	7.731
3.61	75	SLU I	1	20.00	6.16	6.16	6.16	6.16	-1813.86	-7794.22	4.297
4.01	75	SLU I	2	359.14	6.16	6.16	6.16	6.16	-1517.83	-7794.22	5.135
5.86	75	SLU I	2	174.16	6.16	6.16	6.16	6.16	685.34	8026.46	11.713
7.40	75	SLU I	2	20.00	6.16	6.16	6.16	6.16	-410.36	-7794.22	18.994
7.80	75	SLU I	3	93.78	6.16	6.16	6.16	6.16	-217.29	-7794.22	35.871
8.54	75	SLU I	3	20.00	6.16	6.16	6.16	6.16	-421.72	-7794.22	18.482
8.94	75	SLU I	4	20.00	6.16	6.16	6.16	6.16	-1100.72	-7794.22	7.081
10.76	75	SLU I	4	202.44	6.16	6.16	6.16	6.16	219.42	8026.46	36.584
11.17	75	SLU I	4	243.42	6.16	6.16	6.16	6.16	192.46	8026.46	41.709
11.57	75	SLU I	5	20.00	6.16	6.16	6.16	6.16	-631.18	-7794.22	12.349
12.48	75	SLU I	5	110.73	6.16	6.16	6.16	6.16	783.10	8026.46	10.251
14.74	75	SLU I	5	337.35	6.16	6.16	6.16	6.16	-1415.58	-7794.22	5.506
15.14	75	SLU I	6	20.00	6.16	6.16	6.16	6.16	-1310.20	-7794.22	5.949
16.68	75	SLU I	6	173.34	6.16	6.16	6.16	6.16	728.11	8026.46	11.025
18.52	75	SLU I	6	357.36	6.16	6.16	6.16	6.16	-1249.49	-7794.22	6.238
18.92	75	SLU I	7	20.00	6.16	6.16	6.16	6.16	-1292.48	-7794.22	6.030
20.46	75	SLU I	7	173.80	6.16	6.16	6.16	6.16	755.66	8026.46	10.623
22.30	75	SLU I	7	358.36	6.16	6.16	6.16	6.16	-1240.00	-7794.22	6.286
22.70	75	SLU I	8	20.00	6.16	6.16	6.16	6.16	-1254.07	-7794.22	6.215
23.87	75	SLU I	8	136.79	6.16	6.16	6.16	6.16	732.65	8026.46	10.957
26.07	75	SLU I	8	357.35	6.16	6.16	6.16	6.16	-1282.88	-7794.22	6.076
26.47	75	SLU I	9	20.00	6.16	6.16	6.16	6.16	-1329.12	-7794.22	5.864
28.01	75	SLU I	9	173.80	6.16	6.16	6.16	6.16	796.30	8026.46	10.081
29.86	75	SLU I	9	358.36	6.16	6.16	6.16	6.16	-1131.80	-7794.22	6.887
30.26	75	SLU I	10	20.00	6.16	6.16	6.16	6.16	-998.87	-7794.22	7.803
30.56	75	SLU I	10	50.04	6.16	6.16	6.16	6.16	-998.87	-7794.22	7.803
32.96	75	SLU I	10	290.36	6.16	6.16	6.16	6.16	-1196.62	-7794.22	6.514
33.36	75	SLU I	11	408.01	6.16	6.16	6.16	6.16	-2490.20	-7794.22	3.130
34.98	75	SLU I	11	246.34	6.16	6.16	6.16	6.16	2145.73	8026.46	3.741
37.24	75	SLU I	11	20.00	6.16	6.16	6.16	6.16	-3278.86	-7794.22	2.377
37.64	75	SLU I	12	304.51	6.16	6.16	6.16	6.16	-2556.38	-7794.22	3.049
39.06	75	SLU I	12	162.25	6.16	6.16	6.16	6.16	1137.34	8026.46	7.058
40.49	75	SLU I	12	20.00	6.16	6.16	6.16	6.16	-727.55	-7794.22	10.713

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

CC	X0 <m>	X1 <m>	Lung. <m>	Staff.	AfE St. <cmq/m>	bw <m>	Vsdu <daN>	ctgθ	VRsd <daN>	VRcd <daN>	Vrdu <daN>	Sic.
75 SLU I	0.15	0.55	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	1267.36	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	20.017
75 SLU I	0.55	3.21	2.66	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	2000.87	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	12.679
75 SLU I	3.21	3.61	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	2428.57	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	10.446
75 SLU I	4.01	4.41	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	2139.68	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	11.857
75 SLU I	4.41	7.00	2.59	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	1711.97	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	14.819
75 SLU I	7.00	7.40	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	1486.57	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	17.066
75 SLU I	7.80	8.54	0.74	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	799.70	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	31.723
75 SLU I	8.94	9.34	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	1621.82	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	15.643
75 SLU I	9.34	10.77	1.43	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	1217.22	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	20.842
75 SLU I	10.77	11.17	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	638.03	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	39.762
75 SLU I	11.57	11.97	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	1918.46	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	13.224
75 SLU I	11.97	14.34	2.37	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	1866.86	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	13.589
75 SLU I	14.34	14.74	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	2412.80	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	10.514
75 SLU I	15.14	15.54	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	2320.17	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	10.934
75 SLU I	15.54	18.12	2.57	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	1774.23	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	14.299
75 SLU I	18.12	18.52	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	2284.17	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	11.107
75 SLU I	18.92	19.32	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	2324.47	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	10.914
75 SLU I	19.32	21.90	2.58	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	1778.54	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	14.264
75 SLU I	21.90	22.30	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	2293.46	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	11.062
75 SLU I	22.70	23.10	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	2293.60	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	11.061
75 SLU I	23.10	25.67	2.57	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	1764.75	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	14.376

75 SLU I	25.67	26.07	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	2310.68	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	10.979
75 SLU I	26.47	26.87	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	2367.28	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	10.717
75 SLU I	26.87	29.46	2.58	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	1821.35	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	13.929
75 SLU I	29.46	29.86	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	2250.64	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	11.272
75 SLU I	30.26	30.66	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	1771.80	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	14.318
75 SLU I	30.66	32.56	1.90	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	1372.15	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	18.489
75 SLU I	32.56	32.96	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	1918.09	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	13.226
75 SLU I	33.36	33.76	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	4773.05	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	5.315
75 SLU I	33.76	36.84	3.08	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	4153.53	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	6.108
75 SLU I	36.84	37.24	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	5179.56	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	4.898
75 SLU I	37.64	38.04	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	4291.70	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	5.911
75 SLU I	38.04	40.09	2.05	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	3265.67	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	7.769
75 SLU I	40.09	40.49	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	3006.10	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	8.439

Travata n. 1020

Nodi: 167 198

Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Tipo	B <cm>	H <cm>	Cf sup <cm>	Cf inf <cm>	Cls	Fck <daN/cmq>	Fctk <daN/cmq>	Fcd <daN/cmq>	Fcd (Inc) <daN/cmq>	Fctd <daN/cmq>	Tp	Fyk <daN/cmq>	Fyd <daN/cmq>
4	R	40.00	40.00	3.50	3.50	C25/30	249.00	17.91	141.10	249.00	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	AfEP S <cmq>	AfEP I <cmq>	My <daNm>	MRdy <daNm>	Sic.
0.15	38	SLU	1	15.00	6.16	6.16	6.16	6.16	-3397.23	-8286.13	2.439
3.88	38	SLU	1	387.70	6.16	6.16	6.16	6.16	5569.92	8286.13	1.488
8.54	25	SLU	1	853.58	6.16	6.16	6.16	6.16	-6635.03	-8286.13	1.249

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	AfEP S <cmq>	AfEP I <cmq>	My <daNm>	M'ydy <daNm>	Sic.
0.15	1	SND	1	15.00	6.16	6.16	6.16	6.16	-2303.37	-7955.27	3.454
3.88	1	SND	1	387.70	6.16	6.16	6.16	6.16	3131.63	7955.27	2.540
8.54	1	SND	1	853.58	6.16	6.16	6.16	6.16	-4299.65	-7955.27	1.850

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	My <daNm>	σ_f sup <daN/cmq>	σ_f inf <daN/cmq>	σ_c <daN/cmq>
0.15	42	SLE R	1	15.00	6.16	6.16	-2438.17	1192.84	-277.95	28.93
0.15	22	SLE Q	1	15.00	6.16	6.16	-1805.44	883.28	-205.82	21.42
3.88	42	SLE R	1	387.70	6.16	6.16	3999.25	-455.92	1956.58	47.45
3.88	22	SLE Q	1	387.70	6.16	6.16	3079.11	-351.02	1506.41	36.53
8.54	29	SLE R	1	853.58	6.16	6.16	-4761.76	2329.63	-542.85	56.50
8.54	22	SLE Q	1	853.58	6.16	6.16	-3640.44	1781.04	-415.01	43.20

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

Caso	Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	My <daNm>	c <mm>	s <mm>	K_2	Φ_{eq}	Δ_{sm} <mm>	A_s <cmq>	$A_{c\ eff}$ <cmq>	σ_s <daN/cmq>	ε_{sm}	Wk <mm>
48	0.15	22	SLE Q	1	4	15.00	-1805.44	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	883.28	0.26	0.06
60	0.15	44	SLE F	1	4	15.00	-1823.13	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	891.94	0.26	0.06
119	3.88	22	SLE Q	1	4	387.70	3079.11	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	1506.41	0.44	0.10
124	3.88	19	SLE F	1	4	387.70	3080.59	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	1507.13	0.44	0.10
190	8.54	22	SLE Q	1	4	853.58	-3640.44	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	1781.04	0.55	0.13
198	8.54	31	SLE F	1	4	853.58	-3663.91	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	1792.52	0.52	0.12

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

CC	X0 <m>	X1 <m>	Lung. <m>	Staff.	AfE St. <cmq/m>	bw <m>	Vsdu <daN>	ctgθ	VRsd <daN>	VRcd <daN>	Vrdu <daN>	Sic.
38 SLU	0.15	0.55	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	4369.13	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	5.777
25 SLU	0.55	8.68	8.13	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	5135.15	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	4.915

Verifiche di resistenza al fuoco

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	AfEP S <cmq>	AfEP I <cmq>	My <daNm>	MRdy <daNm>	Sic.
0.15	75	SLU I	1	15.00	6.16	6.16	6.16	6.16	-1805.44	-7794.22	4.317
3.88	75	SLU I	1	387.70	6.16	6.16	6.16	6.16	3079.11	8026.46	2.607
8.54	75	SLU I	1	853.58	6.16	6.16	6.16	6.16	-3640.44	-7794.22	2.141

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

CC	X0 <m>	X1 <m>	Lung. <m>	Staff.	AfE St. <cmq/m>	bw <m>	Vsdu <daN>	ctgθ	VRsd <daN>	VRcd <daN>	Vrdu <daN>	Sic.
75 SLU I	0.15	0.55	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	2396.90	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	10.584
75 SLU I	0.55	8.68	8.13	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	2834.54	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	8.950

Travata n. 1029

Nodi: 170 171 172 173

Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Tipo	B <cm>	H <cm>	Cf sup <cm>	Cf inf <cm>	Cls	Fck <daN/cmq>	Fctk <daN/cmq>	Fcd <daN/cmq>	Fcd (Inc) <daN/cmq>	Fctd <daN/cmq>	Tp	Fyk <daN/cmq>	Fyd <daN/cmq>
4	R	40.00	40.00	3.50	3.50	C25/30	249.00	17.91	141.10	249.00	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	AfEP S <cmq>	AfEP I <cmq>	My <daNm>	MRdy <daNm>	Sic.
0.20	38	SLU	1	20.00	6.16	6.16	6.16	6.16	-3330.78	-8286.13	2.488
1.71	25	SLU	1	171.46	6.16	6.16	6.16	6.16	3266.89	8286.13	2.536
4.08	25	SLU	1	408.01	6.16	6.16	6.16	6.16	-4791.70	-8286.13	1.729
4.48	38	SLU	2	20.00	6.16	6.16	6.16	6.16	-3449.12	-8286.13	2.402
5.74	38	SLU	2	146.45	6.16	6.16	6.16	6.16	916.77	8286.13	9.038
7.33	25	SLU	2	304.51	6.16	6.16	6.16	6.16	-2585.24	-8286.13	3.205
7.73	38	SLU	3	20.00	6.16	6.16	6.16	6.16	-4295.61	-8286.13	1.929
9.57	38	SLU	3	204.64	6.16	6.16	6.16	6.16	2571.30	8286.13	3.223
11.42	37	SLU	3	389.28	6.16	6.16	6.16	6.16	997.52	8286.13	8.307

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	AfEP S <cmq>	AfEP I <cmq>	My <daNm>	M'ydy <daNm>	Sic.
0.20	1	SND	1	20.00	6.16	6.16	6.16	6.16	-2959.66	-7955.27	2.688
1.71	1	SND	1	171.46	6.16	6.16	6.16	6.16	2222.42	7955.27	3.580
4.08	1	SND	1	408.01	6.16	6.16	6.16	6.16	-3948.50	-7955.27	2.015
4.48	1	SND	2	20.00	6.16	6.16	6.16	6.16	-3005.53	-7955.27	2.647
5.74	1	SND	2	146.45	6.16	6.16	6.16	6.16	697.28	7955.27	11.409
7.33	1	SND	2	304.51	6.16	6.16	6.16	6.16	-2496.11	-7955.27	3.187
7.73	1	SND	3	20.00	6.16	6.16	6.16	6.16	-3337.24	-7955.27	2.384
9.57	1	SND	3	204.64	6.16	6.16	6.16	6.16	1843.84	7955.27	4.315
11.42	1	SND	3	389.28	6.16	6.16	6.16	6.16	-1841.43	-7955.27	4.320

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	My <daNm>	σ_f sup <daN/cmq>	σ_f inf <daN/cmq>	σ_c <daN/cmq>
0.20	42	SLE R	1	20.00	6.16	6.16	-2342.23	1145.90	-267.02	27.79
0.20	22	SLE Q	1	20.00	6.16	6.16	-1692.99	828.27	-193.00	20.09
1.71	29	SLE R	1	171.46	6.16	6.16	2307.70	-263.08	1129.01	27.38
1.71	22	SLE Q	1	171.46	6.16	6.16	1925.92	-219.56	942.23	22.85
4.08	29	SLE R	1	408.01	6.16	6.16	-3379.23	1653.24	-385.24	40.10
4.08	22	SLE Q	1	408.01	6.16	6.16	-2878.22	1408.13	-328.12	34.15
4.48	42	SLE R	2	20.00	6.16	6.16	-2420.16	1184.03	-275.90	28.72
4.48	22	SLE Q	2	20.00	6.16	6.16	-1906.02	932.50	-217.29	22.62
5.74	42	SLE R	2	146.45	6.16	6.16	648.55	-73.94	317.29	7.70
5.74	22	SLE Q	2	146.45	6.16	6.16	543.47	-61.96	265.88	6.45
7.33	29	SLE R	2	304.51	6.16	6.16	-1825.07	892.89	-208.06	21.66
7.33	22	SLE Q	2	304.51	6.16	6.16	-1435.63	702.36	-163.66	17.03
7.73	42	SLE R	3	20.00	6.16	6.16	-3014.73	1474.92	-343.68	35.77
7.73	22	SLE Q	3	20.00	6.16	6.16	-2290.51	1120.60	-261.12	27.18
9.57	42	SLE R	3	204.64	6.16	6.16	1814.69	-206.88	887.81	21.53
9.57	22	SLE Q	3	204.64	6.16	6.16	1445.59	-164.80	707.24	17.15
11.42	41	SLE R	3	389.28	6.16	6.16	672.22	-76.63	328.87	7.98
11.42	22	SLE Q	3	389.28	6.16	6.16	-547.55	267.88	-62.42	6.50

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

Caso	Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	My <daNm>	c <mm>	s <mm>	K_2	Φ_{eq}	Δ_{sm} <mm>	A_s <cmq>	$A_{c\ eff}$ <cmq>	σ_s <daN/cmq>	ε_{sm}	Wk <mm>
51	0.20	22	SLE Q	1	4	20.00	-1692.99	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	828.27	0.24	0.06
63	0.20	44	SLE F	1	4	20.00	-1743.61	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	853.03	0.25	0.06
122	1.71	22	SLE Q	1	4	171.46	1925.92	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	942.23	0.27	0.06
130	1.71	31	SLE F	1	4	171.46	1934.78	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	946.56	0.28	0.06
193	4.08	22	SLE Q	1	4	408.01	-2878.22	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	1408.13	0.41	0.09
201	4.08	31	SLE F	1	4	408.01	-2919.81	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	1428.48	0.42	0.10
265	4.48	22	SLE Q	2	4	20.00	-1906.02	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	932.50	0.27	0.06
277	4.48	44	SLE F	2	4	20.00	-1947.61	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	952.84	0.28	0.06
353	5.74	22	SLE Q	2	4	146.45	543.47	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	265.88	0.08	0.02
365	5.74	44	SLE F	2	4	146.45	545.88	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	267.06	0.08	0.02
426	7.33	22	SLE Q	2	4	304.51	-1435.63	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	702.36	0.20	0.05
434	7.33	31	SLE F	2	4	304.51	-1476.70	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	722.46	0.21	0.05
497	7.73	22	SLE Q	3	4	20.00	-2290.51	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	1120.60	0.33	0.08
502	7.73	19	SLE F	3	4	20.00	-2356.36	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	1152.82	0.34	0.08
568	9.57	22	SLE Q	3	4	204.64	1445.59	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	707.24	0.21	0.05
573	9.57	19	SLE F	3	4	204.64	1464.94	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	716.70	0.21	0.05
679	11.42	22	SLE Q	3	4	389.28	-547.55	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	267.88	0.08	0.02
695	11.42	31	SLE F	3	4	389.28	-580.16	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	283.83	0.08	0.02

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

CC	X0 <m>	X1 <m>	Lung. <m>	Staff.	AfE St. <cmq/m>	bw <m>	Vsdu <daN>	ctgθ	VRsd <daN>	VRcd <daN>	Vrdu <daN>	Sic.
38 SLU	0.20	0.60	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	6698.60	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	3.768
25 SLU	0.60	3.68	3.08	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	6033.69	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	4.183
25 SLU	3.68	4.08	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	7472.56	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	3.378
38 SLU	4.48	4.88	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	5550.66	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	4.547
38 SLU	4.88	6.93	2.05	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	4111.78	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	6.138
25 SLU	6.93	7.33	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	4945.04	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	5.104
38 SLU	7.73	8.13	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	6075.26	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	4.154
38 SLU	8.13	11.02	2.89	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	4962.39	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	5.086
25 SLU	11.02	11.42	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	3387.07	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	7.452

Verifiche di resistenza al fuoco

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	AfEP S <cmq>	AfEP I <cmq>	My <daNm>	MRdy <daNm>	Sic.
0.20	75	SLU I	1	20.00	6.16	6.16	6.16	6.16	-1692.99	-7794.22	4.604
1.71	75	SLU I	1	171.46	6.16	6.16	6.16	6.16	1925.92	8026.46	4.168
4.08	75	SLU I	1	408.01	6.16	6.16	6.16	6.16	-2878.22	-7794.22	2.708
4.48	75	SLU I	2	20.00	6.16	6.16	6.16	6.16	-1906.02	-7794.22	4.089
5.74	75	SLU I	2	146.45	6.16	6.16	6.16	6.16	543.47	8026.46	14.771
7.33	75	SLU I	2	304.51	6.16	6.16	6.16	6.16	-1435.63	-7794.22	5.429
7.73	75	SLU I	3	20.00	6.16	6.16	6.16	6.16	-2290.51	-7794.22	3.403
9.57	75	SLU I	3	204.64	6.16	6.16	6.16	6.16	1445.59	8026.46	5.553
11.42	75	SLU I	3	389.28	6.16	6.16	6.16	6.16	-547.55	-7794.22	14.235

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

CC	X0 <m>	X1 <m>	Lung. <m>	Staff.	AfE St. <cmq/m>	bw <m>	Vsdu <daN>	ctgθ	VRsd <daN>	VRcd <daN>	Vrdu <daN>	Sic.
75 SLU I	0.20	0.60	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	3833.16	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	6.618
75 SLU I	0.60	3.68	3.08	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	3590.78	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	7.065
75 SLU I	3.68	4.08	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	4444.09	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	5.709
75 SLU I	4.48	4.88	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	3200.00	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	7.928
75 SLU I	4.88	6.93	2.05	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	2346.69	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	10.811
75 SLU I	6.93	7.33	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	2869.33	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	8.842
75 SLU I	7.73	8.13	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	3442.98	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	7.368
75 SLU I	8.13	11.02	2.89	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	2785.26	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	9.108
75 SLU I	11.02	11.42	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	2047.26	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	12.392

Travata n. 1035

Nodi: 175 176 -2135

Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Tipo	B <cm>	H <cm>	Cf sup <cm>	Cf inf <cm>	Cls	Fck <daN/cmq>	Fctk <daN/cmq>	Fcd <daN/cmq>	Fcd (Inc) <daN/cmq>	Fctd <daN/cmq>	Tp	Fyk <daN/cmq>	Fyd <daN/cmq>
4	R	40.00	40.00	3.50	3.50	C25/30	249.00	17.91	141.10	249.00	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	AfEP S <cmq>	AfEP I <cmq>	My <daNm>	MRdy <daNm>	Sic.
0.20	25	SLU	1	360.66	6.16	6.16	6.16	6.16	997.87	8286.13	8.304
3.61	25	SLU	1	20.00	6.16	6.16	6.16	6.16	-2758.81	-8286.13	3.004
4.01	38	SLU	2	20.00	6.16	6.16	6.16	6.16	-3018.48	-8286.13	2.745
6.30	38	SLU	2	248.96	6.16	6.16	6.16	6.16	1991.85	8286.13	4.160
8.59	25	SLU	2	477.93	6.16	6.16	6.16	6.16	-1238.15	-8286.13	6.692

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	AfEP S <cmq>	AfEP I <cmq>	My <daNm>	M'ydy <daNm>	Sic.
0.20	1	SND	1	360.66	6.16	6.16	6.16	6.16	2143.34	7955.27	3.712
3.61	1	SND	1	20.00	6.16	6.16	6.16	6.16	-3022.83	-7955.27	2.632
4.01	1	SND	2	20.00	6.16	6.16	6.16	6.16	-3058.84	-7955.27	2.601
6.30	1	SND	2	248.96	6.16	6.16	6.16	6.16	1403.07	7955.27	5.670
8.59	1	SND	2	477.93	6.16	6.16	6.16	6.16	-2174.39	-7955.27	3.659

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	My <daNm>	σ_f sup <daN/cmq>	σ_f inf <daN/cmq>	σ_c <daN/cmq>
0.20	29	SLE R	1	360.66	6.16	6.16	702.62	-80.10	343.75	8.34
0.20	22	SLE Q	1	360.66	6.16	6.16	505.12	-57.58	247.12	5.99
3.61	29	SLE R	1	20.00	6.16	6.16	-1949.97	953.99	-222.30	23.14
3.61	22	SLE Q	1	20.00	6.16	6.16	-1417.44	693.46	-161.59	16.82
4.01	42	SLE R	2	20.00	6.16	6.16	-2138.71	1046.34	-243.81	25.38
4.01	22	SLE Q	2	20.00	6.16	6.16	-1541.28	754.05	-175.71	18.29

6.30	42	SLE R	2	248.96	6.16	6.16	1407.65	-160.47	688.67	16.70
6.30	22	SLE Q	2	248.96	6.16	6.16	985.52	-112.35	482.15	11.69
8.59	29	SLE R	2	477.93	6.16	6.16	-860.01	420.75	-98.04	10.20
8.59	22	SLE Q	2	477.93	6.16	6.16	-471.49	230.67	-53.75	5.59

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

Caso	Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	My <daNm>	c <mm>	s <mm>	K_2	Φ_{eq}	Δ_{sm} <mm>	A_s <cmq>	$A_{c\ eff}$ <cmq>	σ_s <daN/cmq>	ε_{sm}	Wk <mm>
48	0.20	22	SLE Q	1	4	360.66	505.12	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	247.12	0.07	0.02
56	0.20	31	SLE F	1	4	360.66	537.04	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	262.74	0.08	0.02
119	3.61	22	SLE Q	1	4	20.00	-1417.44	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	693.46	0.20	0.05
127	3.61	31	SLE F	1	4	20.00	-1452.12	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	710.43	0.21	0.05
192	4.01	22	SLE Q	2	4	20.00	-1541.28	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	754.05	0.22	0.05
204	4.01	44	SLE F	2	4	20.00	-1575.05	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	770.57	0.22	0.05
263	6.30	22	SLE Q	2	4	248.96	985.52	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	482.15	0.14	0.03
275	6.30	44	SLE F	2	4	248.96	994.40	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	486.49	0.14	0.03
356	8.59	22	SLE Q	2	4	477.93	-471.49	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	230.67	0.07	0.02
372	8.59	31	SLE F	2	4	477.93	-510.59	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	249.80	0.07	0.02

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

CC	X0 <m>	X1 <m>	Lung. <m>	Staff.	AfE St. <cmq/m>	bw <m>	Vsdu <daN>	ctgθ	VRsd <daN>	VRcd <daN>	Vrdu <daN>	Sic.
1 SND	0.20	0.60	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	1709.73	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	14.762
25 SLU	0.60	3.21	2.61	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	2767.65	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	9.119
25 SLU	3.21	3.61	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	3330.15	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	7.579
38 SLU	4.01	4.41	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	3685.39	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	6.849
38 SLU	4.41	8.19	3.78	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	3122.89	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	8.082
25 SLU	8.19	8.59	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	2897.36	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	8.711

Verifiche di resistenza al fuoco

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	AfEP S <cmq>	AfEP I <cmq>	My <daNm>	MRdy <daNm>	Sic.
0.20	75	SLU I	1	360.66	6.16	6.16	6.16	6.16	505.12	8026.46	15.892
3.61	75	SLU I	1	20.00	6.16	6.16	6.16	6.16	-1417.44	-7794.22	5.499
4.01	75	SLU I	2	20.00	6.16	6.16	6.16	6.16	-1541.28	-7794.22	5.057
6.30	75	SLU I	2	248.96	6.16	6.16	6.16	6.16	985.52	8026.46	8.145
8.59	75	SLU I	2	477.93	6.16	6.16	6.16	6.16	-471.49	-7794.22	16.531

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

CC	X0 <m>	X1 <m>	Lung. <m>	Staff.	AfE St. <cmq/m>	bw <m>	Vsdu <daN>	ctgθ	VRsd <daN>	VRcd <daN>	Vrdu <daN>	Sic.
75 SLU I	0.20	0.60	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	730.81	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	34.714
75 SLU I	0.60	3.21	2.61	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	1407.16	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	18.029
75 SLU I	3.21	3.61	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	1691.60	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	14.997
75 SLU I	4.01	4.41	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	1861.77	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	13.627
75 SLU I	4.41	8.19	3.78	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	1577.33	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	16.084
75 SLU I	8.19	8.59	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	1394.54	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	18.192

Travata n. 1042

Nodi: 177 178 179 180 181 182 183 184

Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Tipo	B <cm>	H <cm>	Cf sup <cm>	Cf inf <cm>	Cls	Fck <daN/cmq>	Fctk <daN/cmq>	Fcd <daN/cmq>	Fcd (Inc) <daN/cmq>	Fctd <daN/cmq>	Tp	Fyk <daN/cmq>	Fyd <daN/cmq>
4	R	40.00	40.00	3.50	3.50	C25/30	249.00	17.91	141.10	249.00	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	AfEP S <cmq>	AfEP I <cmq>	My <daNm>	MRdy <daNm>	Sic.
0.20	36	SLU	1	243.42	6.16	6.16	6.16	6.16	-2979.21	-8286.13	2.781
2.11	36	SLU	1	51.92	6.16	6.16	6.16	6.16	1991.49	8286.13	4.161
2.43	36	SLU	1	20.00	6.16	6.16	6.16	6.16	1991.49	8286.13	4.161
2.83	36	SLU	2	337.35	6.16	6.16	6.16	6.16	-1410.93	-8286.13	5.873
3.79	23	SLU	2	242.15	6.16	6.16	6.16	6.16	2138.32	8286.13	3.875
6.01	23	SLU	2	20.00	6.16	6.16	6.16	6.16	-3762.73	-8286.13	2.202
6.41	36	SLU	3	357.36	6.16	6.16	6.16	6.16	-3444.13	-8286.13	2.406
7.94	36	SLU	3	204.01	6.16	6.16	6.16	6.16	1556.10	8286.13	5.325
9.78	23	SLU	3	20.00	6.16	6.16	6.16	6.16	-3072.76	-8286.13	2.697
10.18	36	SLU	4	358.35	6.16	6.16	6.16	6.16	-3233.36	-8286.13	2.563
11.72	36	SLU	4	204.56	6.16	6.16	6.16	6.16	1630.24	8286.13	5.083
13.56	23	SLU	4	20.00	6.16	6.16	6.16	6.16	-3186.24	-8286.13	2.601
13.96	36	SLU	5	357.36	6.16	6.16	6.16	6.16	-3266.88	-8286.13	2.536
15.50	36	SLU	5	204.01	6.16	6.16	6.16	6.16	1606.18	8286.13	5.159
17.34	23	SLU	5	20.00	6.16	6.16	6.16	6.16	-3164.38	-8286.13	2.619
17.74	36	SLU	6	358.35	6.16	6.16	6.16	6.16	-3263.06	-8286.13	2.539
18.97	23	SLU	6	235.31	6.16	6.16	6.16	6.16	1690.59	8286.13	4.901

21.12	23	SLU	6	20.00	6.16	6.16	6.16	6.16	-3020.94	-8286.13	2.743
21.52	36	SLU	7	290.36	6.16	6.16	6.16	6.16	-3102.86	-8286.13	2.670
23.62	23	SLU	7	80.08	6.16	6.16	6.16	6.16	-1343.83	-8286.13	6.166
24.23	23	SLU	7	20.00	6.16	6.16	6.16	6.16	-2056.55	-8286.13	4.029

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	AfEP S <cmq>	AfEP I <cmq>	My <daNm>	M'ydy <daNm>	Sic.
0.20	1	SND	1	243.42	6.16	6.16	6.16	6.16	-4356.77	-7955.27	1.826
2.11	1	SND	1	51.92	6.16	6.16	6.16	6.16	3375.70	7955.27	2.357
2.43	1	SND	1	20.00	6.16	6.16	6.16	6.16	3375.70	7955.27	2.357
2.83	1	SND	2	337.35	6.16	6.16	6.16	6.16	-2391.25	-7955.27	3.327
3.79	1	SND	2	242.15	6.16	6.16	6.16	6.16	2070.08	7955.27	3.843
6.01	1	SND	2	20.00	6.16	6.16	6.16	6.16	-4368.38	-7955.27	1.821
6.41	1	SND	3	357.36	6.16	6.16	6.16	6.16	-4166.58	-7955.27	1.909
7.94	1	SND	3	204.01	6.16	6.16	6.16	6.16	1442.32	7955.27	5.516
9.78	1	SND	3	20.00	6.16	6.16	6.16	6.16	-3931.03	-7955.27	2.024
10.18	1	SND	4	358.35	6.16	6.16	6.16	6.16	-3977.91	-7955.27	2.000
11.72	1	SND	4	204.56	6.16	6.16	6.16	6.16	1538.45	7955.27	5.171
13.56	1	SND	4	20.00	6.16	6.16	6.16	6.16	-3985.67	-7955.27	1.996
13.96	1	SND	5	357.36	6.16	6.16	6.16	6.16	-4004.09	-7955.27	1.987
15.50	1	SND	5	204.01	6.16	6.16	6.16	6.16	1519.96	7955.27	5.234
17.34	1	SND	5	20.00	6.16	6.16	6.16	6.16	-3972.17	-7955.27	2.003
17.74	1	SND	6	358.35	6.16	6.16	6.16	6.16	-4034.71	-7955.27	1.972
18.97	1	SND	6	235.31	6.16	6.16	6.16	6.16	1577.46	7955.27	5.043
21.12	1	SND	6	20.00	6.16	6.16	6.16	6.16	-3871.57	-7955.27	2.055
21.52	1	SND	7	290.36	6.16	6.16	6.16	6.16	-4031.29	-7955.27	1.973
23.62	1	SND	7	80.08	6.16	6.16	6.16	6.16	-2602.14	-7955.27	3.057
24.23	1	SND	7	20.00	6.16	6.16	6.16	6.16	-3358.26	-7955.27	2.369

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	My <daNm>	σ_f sup <daN/cmq>	σ_f inf <daN/cmq>	σ_c <daN/cmq>
0.20	40	SLE R	1	243.42	6.16	6.16	-2049.38	1002.63	-233.63	24.32
0.20	22	SLE Q	1	243.42	6.16	6.16	-1368.08	669.32	-155.96	16.23
2.11	40	SLE R	1	51.92	6.16	6.16	1338.69	-152.61	654.94	15.88
2.11	22	SLE Q	1	51.92	6.16	6.16	620.01	-70.68	303.33	7.36
2.43	40	SLE R	1	20.00	6.16	6.16	1338.69	-152.61	654.94	15.88
2.43	22	SLE Q	1	20.00	6.16	6.16	620.01	-70.68	303.33	7.36
2.83	40	SLE R	2	337.35	6.16	6.16	-955.42	467.43	-108.92	11.34
2.83	22	SLE Q	2	337.35	6.16	6.16	-474.59	232.19	-54.10	5.63
3.79	27	SLE R	2	242.15	6.16	6.16	1458.68	-166.29	713.64	17.31
3.79	22	SLE Q	2	242.15	6.16	6.16	1347.02	-153.56	659.01	15.98
6.01	27	SLE R	2	20.00	6.16	6.16	-2571.37	1258.01	-293.14	30.51
6.01	22	SLE Q	2	20.00	6.16	6.16	-2231.75	1091.85	-254.42	26.48
6.41	40	SLE R	3	357.36	6.16	6.16	-2352.02	1150.69	-268.13	27.91
6.41	22	SLE Q	3	357.36	6.16	6.16	-2001.28	979.10	-228.15	23.75
7.94	40	SLE R	3	204.01	6.16	6.16	1064.56	-121.36	520.82	12.63
7.94	22	SLE Q	3	204.01	6.16	6.16	1032.68	-117.73	505.23	12.25
9.78	27	SLE R	3	20.00	6.16	6.16	-2094.67	1024.79	-238.79	24.85
9.78	22	SLE Q	3	20.00	6.16	6.16	-1775.06	868.42	-202.36	21.06
10.18	40	SLE R	4	358.35	6.16	6.16	-2205.76	1079.14	-251.46	26.17
10.18	22	SLE Q	4	358.35	6.16	6.16	-1838.62	899.52	-209.60	21.82
11.72	40	SLE R	4	204.56	6.16	6.16	1116.24	-127.25	546.11	13.24
11.72	22	SLE Q	4	204.56	6.16	6.16	1103.45	-125.79	539.85	13.09
13.56	27	SLE R	4	20.00	6.16	6.16	-2172.61	1062.92	-247.68	25.78
13.56	22	SLE Q	4	20.00	6.16	6.16	-1839.99	900.19	-209.76	21.83
13.96	40	SLE R	5	357.36	6.16	6.16	-2228.80	1090.41	-254.09	26.45
13.96	22	SLE Q	5	357.36	6.16	6.16	-1856.76	908.39	-211.67	22.03
15.50	40	SLE R	5	204.01	6.16	6.16	1099.48	-125.34	537.90	13.05
15.50	22	SLE Q	5	204.01	6.16	6.16	1082.01	-123.35	529.36	12.84
17.34	27	SLE R	5	20.00	6.16	6.16	-2157.74	1055.64	-245.98	25.60
17.34	22	SLE Q	5	20.00	6.16	6.16	-1827.66	894.15	-208.35	21.69
17.74	40	SLE R	6	358.35	6.16	6.16	-2227.46	1089.75	-253.93	26.43
17.74	22	SLE Q	6	358.35	6.16	6.16	-1871.31	915.51	-213.33	22.20
18.97	27	SLE R	6	235.31	6.16	6.16	1157.76	-131.99	566.42	13.74
18.97	22	SLE Q	6	235.31	6.16	6.16	1124.75	-128.22	550.27	13.35
21.12	27	SLE R	6	20.00	6.16	6.16	-2057.96	1006.83	-234.61	24.42
21.12	22	SLE Q	6	20.00	6.16	6.16	-1760.12	861.12	-200.66	20.88
21.52	40	SLE R	7	290.36	6.16	6.16	-2110.28	1032.42	-240.57	25.04
21.52	22	SLE Q	7	290.36	6.16	6.16	-1694.42	828.97	-193.16	20.10
23.62	27	SLE R	7	80.08	6.16	6.16	-916.70	448.48	-104.50	10.88
23.62	22	SLE Q	7	80.08	6.16	6.16	695.93	-79.34	340.47	8.26
24.23	27	SLE R	7	20.00	6.16	6.16	-1403.97	686.87	-160.05	16.66
24.23	22	SLE Q	7	20.00	6.16	6.16	-692.20	338.65	-78.91	8.21

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

Caso	Xg	CC	TCC	El	Sez.	X	My	c	s	K_2	Φ_{eq}	Δ_{sm}	A_s	$A_{c\ eff}$	σ_s	ε_{sm}	Wk

	<m>					<cm>	<daNm>	<mm>	<mm>			<mm>	<cmq>	<cmq>	<daN/cmq>		<mm>
48	0.20	22	SLE Q	1	4	243.42	-1368.08	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	669.32	0.19	0.04
60	0.20	44	SLE F	1	4	243.42	-1475.02	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	721.63	0.21	0.05
121	2.11	22	SLE Q	1	4	51.92	620.01	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	303.33	0.09	0.02
133	2.11	44	SLE F	1	4	51.92	742.99	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	363.50	0.11	0.02
192	2.43	22	SLE Q	1	4	20.00	620.01	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	303.33	0.09	0.02
204	2.43	44	SLE F	1	4	20.00	742.99	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	363.50	0.11	0.02
304	2.83	22	SLE Q	2	4	337.35	-474.59	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	232.19	0.07	0.02
328	2.83	44	SLE F	2	4	337.35	-561.50	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	274.71	0.08	0.02
401	3.79	22	SLE Q	2	4	242.15	1347.02	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	659.01	0.19	0.04
409	3.79	31	SLE F	2	4	242.15	1368.28	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	669.41	0.19	0.04
474	6.01	22	SLE Q	2	4	20.00	-2231.75	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	1091.85	0.32	0.07
482	6.01	31	SLE F	2	4	20.00	-2310.48	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	1130.37	0.33	0.08
545	6.41	22	SLE Q	3	4	357.36	-2001.28	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	979.10	0.29	0.07
557	6.41	44	SLE F	3	4	357.36	-2067.84	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	1011.66	0.29	0.07
618	7.94	22	SLE Q	3	4	204.01	1032.68	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	505.23	0.15	0.03
630	7.94	44	SLE F	3	4	204.01	1036.01	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	506.85	0.15	0.03
690	9.78	22	SLE Q	3	4	20.00	-1775.06	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	868.42	0.25	0.06
698	9.78	31	SLE F	3	4	20.00	-1844.14	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	902.22	0.26	0.06
762	10.18	22	SLE Q	4	4	358.35	-1838.62	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	899.52	0.26	0.06
774	10.18	44	SLE F	4	4	358.35	-1908.82	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	933.86	0.27	0.06
834	11.72	22	SLE Q	4	4	204.56	1103.45	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	539.85	0.16	0.04
842	11.72	31	SLE F	4	4	204.56	1104.07	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	540.15	0.16	0.04
906	13.56	22	SLE Q	4	4	20.00	-1839.99	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	900.19	0.26	0.06
914	13.56	31	SLE F	4	4	20.00	-1909.94	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	934.41	0.27	0.06
977	13.96	22	SLE Q	5	4	357.36	-1856.76	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	908.39	0.26	0.06
989	13.96	44	SLE F	5	4	357.36	-1926.92	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	942.72	0.27	0.06
1050	15.50	22	SLE Q	5	4	204.01	1082.01	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	529.36	0.15	0.04
1062	15.50	44	SLE F	5	4	204.01	1082.99	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	529.84	0.15	0.04
1122	17.34	22	SLE Q	5	4	20.00	-1827.66	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	894.15	0.26	0.06
1130	17.34	31	SLE F	5	4	20.00	-1898.37	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	928.75	0.27	0.06
1193	17.74	22	SLE Q	6	4	358.35	-1871.31	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	915.51	0.27	0.06
1205	17.74	44	SLE F	6	4	358.35	-1940.66	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	949.44	0.28	0.06
1267	18.97	22	SLE Q	6	4	235.31	1124.75	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	550.27	0.16	0.04
1275	18.97	31	SLE F	6	4	235.31	1130.01	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	552.84	0.16	0.04
1339	21.12	22	SLE Q	6	4	20.00	-1760.12	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	861.12	0.25	0.06
1347	21.12	31	SLE F	6	4	20.00	-1823.89	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	892.31	0.26	0.06
1411	21.52	22	SLE Q	7	4	290.36	-1694.42	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	828.97	0.24	0.06
1423	21.52	44	SLE F	7	4	290.36	-1782.90	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	872.26	0.25	0.06
1521	23.62	22	SLE Q	7	4	80.08	695.93	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	340.47	0.10	0.02
1545	23.62	44	SLE F	7	4	80.08	745.98	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	364.96	0.11	0.02
1633	24.23	22	SLE Q	7	4	20.00	-692.20	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	338.65	0.10	0.02
1648	24.23	31	SLE F	7	4	20.00	-817.78	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	400.09	0.12	0.03

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

CC	X0 <m>	X1 <m>	Lung. <m>	Staff.	AfE St. <cmq/m>	bw <m>	Vsdu <daN>	ctgθ	VRsd <daN>	VRcd <daN>	Vrdu <daN>	Sic.
1 SND	0.20	0.60	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	3766.20	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	6.702
1 SND	0.60	2.03	1.43	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	3606.19	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	6.999
1 SND	2.03	2.43	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	3032.53	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	8.323
36 SLU	2.83	3.23	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	4231.78	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	5.964
23 SLU	3.23	5.61	2.37	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	4592.83	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	5.495
23 SLU	5.61	6.01	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	5752.63	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	4.387
36 SLU	6.41	6.81	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	5308.09	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	4.755
36 SLU	6.81	9.38	2.57	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	4148.27	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	6.084
23 SLU	9.38	9.78	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	5076.71	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	4.972
36 SLU	10.18	10.58	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	5229.20	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	4.827
36 SLU	10.58	13.16	2.58	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	4069.39	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	6.202
23 SLU	13.16	13.56	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	5202.46	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	4.851
36 SLU	13.96	14.36	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	5235.64	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	4.821
36 SLU	14.36	16.94	2.57	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	4075.84	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	6.192
23 SLU	16.94	17.34	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	5172.38	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	4.880
36 SLU	17.74	18.14	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	5259.53	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	4.799
36 SLU	18.14	20.72	2.58	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	4099.72	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	6.156
23 SLU	20.72	21.12	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	5141.17	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	4.909
36 SLU	21.52	21.92	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	5003.17	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	5.045
1 SND	21.92	23.83	1.90	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	4111.65	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	6.139
1 SND	23.83	24.23	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	4164.85	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	6.060

Verifiche di resistenza al fuoco

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	AfEP S <cmq>	AfEP I <cmq>	My <daNm>	MRdy <daNm>	Sic.
0.20	75	SLU I	1	243.42	6.16	6.16	6.16	6.16	-1368.08	-7794.22	5.697
2.11	75	SLU I	1	51.92	6.16	6.16	6.16	6.16	620.01	8026.46	12.947
2.43	75	SLU I	1	20.00	6.16	6.16	6.16	6.16	620.01	8026.46	12.947
2.83	75	SLU I	2	337.35	6.16	6.16	6.16	6.16	-474.59	-7794.22	16.423
3.79	75	SLU I	2	242.15	6.16	6.16	6.16	6.16	1347.02	8026.46	5.959

6.01	75	SLU I	2	20.00	6.16	6.16	6.16	6.16	-2231.75	-7794.22	3.492
6.41	75	SLU I	3	357.36	6.16	6.16	6.16	6.16	-2001.28	-7794.22	3.895
7.94	75	SLU I	3	204.01	6.16	6.16	6.16	6.16	1032.68	8026.46	7.773
9.78	75	SLU I	3	20.00	6.16	6.16	6.16	6.16	-1775.06	-7794.22	4.391
10.18	75	SLU I	4	358.35	6.16	6.16	6.16	6.16	-1838.62	-7794.22	4.239
11.72	75	SLU I	4	204.56	6.16	6.16	6.16	6.16	1103.45	8026.46	7.275
13.56	75	SLU I	4	20.00	6.16	6.16	6.16	6.16	-1839.99	-7794.22	4.236
13.96	75	SLU I	5	357.36	6.16	6.16	6.16	6.16	-1856.76	-7794.22	4.198
15.50	75	SLU I	5	204.01	6.16	6.16	6.16	6.16	1082.01	8026.46	7.419
17.34	75	SLU I	5	20.00	6.16	6.16	6.16	6.16	-1827.66	-7794.22	4.265
17.74	75	SLU I	6	358.35	6.16	6.16	6.16	6.16	-1871.31	-7794.22	4.165
18.97	75	SLU I	6	235.31	6.16	6.16	6.16	6.16	1124.75	8026.46	7.137
21.12	75	SLU I	6	20.00	6.16	6.16	6.16	6.16	-1760.12	-7794.22	4.428
21.52	75	SLU I	7	290.36	6.16	6.16	6.16	6.16	-1694.42	-7794.22	4.600
23.62	75	SLU I	7	80.08	6.16	6.16	6.16	6.16	695.93	8026.46	11.535
24.23	75	SLU I	7	20.00	6.16	6.16	6.16	6.16	-692.20	-7794.22	11.260

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

CC	X0 <m>	X1 <m>	Lung. <m>	Staff.	AfE St. <cmq/m>	bw <m>	Vsdu <daN>	ctgθ	VRsd <daN>	VRcd <daN>	Vrdu <daN>	Sic.
75 SLU I	0.20	0.60	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	1311.47	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	19.344
75 SLU I	0.60	2.03	1.43	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	1151.46	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	22.032
75 SLU I	2.03	2.43	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	577.80	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	43.907
75 SLU I	2.83	3.23	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	2598.10	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	9.765
75 SLU I	3.23	5.61	2.37	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	2910.96	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	8.715
75 SLU I	5.61	6.01	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	3705.50	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	6.846
75 SLU I	6.41	6.81	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	3417.59	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	7.423
75 SLU I	6.81	9.38	2.57	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	2623.04	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	9.672
75 SLU I	9.38	9.78	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	3283.48	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	7.726
75 SLU I	10.18	10.58	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	3359.95	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	7.551
75 SLU I	10.58	13.16	2.58	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	2566.22	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	9.886
75 SLU I	13.16	13.56	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	3360.76	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	7.549
75 SLU I	13.96	14.36	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	3359.15	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	7.552
75 SLU I	14.36	16.94	2.57	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	2564.62	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	9.892
75 SLU I	16.94	17.34	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	3341.87	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	7.591
75 SLU I	17.74	18.14	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	3393.26	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	7.476
75 SLU I	18.14	20.72	2.58	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	2598.72	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	9.762
75 SLU I	20.72	21.12	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	3327.55	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	7.624
75 SLU I	21.52	21.92	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	3055.75	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	8.302
75 SLU I	21.92	23.83	1.90	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	2261.21	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	11.219
75 SLU I	23.83	24.23	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	2314.41	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	10.961

Travata n. 1045

Nodi: -2420 131 140

Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Tipo	B <cm>	H <cm>	Cf sup <cm>	Cf inf <cm>	Cls	Fck <daN/cmq>	Fctk <daN/cmq>	Fcd <daN/cmq>	Fcd (Inc) <daN/cmq>	Fctd <daN/cmq>	Tp	Fyk <daN/cmq>	Fyd <daN/cmq>
5	R	40.00	20.00	3.50	3.50	C25/30	249.00	17.91	141.10	249.00	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	AfEP S <cmq>	AfEP I <cmq>	My <daNm>	MRdy <daNm>	Sic.
0.20	62	SLU	1	458.27	4.52	4.52	4.52	4.52	-900.07	-2630.74	2.923
2.45	49	SLU	1	233.39	4.52	4.52	4.52	4.52	579.21	2630.74	4.542
4.58	49	SLU	1	20.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-1205.40	-2630.74	2.182
4.98	62	SLU	2	20.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-1631.84	-2630.74	1.612
7.17	62	SLU	2	239.13	4.52	4.52	4.52	4.52	938.59	2630.74	2.803
9.37	49	SLU	2	458.27	4.52	4.52	4.52	4.52	-1679.75	-2630.74	1.566

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	AfEP S <cmq>	AfEP I <cmq>	My <daNm>	M'ydy <daNm>	Sic.
0.20	7	SND	1	458.27	4.52	4.52	4.52	4.52	-908.71	-2505.36	2.757
2.45	7	SND	1	233.39	4.52	4.52	4.52	4.52	461.43	2505.36	5.430
4.58	7	SND	1	20.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-1076.47	-2505.36	2.327
4.98	7	SND	2	20.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-1277.64	-2505.36	1.961
7.17	7	SND	2	239.13	4.52	4.52	4.52	4.52	661.63	2505.36	3.787
9.37	7	SND	2	458.27	4.52	4.52	4.52	4.52	-1322.62	-2505.36	1.894

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	My <daNm>	σ_f sup <daN/cmq>	σ_f inf <daN/cmq>	σ_c <daN/cmq>
0.20	66	SLE R	1	458.27	4.52	4.52	-636.16	979.51	-179.79	32.79
0.20	22	SLE Q	1	458.27	4.52	4.52	-523.26	805.67	-147.88	26.97
2.45	53	SLE R	1	233.39	4.52	4.52	411.88	-116.40	634.18	21.23
2.45	22	SLE Q	1	233.39	4.52	4.52	401.33	-113.42	617.94	20.69
4.58	53	SLE R	1	20.00	4.52	4.52	-848.84	1306.97	-239.89	43.76

4.58	22	SLE Q	1	20.00	4.52	4.52	-763.91	1176.22	-215.89	39.38
4.98	66	SLE R	2	20.00	4.52	4.52	-1129.92	1739.76	-319.33	58.25
4.98	22	SLE Q	2	20.00	4.52	4.52	-1041.57	1603.73	-294.36	53.69
7.17	66	SLE R	2	239.13	4.52	4.52	650.45	-183.83	1001.51	33.53
7.17	22	SLE Q	2	239.13	4.52	4.52	645.23	-182.35	993.48	33.26
9.37	53	SLE R	2	458.27	4.52	4.52	-1160.64	1787.06	-328.01	59.83
9.37	22	SLE Q	2	458.27	4.52	4.52	-1084.34	1669.58	-306.45	55.90

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

Caso	Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	My <daNm>	c <mm>	s <mm>	K_2	Φ_{eq}	Δ_{sm} <mm>	A_s <cmq>	$A_{c\ eff}$ <cmq>	σ_s <daN/cmq>	ε_{sm}	Wk <mm>
48	0.20	22	SLE Q	1	5	458.27	-523.26	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	805.67	0.23	0.04
68	0.20	70	SLE F	1	5	458.27	-544.34	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	838.13	0.24	0.05
119	2.45	22	SLE Q	1	5	233.39	401.33	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	617.94	0.18	0.03
135	2.45	57	SLE F	1	5	233.39	403.19	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	620.81	0.18	0.03
190	4.58	22	SLE Q	1	5	20.00	-763.91	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	1176.22	0.34	0.06
206	4.58	57	SLE F	1	5	20.00	-782.24	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	1204.44	0.35	0.07
261	4.98	22	SLE Q	2	5	20.00	-1041.57	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	1603.73	0.53	0.10
281	4.98	70	SLE F	2	5	20.00	-1057.97	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	1628.97	0.47	0.09
332	7.17	22	SLE Q	2	5	239.13	645.23	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	993.48	0.29	0.05
352	7.17	70	SLE F	2	5	239.13	645.90	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	994.51	0.29	0.05
403	9.37	22	SLE Q	2	5	458.27	-1084.34	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	1669.58	0.57	0.11
419	9.37	57	SLE F	2	5	458.27	-1101.09	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	1695.38	0.49	0.09

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

CC	X0 <m>	X1 <m>	Lung. <m>	Staff.	AfE St. <cmq/m>	bw <m>	Vsdu <daN>	ctgθ	VRsd <daN>	VRcd <daN>	Vrdu <daN>	Sic.
62 SLU	0.20	0.40	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	1151.91	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	9.905
49 SLU	0.40	4.38	3.98	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	1415.44	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	8.061
49 SLU	4.38	4.58	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	1568.40	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	7.275
62 SLU	4.98	5.18	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	2081.88	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	5.480
49 SLU	5.18	9.17	3.98	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	2137.32	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	5.338
49 SLU	9.17	9.37	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	2370.30	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	4.814

Verifiche di resistenza al fuoco

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	AfEP S <cmq>	AfEP I <cmq>	My <daNm>	MRdy <daNm>	Sic.
0.20	75	SLU I	1	458.27	4.52	4.52	4.52	4.52	-523.26	-2442.70	4.668
2.45	75	SLU I	1	233.39	4.52	4.52	4.52	4.52	401.33	2442.70	6.086
4.58	75	SLU I	1	20.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-763.91	-2442.70	3.198
4.98	75	SLU I	2	20.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-1041.57	-2442.70	2.345
7.17	75	SLU I	2	239.13	4.52	4.52	4.52	4.52	645.23	2442.70	3.786
9.37	75	SLU I	2	458.27	4.52	4.52	4.52	4.52	-1084.34	-2442.70	2.253

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

CC	X0 <m>	X1 <m>	Lung. <m>	Staff.	AfE St. <cmq/m>	bw <m>	Vsdu <daN>	ctgθ	VRsd <daN>	VRcd <daN>	Vrdu <daN>	Sic.
75 SLU I	0.20	0.40	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	776.09	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	13.809
75 SLU I	0.40	4.38	3.98	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	957.10	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	11.198
75 SLU I	4.38	4.58	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	1064.41	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	10.069
75 SLU I	4.98	5.18	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	1405.65	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	7.624
75 SLU I	5.18	9.17	3.98	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	1443.05	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	7.427
75 SLU I	9.17	9.37	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	1603.70	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	6.683

Travata n. 1048

Nodi: 157 198 203 -2135 204 177

Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Tipo	B <cm>	H <cm>	Cf sup <cm>	Cf inf <cm>	Cls	Fck <daN/cmq>	Fctk <daN/cmq>	Fcd <daN/cmq>	Fcd (Inc) <daN/cmq>	Fctd <daN/cmq>	Tp	Fyk <daN/cmq>	Fyd <daN/cmq>
4	R	40.00	40.00	3.50	3.50	C25/30	249.00	17.91	141.10	249.00	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	AfEP S <cmq>	AfEP I <cmq>	My <daNm>	MRdy <daNm>	Sic.
0.20	49	SLU	1	20.00	7.70	7.70	7.70	7.70	1994.90	10274.80	5.151
1.72	51	SLU	1	172.48	7.70	7.70	7.70	7.70	-2851.97	-10274.80	3.603
2.12	64	SLU	2	489.85	7.70	7.70	7.70	7.70	-3315.37	-10274.80	3.099
4.27	64	SLU	2	275.54	7.70	7.70	7.70	7.70	2550.91	10274.80	4.028
7.02	51	SLU	2	0.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-3861.66	-10274.80	2.661
8.22	62	SLU	5	293.65	7.70	7.70	7.70	7.70	-2582.56	-10274.80	3.979
10.05	62	SLU	5	111.22	7.70	7.70	7.70	7.70	1393.11	10274.80	7.375
10.96	62	SLU	5	20.00	7.70	7.70	7.70	7.70	1370.32	10274.80	7.498

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	AfEP S <cmq>	AfEP I <cmq>	My <daNm>	M'ydy <daNm>	Sic.
0.20	7	SND	1	20.00	7.70	7.70	7.70	7.70	1964.47	9880.83	5.030
1.72	7	SND	1	172.48	7.70	7.70	7.70	7.70	-2271.82	-9880.83	4.349
2.12	7	SND	2	489.85	7.70	7.70	7.70	7.70	-2481.02	-9880.83	3.983
4.27	7	SND	2	275.54	7.70	7.70	7.70	7.70	1779.17	9880.83	5.554
7.02	7	SND	2	0.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-3114.91	-9880.83	3.172
8.22	7	SND	5	293.65	7.70	7.70	7.70	7.70	-2341.83	-9880.83	4.219
10.05	7	SND	5	111.22	7.70	7.70	7.70	7.70	1302.91	9880.83	7.584
10.96	7	SND	5	20.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-1536.72	-9880.83	6.430

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	My <daNm>	σ_f sup <daN/cmq>	σ_f inf <daN/cmq>	σ_c <daN/cmq>
0.20	53	SLE R	1	20.00	7.70	7.70	1361.84	-143.88	536.09	14.40
0.20	22	SLE Q	1	20.00	7.70	7.70	606.38	-64.06	238.71	6.41
1.72	55	SLE R	1	172.48	7.70	7.70	-2025.53	797.36	-213.99	21.42
1.72	22	SLE Q	1	172.48	7.70	7.70	-1645.66	647.82	-173.86	17.40
2.12	68	SLE R	2	489.85	7.70	7.70	-2357.71	928.12	-249.09	24.93
2.12	22	SLE Q	2	489.85	7.70	7.70	-1899.35	747.69	-200.66	20.08
4.27	68	SLE R	2	275.54	7.70	7.70	1834.47	-193.81	722.15	19.40
4.27	22	SLE Q	2	275.54	7.70	7.70	1628.34	-172.03	641.00	17.22
7.02	55	SLE R	2	0.00	7.70	7.70	-2766.42	1089.01	-292.26	29.25
7.02	22	SLE Q	2	0.00	7.70	7.70	-2285.34	899.63	-241.44	24.16
8.22	66	SLE R	5	293.65	7.70	7.70	-1782.98	701.88	-188.37	18.85
8.22	22	SLE Q	5	293.65	7.70	7.70	-895.87	352.66	-94.65	9.47
10.05	66	SLE R	5	111.22	7.70	7.70	957.37	-101.14	376.87	10.12
10.05	22	SLE Q	5	111.22	7.70	7.70	659.78	-69.70	259.72	6.98
10.96	66	SLE R	5	20.00	7.70	7.70	927.28	-97.97	365.03	9.80
10.96	22	SLE Q	5	20.00	7.70	7.70	300.76	-31.77	118.39	3.18

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

Caso	Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	My <daNm>	c <mm>	s <mm>	K_2	Φ_{eq}	Δ_{sm} <mm>	A_s <cmq>	$A_{c\ eff}$ <cmq>	σ_s <daN/cmq>	ε_{sm}	Wk <mm>
50	0.20	22	SLE Q	1	4	20.00	606.38	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	238.71	0.07	0.01
66	0.20	57	SLE F	1	4	20.00	725.39	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	285.55	0.08	0.02
121	1.72	22	SLE Q	1	4	172.48	-1645.66	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	647.82	0.19	0.04
137	1.72	57	SLE F	1	4	172.48	-1696.69	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	667.91	0.19	0.04
192	2.12	22	SLE Q	2	4	489.85	-1899.35	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	747.69	0.22	0.04
212	2.12	70	SLE F	2	4	489.85	-1965.24	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	773.62	0.23	0.05
263	4.27	22	SLE Q	2	4	275.54	1628.34	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	641.00	0.19	0.04
283	4.27	70	SLE F	2	4	275.54	1638.75	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	645.10	0.19	0.04
334	7.02	22	SLE Q	2	4	0.00	-2285.34	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	899.63	0.26	0.05
350	7.02	57	SLE F	2	4	0.00	-2373.49	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	934.33	0.27	0.06
413	8.22	22	SLE Q	5	4	293.65	-895.87	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	352.66	0.10	0.02
433	8.22	70	SLE F	5	4	293.65	-1055.65	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	415.56	0.12	0.02
489	10.05	22	SLE Q	5	4	111.22	659.78	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	259.72	0.08	0.02
509	10.05	70	SLE F	5	4	111.22	686.13	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	270.10	0.08	0.02
588	10.96	22	SLE Q	5	4	20.00	300.76	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	118.39	0.03	0.01
628	10.96	70	SLE F	5	4	20.00	412.95	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	162.56	0.05	0.01

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

CC	X0 <m>	X1 <m>	Lung. <m>	Staff.	AfE St. <cmq/m>	bw <m>	Vsdu <daN>	ctgθ	VRsd <daN>	VRcd <daN>	Vrdu <daN>	Sic.
49 SLU	0.20	0.60	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	2423.87	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	10.413
51 SLU	0.60	6.62	6.02	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	3997.20	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	6.314
51 SLU	6.62	7.02	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	4732.04	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	5.334

Verifiche di resistenza al fuoco
Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	AfEP S <cmq>	AfEP I <cmq>	My <daNm>	MRdy <daNm>	Sic.
0.20	75	SLU I	1	20.00	7.70	7.70	7.70	7.70	606.38	10090.50	16.642
1.72	75	SLU I	1	172.48	7.70	7.70	7.70	7.70	-1645.66	-10091.70	6.132
2.12	75	SLU I	2	489.85	7.70	7.70	7.70	7.70	-1899.35	-10091.70	5.313
4.27	75	SLU I	2	275.54	7.70	7.70	7.70	7.70	1628.34	10090.50	6.197
7.02	75	SLU I	2	0.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-2285.34	-10091.70	4.416
8.22	75	SLU I	5	293.65	7.70	7.70	7.70	7.70	-895.87	-10091.70	11.265
10.05	75	SLU I	5	111.22	7.70	7.70	7.70	7.70	659.78	10090.50	15.295
10.96	75	SLU I	5	20.00	7.70	7.70	7.70	7.70	300.76	10090.50	33.553

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

CC	X0 <m>	X1 <m>	Lung. <m>	Staff.	AfE St. <cmq/m>	bw <m>	Vsdu <daN>	ctgθ	VRsd <daN>	VRcd <daN>	Vrdu <daN>	Sic.
75 SLU I	0.20	0.60	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	1009.45	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	25.132
75 SLU I	0.60	6.62	6.02	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	2517.91	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	10.076

75 SLU I	6.62	7.02	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	2994.01	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	8.473

Travata n. 1049

Nodi: 158 169 178

Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Tipo	B <cm>	H <cm>	Cf sup <cm>	Cf inf <cm>	Cls	Fck <daN/cmq>	Fctk <daN/cmq>	Fcd <daN/cmq>	Fcd (Inc) <daN/cmq>	Fctd <daN/cmq>	Tp	Fyk <daN/cmq>	Fyd <daN/cmq>
4	R	40.00	40.00	3.50	3.50	C25/30	249.00	17.91	141.10	249.00	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	AfEP S <cmq>	AfEP I <cmq>	My <daNm>	MRdy <daNm>	Sic.
0.20	62	SLU	1	497.95	7.70	7.70	7.70	7.70	-3981.75	-10274.80	2.580
2.03	51	SLU	1	314.65	7.70	7.70	7.70	7.70	3036.69	10274.80	3.384
4.98	51	SLU	1	20.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-6633.09	-10274.80	1.549
5.38	64	SLU	2	578.03	7.70	7.70	7.70	7.70	-6635.87	-10274.80	1.548
8.17	64	SLU	2	299.01	7.70	7.70	7.70	7.70	4000.73	10274.80	2.568
10.96	51	SLU	2	20.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-3444.35	-10274.80	2.983

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	AfEP S <cmq>	AfEP I <cmq>	My <daNm>	M'ydy <daNm>	Sic.
0.20	7	SND	1	497.95	7.70	7.70	7.70	7.70	-3369.17	-9880.83	2.933
2.03	7	SND	1	314.65	7.70	7.70	7.70	7.70	2241.90	9880.83	4.407
4.98	7	SND	1	20.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-5078.94	-9880.83	1.945
5.38	7	SND	2	578.03	7.70	7.70	7.70	7.70	-4857.86	-9880.83	2.034
8.17	7	SND	2	299.01	7.70	7.70	7.70	7.70	2677.28	9880.83	3.691
10.96	7	SND	2	20.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-2782.20	-9880.83	3.551

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	My <daNm>	σ_f sup <daN/cmq>	σ_f inf <daN/cmq>	σ_c <daN/cmq>
0.20	66	SLE R	1	497.95	7.70	7.70	-2773.85	1091.93	-293.05	29.33
0.20	22	SLE Q	1	497.95	7.70	7.70	-2114.50	832.38	-223.39	22.36
2.03	55	SLE R	1	314.65	7.70	7.70	2137.88	-225.86	841.58	22.61
2.03	22	SLE Q	1	314.65	7.70	7.70	1923.18	-203.18	757.07	20.33
4.98	55	SLE R	1	20.00	7.70	7.70	-4656.81	1833.17	-491.98	49.24
4.98	22	SLE Q	1	20.00	7.70	7.70	-4000.34	1574.75	-422.63	42.30
5.38	68	SLE R	2	578.03	7.70	7.70	-4690.44	1846.41	-495.53	49.59
5.38	22	SLE Q	2	578.03	7.70	7.70	-4063.91	1599.77	-429.34	42.97
8.17	68	SLE R	2	299.01	7.70	7.70	2828.12	-298.78	1113.30	29.90
8.17	22	SLE Q	2	299.01	7.70	7.70	2540.01	-268.35	999.88	26.86
10.96	55	SLE R	2	20.00	7.70	7.70	-2492.80	981.30	-263.36	26.36
10.96	22	SLE Q	2	20.00	7.70	7.70	-1936.69	762.38	-204.61	20.48

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

Caso	Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	My <daNm>	c <mm>	s <mm>	K_2	Φ_{eq}	Δ_{sm} <mm>	A_s <cmq>	$A_{c\ eff}$ <cmq>	σ_s <daN/cmq>	ε_{sm}	Wk <mm>
50	0.20	22	SLE Q	1	4	497.95	-2114.50	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	832.38	0.24	0.05
70	0.20	70	SLE F	1	4	497.95	-2244.58	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	883.59	0.26	0.05
121	2.03	22	SLE Q	1	4	314.65	1923.18	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	757.07	0.22	0.04
137	2.03	57	SLE F	1	4	314.65	1949.22	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	767.32	0.22	0.05
192	4.98	22	SLE Q	1	4	20.00	-4000.34	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	1574.75	0.51	0.10
208	4.98	57	SLE F	1	4	20.00	-4111.61	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	1618.55	0.47	0.10
263	5.38	22	SLE Q	2	4	578.03	-4063.91	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	1599.77	0.52	0.11
283	5.38	70	SLE F	2	4	578.03	-4146.26	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	1632.19	0.48	0.10
334	8.17	22	SLE Q	2	4	299.01	2540.01	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	999.88	0.29	0.06
354	8.17	70	SLE F	2	4	299.01	2560.90	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	1008.11	0.29	0.06
406	10.96	22	SLE Q	2	4	20.00	-1936.69	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	762.38	0.22	0.05
422	10.96	57	SLE F	2	4	20.00	-2040.82	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	803.38	0.23	0.05

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

CC	X0 <m>	X1 <m>	Lung. <m>	Staff.	AfE St. <cmq/m>	bw <m>	Vsdu <daN>	ctgθ	VRsd <daN>	VRcd <daN>	Vrdu <daN>	Sic.
64 SLU	0.20	0.60	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	5867.93	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	4.301
51 SLU	0.60	4.58	3.98	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	5802.21	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	4.350
51 SLU	4.58	4.98	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	6747.83	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	3.740
64 SLU	5.38	5.78	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	6769.04	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	3.729
64 SLU	5.78	10.59	4.81	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	5849.84	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	4.315
51 SLU	10.59	10.99	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	5161.35	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	4.890

Verifiche di resistenza al fuoco

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	AfEP S <cmq>	AfEP I <cmq>	My <daNm>	MRdy <daNm>	Sic.

0.20	75	SLU I	1	497.95	7.70	7.70	7.70	7.70	-2114.50	-10091.70	4.773
2.03	75	SLU I	1	314.65	7.70	7.70	7.70	7.70	1923.18	10090.50	5.247
4.98	75	SLU I	1	20.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-4000.34	-10091.70	2.523
5.38	75	SLU I	2	578.03	7.70	7.70	7.70	7.70	-4063.91	-10091.70	2.483
8.17	75	SLU I	2	299.01	7.70	7.70	7.70	7.70	2540.01	10090.50	3.973
10.96	75	SLU I	2	20.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-1936.69	-10091.70	5.211

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

CC	X0 <m>	X1 <m>	Lung. <m>	Staff.	AfE St. <cmq/m>	bw <m>	Vsdu <daN>	ctgθ	VRsd <daN>	VRcd <daN>	Vrdu <daN>	Sic.
75 SLU I	0.20	0.60	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	3681.05	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	6.892
75 SLU I	0.60	4.58	3.98	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	3645.10	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	6.960
75 SLU I	4.58	4.98	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	4261.72	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	5.953
75 SLU I	5.38	5.78	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	4304.46	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	5.894
75 SLU I	5.78	10.59	4.81	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	3705.45	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	6.846
75 SLU I	10.59	10.99	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	3256.27	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	7.791

Travata n. 1050

Nodi: -2416 133 144

Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Tipo	B <cm>	H <cm>	Cf sup <cm>	Cf inf <cm>	Cls	Fck <daN/cmq>	Fctk <daN/cmq>	Fcd <daN/cmq>	Fcd (Inc) <daN/cmq>	Fctd <daN/cmq>	Tp	Fyk <daN/cmq>	Fyd <daN/cmq>
5	R	40.00	20.00	3.50	3.50	C25/30	249.00	17.91	141.10	249.00	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	AfEP S <cmq>	AfEP I <cmq>	My <daNm>	MRdy <daNm>	Sic.
0.20	62	SLU	1	458.27	4.52	4.52	4.52	4.52	-1206.73	-2630.74	2.180
2.01	49	SLU	1	277.63	4.52	4.52	4.52	4.52	647.31	2630.74	4.064
4.58	49	SLU	1	20.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-1500.58	-2630.74	1.753
4.98	62	SLU	2	20.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-1870.18	-2630.74	1.407
7.23	62	SLU	2	244.43	4.52	4.52	4.52	4.52	961.74	2630.74	2.735
9.37	49	SLU	2	458.27	4.52	4.52	4.52	4.52	-1920.76	-2630.74	1.370

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	AfEP S <cmq>	AfEP I <cmq>	My <daNm>	M'ydy <daNm>	Sic.
0.20	7	SND	1	458.27	4.52	4.52	4.52	4.52	-1187.53	-2505.36	2.110
2.01	7	SND	1	277.63	4.52	4.52	4.52	4.52	579.00	2505.36	4.327
4.58	7	SND	1	20.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-1324.68	-2505.36	1.891
4.98	7	SND	2	20.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-1481.83	-2505.36	1.691
7.23	7	SND	2	244.43	4.52	4.52	4.52	4.52	690.93	2505.36	3.626
9.37	7	SND	2	458.27	4.52	4.52	4.52	4.52	-1527.58	-2505.36	1.640

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	My <daNm>	σ_f sup <daN/cmq>	σ_f inf <daN/cmq>	σ_c <daN/cmq>
0.20	66	SLE R	1	458.27	4.52	4.52	-839.79	1293.04	-237.34	43.29
0.20	22	SLE Q	1	458.27	4.52	4.52	-514.39	792.02	-145.38	26.52
2.01	53	SLE R	1	277.63	4.52	4.52	456.20	-128.93	702.43	23.52
2.01	22	SLE Q	1	277.63	4.52	4.52	394.74	-111.56	607.79	20.35
4.58	53	SLE R	1	20.00	4.52	4.52	-1046.38	1611.13	-295.72	53.94
4.58	22	SLE Q	1	20.00	4.52	4.52	-773.76	1191.38	-218.68	39.89
4.98	66	SLE R	2	20.00	4.52	4.52	-1288.60	1984.09	-364.18	66.43
4.98	22	SLE Q	2	20.00	4.52	4.52	-1048.34	1614.16	-296.28	54.04
7.23	66	SLE R	2	244.43	4.52	4.52	665.33	-188.03	1024.42	34.30
7.23	22	SLE Q	2	244.43	4.52	4.52	643.71	-181.92	991.14	33.18
9.37	53	SLE R	2	458.27	4.52	4.52	-1321.60	2034.90	-373.50	68.13
9.37	22	SLE Q	2	458.27	4.52	4.52	-1080.58	1663.80	-305.39	55.70

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

Caso	Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	My <daNm>	c <mm>	s <mm>	K_2	Φ_{eq}	Δ_{sm} <mm>	A_s <cmq>	$A_{c\ eff}$ <cmq>	σ_s <daN/cmq>	ε_{sm}	Wk <mm>
48	0.20	22	SLE Q	1	5	458.27	-514.39	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	792.02	0.23	0.04
68	0.20	70	SLE F	1	5	458.27	-578.88	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	891.31	0.26	0.05
119	2.01	22	SLE Q	1	5	277.63	394.74	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	607.79	0.18	0.03
135	2.01	57	SLE F	1	5	277.63	405.82	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	624.85	0.18	0.03
190	4.58	22	SLE Q	1	5	20.00	-773.76	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	1191.38	0.35	0.06
206	4.58	57	SLE F	1	5	20.00	-828.99	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	1276.41	0.37	0.07
261	4.98	22	SLE Q	2	5	20.00	-1048.34	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	1614.16	0.54	0.10
281	4.98	70	SLE F	2	5	20.00	-1095.72	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	1687.10	0.49	0.09
332	7.23	22	SLE Q	2	5	244.43	643.71	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	991.14	0.29	0.05
352	7.23	70	SLE F	2	5	244.43	646.33	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	995.17	0.29	0.05
403	9.37	22	SLE Q	2	5	458.27	-1080.58	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	1663.80	0.56	0.10
419	9.37	57	SLE F	2	5	458.27	-1129.63	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	1739.31	0.51	0.09

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

CC	X0 <m>	X1 <m>	Lung. <m>	Staff.	AfE St. <cmq/m>	bw <m>	Vsdu <daN>	ctgθ	VRsd <daN>	VRcd <daN>	Vrdu <daN>	Sic.
62 SLU	0.20	0.40	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	1280.81	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	8.908
49 SLU	0.40	4.38	3.98	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	1561.37	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	7.307
49 SLU	4.38	4.58	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	1714.33	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	6.655
62 SLU	4.98	5.18	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	2191.78	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	5.206
49 SLU	5.18	9.17	3.98	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	2243.96	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	5.085
49 SLU	9.17	9.37	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	2476.95	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	4.606

Verifiche di resistenza al fuoco

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	AfEP S <cmq>	AfEP I <cmq>	My <daNm>	MRdy <daNm>	Sic.
0.20	75	SLU I	1	458.27	4.52	4.52	4.52	4.52	-514.39	-2442.70	4.749
2.01	75	SLU I	1	277.63	4.52	4.52	4.52	4.52	394.74	2442.70	6.188
4.58	75	SLU I	1	20.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-773.76	-2442.70	3.157
4.98	75	SLU I	2	20.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-1048.34	-2442.70	2.330
7.23	75	SLU I	2	244.43	4.52	4.52	4.52	4.52	643.71	2442.70	3.795
9.37	75	SLU I	2	458.27	4.52	4.52	4.52	4.52	-1080.58	-2442.70	2.261

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

CC	X0 <m>	X1 <m>	Lung. <m>	Staff.	AfE St. <cmq/m>	bw <m>	Vsdu <daN>	ctgθ	VRsd <daN>	VRcd <daN>	Vrdu <daN>	Sic.
75 SLU I	0.20	0.40	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	771.82	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	13.886
75 SLU I	0.40	4.38	3.98	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	961.37	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	11.148
75 SLU I	4.38	4.58	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	1068.68	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	10.029
75 SLU I	4.98	5.18	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	1408.06	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	7.611
75 SLU I	5.18	9.17	3.98	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	1440.65	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	7.439
75 SLU I	9.17	9.37	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	1601.30	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	6.693

Travata n. 1052

Nodi: -2414 134 146

Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Tipo	B <cm>	H <cm>	Cf sup <cm>	Cf inf <cm>	Cls	Fck <daN/cmq>	Fctk <daN/cmq>	Fcd <daN/cmq>	Fcd (Inc) <daN/cmq>	Fctd <daN/cmq>	Tp	Fyk <daN/cmq>	Fyd <daN/cmq>
5	R	40.00	20.00	3.50	3.50	C25/30	249.00	17.91	141.10	249.00	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	AfEP S <cmq>	AfEP I <cmq>	My <daNm>	MRdy <daNm>	Sic.
0.20	62	SLU	1	458.27	4.52	4.52	4.52	4.52	-1454.22	-2630.74	1.809
1.14	49	SLU	1	364.36	4.52	4.52	4.52	4.52	590.96	2630.74	4.452
4.58	49	SLU	1	20.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-1614.24	-2630.74	1.630
4.98	62	SLU	2	20.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-2033.78	-2630.74	1.294
7.35	62	SLU	2	256.54	4.52	4.52	4.52	4.52	987.73	2630.74	2.663
9.37	49	SLU	2	458.27	4.52	4.52	4.52	4.52	-2017.38	-2630.74	1.304

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	AfEP S <cmq>	AfEP I <cmq>	My <daNm>	M'ydy <daNm>	Sic.
0.20	7	SND	1	458.27	4.52	4.52	4.52	4.52	-1637.01	-2505.36	1.530
1.14	7	SND	1	364.36	4.52	4.52	4.52	4.52	795.24	2505.36	3.150
4.58	7	SND	1	20.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-1646.51	-2505.36	1.522
4.98	7	SND	2	20.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-1771.81	-2505.36	1.414
7.35	7	SND	2	256.54	4.52	4.52	4.52	4.52	752.85	2505.36	3.328
9.37	7	SND	2	458.27	4.52	4.52	4.52	4.52	-1786.87	-2505.36	1.402

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	My <daNm>	σ_f sup <daN/cmq>	σ_f inf <daN/cmq>	σ_c <daN/cmq>
0.20	66	SLE R	1	458.27	4.52	4.52	-1006.51	1549.75	-284.45	51.89
0.20	22	SLE Q	1	458.27	4.52	4.52	-542.68	835.58	-153.37	27.97
1.14	53	SLE R	1	364.36	4.52	4.52	404.86	-114.42	623.37	20.87
1.14	22	SLE Q	1	364.36	4.52	4.52	150.81	-42.62	232.21	7.77
4.58	53	SLE R	1	20.00	4.52	4.52	-1120.73	1725.61	-316.73	57.77
4.58	22	SLE Q	1	20.00	4.52	4.52	-750.49	1155.54	-212.10	38.69
4.98	66	SLE R	2	20.00	4.52	4.52	-1398.79	2153.76	-395.32	72.11
4.98	22	SLE Q	2	20.00	4.52	4.52	-1067.15	1643.11	-301.59	55.01
7.35	66	SLE R	2	256.54	4.52	4.52	682.30	-192.83	1050.55	35.17
7.35	22	SLE Q	2	256.54	4.52	4.52	644.78	-182.22	992.78	33.24
9.37	53	SLE R	2	458.27	4.52	4.52	-1384.85	2132.29	-391.38	71.39
9.37	22	SLE Q	2	458.27	4.52	4.52	-1060.90	1633.49	-299.82	54.69

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

Caso	Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	My <daNm>	c <mm>	s <mm>	K_2	Φ_{eq}	Δ_{sm} <mm>	A_s <cmq>	$A_{c\ eff}$ <cmq>	σ_s <daN/cmq>	ε_{sm}	Wk <mm>
50	0.20	22	SLE Q	1	5	458.27	-542.68	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	835.58	0.24	0.05
70	0.20	70	SLE F	1	5	458.27	-632.85	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	974.41	0.28	0.05
146	1.14	22	SLE Q	1	5	364.36	150.81	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	232.21	0.07	0.01
177	1.14	57	SLE F	1	5	364.36	203.08	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	312.69	0.09	0.02
239	4.58	22	SLE Q	1	5	20.00	-750.49	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	1155.54	0.34	0.06
255	4.58	57	SLE F	1	5	20.00	-826.90	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	1273.20	0.37	0.07
310	4.98	22	SLE Q	2	5	20.00	-1067.15	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	1643.11	0.55	0.10
330	4.98	70	SLE F	2	5	20.00	-1131.54	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	1742.26	0.51	0.09
381	7.35	22	SLE Q	2	5	256.54	644.78	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	992.78	0.29	0.05
401	7.35	70	SLE F	2	5	256.54	649.04	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	999.34	0.29	0.05
452	9.37	22	SLE Q	2	5	458.27	-1060.90	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	1633.49	0.55	0.10
468	9.37	57	SLE F	2	5	458.27	-1127.83	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	1736.55	0.51	0.09

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

CC	X0 <m>	X1 <m>	Lung. <m>	Staff.	AfE St. <cmq/m>	bw <m>	Vsdu <daN>	ctgθ	VRsd <daN>	VRcd <daN>	Vrdu <daN>	Sic.
62 SLU	0.20	0.40	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	1383.67	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	8.246
49 SLU	0.40	4.38	3.98	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	1618.97	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	7.047
49 SLU	4.38	4.58	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	1771.93	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	6.439
62 SLU	4.98	5.18	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	2268.12	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	5.030
49 SLU	5.18	9.17	3.98	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	2287.08	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	4.989
49 SLU	9.17	9.37	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	2520.07	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	4.527

Verifiche di resistenza al fuoco

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	AfEP S <cmq>	AfEP I <cmq>	My <daNm>	MRdy <daNm>	Sic.
0.20	75	SLU I	1	458.27	4.52	4.52	4.52	4.52	-542.68	-2442.70	4.501
1.14	75	SLU I	1	364.36	4.52	4.52	4.52	4.52	150.81	2442.70	16.197
4.58	75	SLU I	1	20.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-750.49	-2442.70	3.255
4.98	75	SLU I	2	20.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-1067.15	-2442.70	2.289
7.35	75	SLU I	2	256.54	4.52	4.52	4.52	4.52	644.78	2442.70	3.788
9.37	75	SLU I	2	458.27	4.52	4.52	4.52	4.52	-1060.90	-2442.70	2.302

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

CC	X0 <m>	X1 <m>	Lung. <m>	Staff.	AfE St. <cmq/m>	bw <m>	Vsdu <daN>	ctgθ	VRsd <daN>	VRcd <daN>	Vrdu <daN>	Sic.
75 SLU I	0.20	0.40	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	783.58	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	13.677
75 SLU I	0.40	4.38	3.98	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	949.60	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	11.286
75 SLU I	4.38	4.58	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	1056.91	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	10.140
75 SLU I	4.98	5.18	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	1416.84	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	7.564
75 SLU I	5.18	9.17	3.98	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	1431.86	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	7.485
75 SLU I	9.17	9.37	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	1592.52	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	6.730

Travata n. 1054

Nodi: -2412 135 148

Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Tipo	B <cm>	H <cm>	Cf sup <cm>	Cf inf <cm>	Cls	Fck <daN/cmq>	Fctk <daN/cmq>	Fcd <daN/cmq>	Fcd (Inc) <daN/cmq>	Fctd <daN/cmq>	Tp	Fyk <daN/cmq>	Fyd <daN/cmq>
5	R	40.00	20.00	3.50	3.50	C25/30	249.00	17.91	141.10	249.00	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	AfEP S <cmq>	AfEP I <cmq>	My <daNm>	MRdy <daNm>	Sic.
0.20	62	SLU	1	458.27	4.52	4.52	4.52	4.52	-1272.66	-2630.74	2.067
1.99	49	SLU	1	279.47	4.52	4.52	4.52	4.52	654.67	2630.74	4.018
4.58	49	SLU	1	20.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-1520.08	-2630.74	1.731
4.98	62	SLU	2	20.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-1913.57	-2630.74	1.375
7.23	62	SLU	2	245.12	4.52	4.52	4.52	4.52	968.21	2630.74	2.717
9.37	49	SLU	2	458.27	4.52	4.52	4.52	4.52	-1931.51	-2630.74	1.362

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	AfEP S <cmq>	AfEP I <cmq>	My <daNm>	M'ydy <daNm>	Sic.
0.20	7	SND	1	458.27	4.52	4.52	4.52	4.52	-1230.47	-2505.36	2.036
1.99	7	SND	1	279.47	4.52	4.52	4.52	4.52	586.48	2505.36	4.272
4.58	7	SND	1	20.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-1336.69	-2505.36	1.874
4.98	7	SND	2	20.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-1511.70	-2505.36	1.657
7.23	7	SND	2	245.12	4.52	4.52	4.52	4.52	697.20	2505.36	3.593
9.37	7	SND	2	458.27	4.52	4.52	4.52	4.52	-1539.29	-2505.36	1.628

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Xg	CC	TCC	El	X	AfE S	AfE I	My	σ_f sup	σ_f inf	σ_c

<m>				<cm>	<cmq>	<cmq>	<daNm>	<daN/cmq>	<daN/cmq>	<daN/cmq>
0.20	66	SLE R	1	458.27	4.52	4.52	-884.75	1362.27	-250.04	45.61
0.20	22	SLE Q	1	458.27	4.52	4.52	-527.91	812.84	-149.19	27.21
1.99	53	SLE R	1	279.47	4.52	4.52	460.68	-130.20	709.33	23.75
1.99	22	SLE Q	1	279.47	4.52	4.52	390.63	-110.40	601.47	20.14
4.58	53	SLE R	1	20.00	4.52	4.52	-1058.55	1629.87	-299.16	54.57
4.58	22	SLE Q	1	20.00	4.52	4.52	-762.62	1174.22	-215.53	39.31
4.98	66	SLE R	2	20.00	4.52	4.52	-1318.25	2029.73	-372.56	67.95
4.98	22	SLE Q	2	20.00	4.52	4.52	-1058.47	1629.75	-299.14	54.56
7.23	66	SLE R	2	245.12	4.52	4.52	669.62	-189.24	1031.03	34.52
7.23	22	SLE Q	2	245.12	4.52	4.52	644.37	-182.11	992.15	33.22
9.37	53	SLE R	2	458.27	4.52	4.52	-1328.01	2044.77	-375.31	68.46
9.37	22	SLE Q	2	458.27	4.52	4.52	-1069.80	1647.20	-302.34	55.15

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

Caso	Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	My <daNm>	c <mm>	s <mm>	K_2	Φ_{eq}	Δ_{sm} <mm>	A_s <cmq>	$A_{c\ eff}$ <cmq>	σ_s <daN/cmq>	ε_{sm}	Wk <mm>
48	0.20	22	SLE Q	1	5	458.27	-527.91	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	812.84	0.24	0.04
68	0.20	70	SLE F	1	5	458.27	-598.09	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	920.90	0.27	0.05
119	1.99	22	SLE Q	1	5	279.47	390.63	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	601.47	0.18	0.03
135	1.99	57	SLE F	1	5	279.47	403.59	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	621.41	0.18	0.03
190	4.58	22	SLE Q	1	5	20.00	-762.62	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	1174.22	0.34	0.06
206	4.58	57	SLE F	1	5	20.00	-823.01	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	1267.20	0.37	0.07
261	4.98	22	SLE Q	2	5	20.00	-1058.47	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	1629.75	0.55	0.10
281	4.98	70	SLE F	2	5	20.00	-1109.18	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	1707.84	0.50	0.09
332	7.23	22	SLE Q	2	5	245.12	644.37	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	992.15	0.29	0.05
352	7.23	70	SLE F	2	5	245.12	647.39	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	996.81	0.29	0.05
403	9.37	22	SLE Q	2	5	458.27	-1069.80	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	1647.20	0.56	0.10
419	9.37	57	SLE F	2	5	458.27	-1122.88	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	1728.93	0.50	0.09

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

CC	X0 <m>	X1 <m>	Lung. <m>	Staff.	AfE St. <cmq/m>	bw <m>	Vsdu <daN>	ctgθ	VRsd <daN>	VRcd <daN>	Vrdu <daN>	Sic.
62 SLU	0.20	0.40	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	1308.09	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	8.722
49 SLU	0.40	4.38	3.98	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	1571.50	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	7.260
49 SLU	4.38	4.58	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	1724.46	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	6.616
62 SLU	4.98	5.18	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	2212.10	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	5.158
49 SLU	5.18	9.17	3.98	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	2248.80	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	5.074
49 SLU	9.17	9.37	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	2481.79	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	4.597

Verifiche di resistenza al fuoco

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	AfEP S <cmq>	AfEP I <cmq>	My <daNm>	MRdy <daNm>	Sic.
0.20	75	SLU I	1	458.27	4.52	4.52	4.52	4.52	-527.91	-2442.70	4.627
1.99	75	SLU I	1	279.47	4.52	4.52	4.52	4.52	390.63	2442.70	6.253
4.58	75	SLU I	1	20.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-762.62	-2442.70	3.203
4.98	75	SLU I	2	20.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-1058.47	-2442.70	2.308
7.23	75	SLU I	2	245.12	4.52	4.52	4.52	4.52	644.37	2442.70	3.791
9.37	75	SLU I	2	458.27	4.52	4.52	4.52	4.52	-1069.80	-2442.70	2.283

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

CC	X0 <m>	X1 <m>	Lung. <m>	Staff.	AfE St. <cmq/m>	bw <m>	Vsdu <daN>	ctgθ	VRsd <daN>	VRcd <daN>	Vrdu <daN>	Sic.
75 SLU I	0.20	0.40	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	777.44	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	13.785
75 SLU I	0.40	4.38	3.98	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	955.74	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	11.214
75 SLU I	4.38	4.58	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	1063.05	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	10.082
75 SLU I	4.98	5.18	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	1412.82	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	7.586
75 SLU I	5.18	9.17	3.98	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	1435.87	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	7.464
75 SLU I	9.17	9.37	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	1596.53	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	6.713

Travata n. 1055

Nodi: 164 170 184

Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Tipo	B <cm>	H <cm>	Cf sup <cm>	Cf inf <cm>	Cls	Fck <daN/cmq>	Fctk <daN/cmq>	Fcd <daN/cmq>	Fcd (Inc) <daN/cmq>	Fctd <daN/cmq>	Tp	Fyk <daN/cmq>	Fyd <daN/cmq>
4	R	40.00	40.00	3.50	3.50	C25/30	249.00	17.91	141.10	249.00	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	AfEP S <cmq>	AfEP I <cmq>	My <daNm>	MRdy <daNm>	Sic.
0.20	62	SLU	1	20.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-2996.12	-10274.80	3.429
1.47	49	SLU	1	147.45	7.70	7.70	7.70	7.70	1802.36	10274.80	5.701
4.98	49	SLU	1	497.95	7.70	7.70	7.70	7.70	-4257.04	-10274.80	2.414
5.38	62	SLU	2	20.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-3650.50	-10274.80	2.815
8.79	62	SLU	2	361.02	7.70	7.70	7.70	7.70	2080.77	10274.80	4.938

10.96	62	SLU	2	578.03	7.70	7.70	7.70	7.70	1353.80	10274.80	7.590

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	AfEP S <cmq>	AfEP I <cmq>	My <daNm>	M'ydy <daNm>	Sic.
0.20	7	SND	1	20.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-2687.90	-9880.83	3.676
1.47	7	SND	1	147.45	7.70	7.70	7.70	7.70	1564.82	9880.83	6.314
4.98	7	SND	1	497.95	7.70	7.70	7.70	7.70	-3516.94	-9880.83	2.809
5.38	7	SND	2	20.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-2977.09	-9880.83	3.319
8.79	7	SND	2	361.02	7.70	7.70	7.70	7.70	1610.34	9880.83	6.136
10.96	7	SND	2	578.03	7.70	7.70	7.70	7.70	-1263.14	-9880.83	7.822

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	My <daNm>	σ_f sup <daN/cmq>	σ_f inf <daN/cmq>	σ_c <daN/cmq>
0.20	66	SLE R	1	20.00	7.70	7.70	-2064.44	812.67	-218.10	21.83
0.20	22	SLE Q	1	20.00	7.70	7.70	-1098.17	432.30	-116.02	11.61
1.47	53	SLE R	1	147.45	7.70	7.70	1256.22	-132.72	494.52	13.28
1.47	22	SLE Q	1	147.45	7.70	7.70	915.52	-96.72	360.40	9.68
4.98	53	SLE R	1	497.95	7.70	7.70	-2966.87	1167.92	-313.44	31.37
4.98	22	SLE Q	1	497.95	7.70	7.70	-2164.50	852.06	-228.67	22.89
5.38	66	SLE R	2	20.00	7.70	7.70	-2583.66	1017.07	-272.96	27.32
5.38	22	SLE Q	2	20.00	7.70	7.70	-2008.02	790.46	-212.14	21.23
8.79	66	SLE R	2	361.02	7.70	7.70	1460.17	-154.26	574.80	15.44
8.79	22	SLE Q	2	361.02	7.70	7.70	1255.62	-132.65	494.28	13.28
10.96	66	SLE R	2	578.03	7.70	7.70	847.20	-89.50	333.50	8.96
10.96	22	SLE Q	2	578.03	7.70	7.70	224.90	-23.76	88.53	2.38

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

Caso	Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	My <daNm>	c <mm>	s <mm>	K_2	Φ_{eq}	Δ_{sm} <mm>	A_s <cmq>	$A_{c\ eff}$ <cmq>	σ_s <daN/cmq>	ε_{sm}	Wk <mm>
57	0.20	22	SLE Q	1	4	20.00	-1098.17	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	432.30	0.13	0.03
77	0.20	70	SLE F	1	4	20.00	-1285.65	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	506.10	0.15	0.03
139	1.47	22	SLE Q	1	4	147.45	915.52	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	360.40	0.10	0.02
155	1.47	57	SLE F	1	4	147.45	987.83	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	388.86	0.11	0.02
210	4.98	22	SLE Q	1	4	497.95	-2164.50	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	852.06	0.25	0.05
226	4.98	57	SLE F	1	4	497.95	-2324.79	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	915.16	0.27	0.05
281	5.38	22	SLE Q	2	4	20.00	-2008.02	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	790.46	0.23	0.05
301	5.38	70	SLE F	2	4	20.00	-2117.02	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	833.37	0.24	0.05
352	8.79	22	SLE Q	2	4	361.02	1255.62	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	494.28	0.14	0.03
372	8.79	70	SLE F	2	4	361.02	1287.49	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	506.83	0.15	0.03
449	10.96	22	SLE Q	2	4	578.03	224.90	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	88.53	0.03	0.01
480	10.96	57	SLE F	2	4	578.03	-347.80	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	136.91	0.04	0.01

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

CC	X0 <m>	X1 <m>	Lung. <m>	Staff.	AfE St. <cmq/m>	bw <m>	Vsdu <daN>	ctgθ	VRsd <daN>	VRcd <daN>	Vrdu <daN>	Sic.
62 SLU	0.20	0.60	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	3325.73	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	7.589
49 SLU	0.60	4.58	3.98	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	3212.28	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	7.857
49 SLU	4.58	4.98	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	3631.06	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	6.951
62 SLU	5.38	5.78	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	3154.45	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	8.001
62 SLU	5.78	10.59	4.81	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	2762.10	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	9.138
49 SLU	10.59	10.99	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	1766.75	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	14.286

Verifiche di resistenza al fuoco

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	AfEP S <cmq>	AfEP I <cmq>	My <daNm>	MRdy <daNm>	Sic.
0.20	75	SLU I	1	20.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-1098.17	-10091.70	9.190
1.47	75	SLU I	1	147.45	7.70	7.70	7.70	7.70	915.52	10090.50	11.023
4.98	75	SLU I	1	497.95	7.70	7.70	7.70	7.70	-2164.50	-10091.70	4.662
5.38	75	SLU I	2	20.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-2008.02	-10091.70	5.026
8.79	75	SLU I	2	361.02	7.70	7.70	7.70	7.70	1255.62	10090.50	8.037
10.96	75	SLU I	2	578.03	7.70	7.70	7.70	7.70	224.90	10090.50	44.870

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

CC	X0 <m>	X1 <m>	Lung. <m>	Staff.	AfE St. <cmq/m>	bw <m>	Vsdu <daN>	ctgθ	VRsd <daN>	VRcd <daN>	Vrdu <daN>	Sic.
75 SLU I	0.20	0.60	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	1963.66	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	12.919
75 SLU I	0.60	4.58	3.98	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	1901.18	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	13.344
75 SLU I	4.58	4.98	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	2201.70	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	11.523
75 SLU I	5.38	5.78	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	2039.33	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	12.440
75 SLU I	5.78	10.59	4.81	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	1756.43	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	14.444
75 SLU I	10.59	10.99	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	1111.54	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	22.823

Travata n. 1056

Nodi: -2410 136 194 150

Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Tipo	B <cm>	H <cm>	Cf sup <cm>	Cf inf <cm>	Cls	Fck <daN/cmq>	Fctk <daN/cmq>	Fcd <daN/cmq>	Fcd (Inc) <daN/cmq>	Fctd <daN/cmq>	Tp	Fyk <daN/cmq>	Fyd <daN/cmq>
4	R	40.00	40.00	3.50	3.50	C25/30	249.00	17.91	141.10	249.00	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	AfEP S <cmq>	AfEP I <cmq>	My <daNm>	MRdy <daNm>	Sic.
0.20	62	SLU	1	458.27	6.16	6.16	6.16	6.16	-1513.12	-8286.13	5.476
1.58	51	SLU	1	320.03	6.16	6.16	6.16	6.16	1498.37	8286.13	5.530
4.58	49	SLU	1	20.00	6.16	6.16	6.16	6.16	-3076.53	-8286.13	2.693
4.98	62	SLU	2	20.00	6.16	6.16	6.16	6.16	-3552.17	-8286.13	2.333
7.11	64	SLU	3	140.02	6.16	6.16	6.16	6.16	1869.09	8286.13	4.433
9.37	49	SLU	3	365.13	6.16	6.16	6.16	6.16	-2573.31	-8286.13	3.220

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	AfEP S <cmq>	AfEP I <cmq>	My <daNm>	M'ydy <daNm>	Sic.
0.20	7	SND	1	458.27	6.16	6.16	6.16	6.16	-1507.88	-7955.27	5.276
1.58	7	SND	1	320.03	6.16	6.16	6.16	6.16	1264.21	7955.27	6.293
4.58	7	SND	1	20.00	6.16	6.16	6.16	6.16	-2492.03	-7955.27	3.192
4.98	7	SND	2	20.00	6.16	6.16	6.16	6.16	-2678.72	-7955.27	2.970
7.11	7	SND	3	140.02	6.16	6.16	6.16	6.16	1324.78	7955.27	6.005
9.37	7	SND	3	365.13	6.16	6.16	6.16	6.16	-2027.03	-7955.27	3.925

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	My <daNm>	σ_f sup <daN/cmq>	σ_f inf <daN/cmq>	σ_c <daN/cmq>
0.20	66	SLE R	1	458.27	6.16	6.16	-1048.90	513.16	-119.58	12.45
0.20	22	SLE Q	1	458.27	6.16	6.16	-527.17	257.91	-60.10	6.26
1.58	55	SLE R	1	320.03	6.16	6.16	1063.60	-121.25	520.35	12.62
1.58	22	SLE Q	1	320.03	6.16	6.16	902.55	-102.89	441.56	10.71
4.58	53	SLE R	1	20.00	6.16	6.16	-2163.74	1058.58	-246.67	25.67
4.58	22	SLE Q	1	20.00	6.16	6.16	-1722.06	842.50	-196.32	20.43
4.98	66	SLE R	2	20.00	6.16	6.16	-2479.98	1213.29	-282.72	29.43
4.98	22	SLE Q	2	20.00	6.16	6.16	-1950.20	954.11	-222.32	23.14
7.11	68	SLE R	3	140.02	6.16	6.16	1304.91	-148.76	638.41	15.48
7.11	22	SLE Q	3	140.02	6.16	6.16	1142.96	-130.30	559.18	13.56
9.37	53	SLE R	3	365.13	6.16	6.16	-1784.10	872.85	-203.39	21.17
9.37	22	SLE Q	3	365.13	6.16	6.16	-1240.14	606.72	-141.38	14.71

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

Caso	Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	My <daNm>	c <mm>	s <mm>	K_2	Φ_{eq}	Δ_{sm} <mm>	A_s <cmq>	$A_{c\ eff}$ <cmq>	σ_s <daN/cmq>	ε_{sm}	Wk <mm>
58	0.20	22	SLE Q	1	4	458.27	-527.17	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	257.91	0.08	0.02
79	0.20	70	SLE F	1	4	458.27	-626.89	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	306.70	0.09	0.02
132	1.58	22	SLE Q	1	4	320.03	902.55	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	441.56	0.13	0.03
148	1.58	57	SLE F	1	4	320.03	926.47	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	453.26	0.13	0.03
203	4.58	22	SLE Q	1	4	20.00	-1722.06	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	842.50	0.25	0.06
219	4.58	57	SLE F	1	4	20.00	-1814.25	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	887.60	0.26	0.06
274	4.98	22	SLE Q	2	4	20.00	-1950.20	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	954.11	0.28	0.06
294	4.98	70	SLE F	2	4	20.00	-2050.92	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	1003.38	0.29	0.07
345	7.11	22	SLE Q	3	4	140.02	1142.96	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	559.18	0.16	0.04
365	7.11	70	SLE F	3	4	140.02	1161.45	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	568.22	0.17	0.04
420	9.37	22	SLE Q	3	4	365.13	-1240.14	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	606.72	0.18	0.04
436	9.37	57	SLE F	3	4	365.13	-1356.77	28.00	105.33	0.50	14.00	135.58	6.16	350.00	663.78	0.19	0.04

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

CC	X0 <m>	X1 <m>	Lung. <m>	Staff.	AfE St. <cmq/m>	bw <m>	Vsdu <daN>	ctgθ	VRsd <daN>	VRcd <daN>	Vrdu <daN>	Sic.
64 SLU	0.20	0.60	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	2372.92	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	10.636
51 SLU	0.60	4.18	3.58	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	2877.73	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	8.771
51 SLU	4.18	4.58	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	3438.78	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	7.340
64 SLU	4.98	5.38	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	4293.67	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	5.878
64 SLU	5.38	8.97	3.58	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	3705.86	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	6.811
51 SLU	8.97	9.37	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	3699.65	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	6.822

Verifiche di resistenza al fuoco

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	AfEP S <cmq>	AfEP I <cmq>	My <daNm>	MRdy <daNm>	Sic.
0.20	75	SLU I	1	458.27	6.16	6.16	6.16	6.16	-527.17	-7794.22	14.785
1.58	75	SLU I	1	320.03	6.16	6.16	6.16	6.16	902.55	8026.46	8.894
4.58	75	SLU I	1	20.00	6.16	6.16	6.16	6.16	-1722.06	-7794.22	4.526

4.98	75	SLU I	2	20.00	6.16	6.16	6.16	6.16	-1950.20	-7794.22	3.997
7.11	75	SLU I	3	140.02	6.16	6.16	6.16	6.16	1142.96	8026.46	7.023
9.37	75	SLU I	3	365.13	6.16	6.16	6.16	6.16	-1240.14	-7794.22	6.285

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

CC	X0 <m>	X1 <m>	Lung. <m>	Staff.	AfE St. <cmq/m>	bw <m>	Vsdu <daN>	ctgθ	VRsd <daN>	VRcd <daN>	Vrdu <daN>	Sic.
75 SLU I	0.20	0.60	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	1387.74	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	18.281
75 SLU I	0.60	4.18	3.58	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	1747.74	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	14.515
75 SLU I	4.18	4.58	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	2111.52	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	12.015
75 SLU I	4.98	5.38	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	2659.86	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	9.538
75 SLU I	5.38	8.97	3.58	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	2278.24	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	11.136
75 SLU I	8.97	9.37	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	2289.58	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	11.080

Travata n. 1057

Nodi: -2409 138 139 151

Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Tipo	B <cm>	H <cm>	Cf sup <cm>	Cf inf <cm>	Cls	Fck <daN/cmq>	Fctk <daN/cmq>	Fcd <daN/cmq>	Fcd (Inc) <daN/cmq>	Fctd <daN/cmq>	Tp	Fyk <daN/cmq>	Fyd <daN/cmq>
4	R	40.00	40.00	3.50	3.50	C25/30	249.00	17.91	141.10	249.00	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	AfEP S <cmq>	AfEP I <cmq>	My <daNm>	MRdy <daNm>	Sic.
0.15	51	SLU	1	556.52	7.70	7.70	7.70	7.70	-1495.53	-10274.80	6.870
2.26	64	SLU	1	345.93	7.70	7.70	7.70	7.70	2889.31	10274.80	3.556
5.57	51	SLU	1	15.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-3652.20	-10274.80	2.813
5.87	64	SLU	2	15.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-1776.96	-10274.80	5.782
7.56	50	SLU	2	184.93	7.70	7.70	7.70	7.70	-1149.31	-10274.80	8.940
7.86	50	SLU	3	15.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-1175.31	-10274.80	8.742
8.99	62	SLU	3	127.29	7.70	7.70	7.70	7.70	885.52	10274.80	11.603
9.37	62	SLU	3	165.09	7.70	7.70	7.70	7.70	885.52	10274.80	11.603

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	AfEP S <cmq>	AfEP I <cmq>	My <daNm>	M'ydy <daNm>	Sic.
0.15	7	SND	1	556.52	7.70	7.70	7.70	7.70	-1119.27	-9880.83	8.828
2.26	7	SND	1	345.93	7.70	7.70	7.70	7.70	1760.99	9880.83	5.611
5.57	7	SND	1	15.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-2382.37	-9880.83	4.147
5.87	7	SND	2	15.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-1212.75	-9880.83	8.147
7.56	1	SND	2	184.93	7.70	7.70	7.70	7.70	-569.16	-9880.83	17.360
7.86	7	SND	3	15.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-633.09	-9880.83	15.607
8.99	7	SND	3	127.29	7.70	7.70	7.70	7.70	678.22	9880.83	14.569
9.37	7	SND	3	165.09	7.70	7.70	7.70	7.70	678.22	9880.83	14.569

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	My <daNm>	σ_f sup <daN/cmq>	σ_f inf <daN/cmq>	σ_c <daN/cmq>
0.15	55	SLE R	1	556.52	7.70	7.70	-1059.71	417.16	-111.96	11.21
0.15	22	SLE Q	1	556.52	7.70	7.70	-791.36	311.52	-83.61	8.37
2.26	68	SLE R	1	345.93	7.70	7.70	2046.75	-216.23	805.71	21.64
2.26	22	SLE Q	1	345.93	7.70	7.70	1656.61	-175.02	652.13	17.52
5.57	55	SLE R	1	15.00	7.70	7.70	-2584.20	1017.28	-273.01	27.32
5.57	22	SLE Q	1	15.00	7.70	7.70	-2168.27	853.55	-229.07	22.93
5.87	68	SLE R	2	15.00	7.70	7.70	-1243.51	489.51	-131.37	13.15
5.87	22	SLE Q	2	15.00	7.70	7.70	-987.93	388.90	-104.37	10.45
7.56	54	SLE R	2	184.93	7.70	7.70	-797.81	314.06	-84.29	8.44
7.56	22	SLE Q	2	184.93	7.70	7.70	-388.09	152.77	-41.00	4.10
7.86	54	SLE R	3	15.00	7.70	7.70	-814.00	320.43	-86.00	8.61
7.86	22	SLE Q	3	15.00	7.70	7.70	-457.58	180.13	-48.34	4.84
8.99	66	SLE R	3	127.29	7.70	7.70	592.19	-62.56	233.12	6.26
8.99	22	SLE Q	3	127.29	7.70	7.70	128.00	-13.52	50.39	1.35
9.37	66	SLE R	3	165.09	7.70	7.70	592.19	-62.56	233.12	6.26
9.37	22	SLE Q	3	165.09	7.70	7.70	128.00	-13.52	50.39	1.35

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

Caso	Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	My <daNm>	c <mm>	s <mm>	K_2	Φ_{eq}	Δ_{sm} <mm>	A_s <cmq>	$A_{c\ eff}$ <cmq>	σ_s <daN/cmq>	ε_{sm}	Wk <mm>
51	0.15	22	SLE Q	1	4	556.52	-791.36	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	311.52	0.09	0.02
56	0.15	19	SLE F	1	4	556.52	-808.51	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	318.27	0.09	0.02
122	2.26	22	SLE Q	1	4	345.93	1656.61	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	652.13	0.19	0.04
142	2.26	70	SLE F	1	4	345.93	1661.08	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	653.89	0.19	0.04
193	5.57	22	SLE Q	1	4	15.00	-2168.27	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	853.55	0.25	0.05
209	5.57	57	SLE F	1	4	15.00	-2174.48	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	855.99	0.25	0.05
264	5.87	22	SLE Q	2	4	15.00	-987.93	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	388.90	0.11	0.02
284	5.87	70	SLE F	2	4	15.00	-1051.12	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	413.78	0.12	0.02

335	7.56	22	SLE Q	2	4	184.93	-388.09	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	152.77	0.04	0.01
340	7.56	19	SLE F	2	4	184.93	-448.00	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	176.35	0.05	0.01
406	7.86	22	SLE Q	3	4	15.00	-457.58	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	180.13	0.05	0.01
411	7.86	19	SLE F	3	4	15.00	-519.96	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	204.68	0.06	0.01
493	8.99	22	SLE Q	3	4	127.29	128.00	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	50.39	0.01	0.00
513	8.99	70	SLE F	3	4	127.29	192.29	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	75.70	0.02	0.00
564	9.37	22	SLE Q	3	4	165.09	128.00	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	50.39	0.01	0.00
585	9.37	70	SLE F	3	4	165.09	192.29	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	75.70	0.02	0.00

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

CC	X0 <m>	X1 <m>	Lung. <m>	Staff.	AfE St. <cmq/m>	bw <m>	Vsdu <daN>	ctgθ	VRsd <daN>	VRcd <daN>	Vrdu <daN>	Sic.
64 SLU	0.15	0.55	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	3380.34	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	7.467
51 SLU	0.55	5.17	4.62	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	3613.24	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	6.985
51 SLU	5.17	5.57	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	4170.53	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	6.052
64 SLU	5.87	6.27	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	1673.43	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	15.082
62 SLU	6.27	7.16	0.90	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	1194.79	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	21.125
50 SLU	7.16	7.56	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	1071.49	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	23.555
63 SLU	7.86	8.26	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	2097.06	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	12.036
63 SLU	8.26	8.97	0.70	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	1624.27	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	15.539
63 SLU	8.97	9.37	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	795.83	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	31.715

Verifiche di resistenza al fuoco
Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	AfEP S <cmq>	AfEP I <cmq>	My <daNm>	MRdy <daNm>	Sic.
0.15	75	SLU I	1	556.52	7.70	7.70	7.70	7.70	-791.36	-10091.70	12.752
2.26	75	SLU I	1	345.93	7.70	7.70	7.70	7.70	1656.61	10090.50	6.092
5.57	75	SLU I	1	15.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-2168.27	-10091.70	4.654
5.87	75	SLU I	2	15.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-987.93	-10091.70	10.215
7.56	75	SLU I	2	184.93	7.70	7.70	7.70	7.70	-388.09	-10091.70	26.004
7.86	75	SLU I	3	15.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-457.58	-10091.70	22.055
8.99	75	SLU I	3	127.29	7.70	7.70	7.70	7.70	128.00	10090.50	78.842
9.37	75	SLU I	3	165.09	7.70	7.70	7.70	7.70	128.00	10090.50	78.842

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

CC	X0 <m>	X1 <m>	Lung. <m>	Staff.	AfE St. <cmq/m>	bw <m>	Vsdu <daN>	ctgθ	VRsd <daN>	VRcd <daN>	Vrdu <daN>	Sic.
75 SLU I	0.15	0.55	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	1921.52	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	13.203
75 SLU I	0.55	5.17	4.62	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	2108.62	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	12.031
75 SLU I	5.17	5.57	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	2430.06	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	10.440
75 SLU I	5.87	6.27	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	987.90	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	25.680
75 SLU I	6.27	7.16	0.90	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	688.99	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	36.821
75 SLU I	7.16	7.56	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	281.91	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	89.992
75 SLU I	7.86	8.26	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	983.97	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	25.782
75 SLU I	8.26	8.97	0.70	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	646.58	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	39.236
75 SLU I	8.97	9.37	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	282.00	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	89.961

Travata n. 1058

Nodi: 199 -2134 200
Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Tipo	B <cm>	H <cm>	Cf sup <cm>	Cf inf <cm>	Cls	Fck <daN/cmq>	Fctk <daN/cmq>	Fcd <daN/cmq>	Fcd (Inc) <daN/cmq>	Fctd <daN/cmq>	Tp	Fyk <daN/cmq>	Fyd <daN/cmq>
5	R	40.00	20.00	3.50	3.50	C25/30	249.00	17.91	141.10	249.00	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Travata priva di sollecitazioni perché adiacente ad un muro o per altri motivi

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Travata priva di sollecitazioni perché adiacente ad un muro o per altri motivi

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

Travata priva di sollecitazioni perché adiacente ad un muro o per altri motivi

Travata n. 1059

Nodi: 195 -2131 -2132 -2133 197
Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Tipo	B <cm>	H <cm>	Cf sup <cm>	Cf inf <cm>	Cls	Fck <daN/cmq>	Fctk <daN/cmq>	Fcd <daN/cmq>	Fcd (Inc) <daN/cmq>	Fctd <daN/cmq>	Tp	Fyk <daN/cmq>	Fyd <daN/cmq>
5	R	40.00	20.00	3.50	3.50	C25/30	249.00	17.91	141.10	249.00	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Travata priva di sollecitazioni perché adiacente ad un muro o per altri motivi

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Travata priva di sollecitazioni perché adiacente ad un muro o per altri motivi

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

Travata priva di sollecitazioni perché adiacente ad un muro o per altri motivi

Travata n. 1060

Nodi: -2421 -2129 192 193 -2130 196

Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Tipo	B <cm>	H <cm>	Cf sup <cm>	Cf inf <cm>	Cls	Fck <daN/cmq>	Fctk <daN/cmq>	Fcd <daN/cmq>	Fcd (Inc) <daN/cmq>	Fctd <daN/cmq>	Tp	Fyk <daN/cmq>	Fyd <daN/cmq>
5	R	40.00	20.00	3.50	3.50	C25/30	249.00	17.91	141.10	249.00	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	AfEP S <cmq>	AfEP I <cmq>	My <daNm>	MRdy <daNm>	Sic.
1.20	64	SLU	3	0.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-1672.39	-2630.74	1.573
3.04	64	SLU	3	184.03	4.52	4.52	4.52	4.52	744.45	2630.74	3.534
4.26	63	SLU	3	306.71	4.52	4.52	4.52	4.52	459.91	2630.74	5.720

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	AfEP S <cmq>	AfEP I <cmq>	My <daNm>	M'ydy <daNm>	Sic.
1.20	1	SND	3	0.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-862.06	-2505.36	2.906
3.04	1	SND	3	184.03	4.52	4.52	4.52	4.52	398.57	2505.36	6.286
4.26	1	SND	3	306.71	4.52	4.52	4.52	4.52	-244.90	-2505.36	10.230

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	My <daNm>	σ_f sup <daN/cmq>	σ_f inf <daN/cmq>	σ_c <daN/cmq>
1.20	68	SLE R	3	0.00	4.52	4.52	-1152.59	1774.67	-325.74	59.42
1.20	22	SLE Q	3	0.00	4.52	4.52	-804.46	1238.65	-227.35	41.47
3.04	68	SLE R	3	184.03	4.52	4.52	513.41	-145.10	790.52	26.47
3.04	22	SLE Q	3	184.03	4.52	4.52	382.32	-108.05	588.67	19.71
4.26	67	SLE R	3	306.71	4.52	4.52	308.58	-87.21	475.13	15.91
4.26	22	SLE Q	3	306.71	4.52	4.52	-182.89	281.60	-51.69	9.43

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

Caso	Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	My <daNm>	c <mm>	s <mm>	K_2	Φ_{eq}	Δ_{sm} <mm>	A_s <cmq>	$A_{c\ eff}$ <cmq>	σ_s <daN/cmq>	ε_{sm}	Wk <mm>
48	1.20	22	SLE Q	3	5	0.00	-804.46	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	1238.65	0.36	0.07
53	1.20	19	SLE F	3	5	0.00	-866.46	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	1334.11	0.39	0.07
119	3.04	22	SLE Q	3	5	184.03	382.32	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	588.67	0.17	0.03
124	3.04	19	SLE F	3	5	184.03	400.11	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	616.06	0.18	0.03
209	4.26	22	SLE Q	3	5	306.71	-182.89	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	281.60	0.08	0.02
228	4.26	57	SLE F	3	5	306.71	-190.60	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	293.47	0.09	0.02

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

CC	X0 <m>	X1 <m>	Lung. <m>	Staff.	AfE St. <cmq/m>	bw <m>	Vsdu <daN>	ctgθ	VRsd <daN>	VRcd <daN>	Vrdu <daN>	Sic.
64 SLU	1.20	1.40	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	2318.93	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	4.920
64 SLU	1.40	4.06	2.67	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	2090.02	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	5.459
51 SLU	4.06	4.26	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	1238.54	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	9.212

Verifiche di resistenza al fuoco

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	AfEP S <cmq>	AfEP I <cmq>	My <daNm>	MRdy <daNm>	Sic.
1.20	75	SLU I	3	0.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-804.46	-2442.70	3.036
3.04	75	SLU I	3	184.03	4.52	4.52	4.52	4.52	382.32	2442.70	6.389
4.26	75	SLU I	3	306.71	4.52	4.52	4.52	4.52	-182.89	-2442.70	13.356

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

CC	X0 <m>	X1 <m>	Lung. <m>	Staff.	AfE St. <cmq/m>	bw <m>	Vsdu <daN>	ctgθ	VRsd <daN>	VRcd <daN>	Vrdu <daN>	Sic.
75 SLU I	1.20	1.40	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	1260.97	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	8.499
75 SLU I	1.40	4.06	2.67	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	1122.94	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	9.544
75 SLU I	4.06	4.26	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	855.63	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	12.526

Travata n. 1064

Nodi: -2418 132 142

Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Tipo	B <cm>	H <cm>	Cf sup <cm>	Cf inf <cm>	Cls	Fck <daN/cmq>	Fctk <daN/cmq>	Fcd <daN/cmq>	Fcd (Inc) <daN/cmq>	Fctd <daN/cmq>	Tp	Fyk <daN/cmq>	Fyd <daN/cmq>
5	R	40.00	20.00	3.50	3.50	C25/30	249.00	17.91	141.10	249.00	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	AfEP S <cmq>	AfEP I <cmq>	My <daNm>	MRdy <daNm>	Sic.
0.20	62	SLU	1	458.27	4.52	4.52	4.52	4.52	-688.38	-2630.74	3.822
2.06	50	SLU	1	272.00	4.52	4.52	4.52	4.52	585.36	2630.74	4.494
4.58	50	SLU	1	20.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-1248.87	-2630.74	2.107
4.98	62	SLU	2	20.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-1513.81	-2630.74	1.738
7.16	62	SLU	2	237.60	4.52	4.52	4.52	4.52	929.47	2630.74	2.830
9.37	49	SLU	2	458.27	4.52	4.52	4.52	4.52	-1714.32	-2630.74	1.535

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	AfEP S <cmq>	AfEP I <cmq>	My <daNm>	M'ydy <daNm>	Sic.
0.20	7	SND	1	458.27	4.52	4.52	4.52	4.52	-709.96	-2505.36	3.529
2.06	7	SND	1	272.00	4.52	4.52	4.52	4.52	456.54	2505.36	5.488
4.58	7	SND	1	20.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-1008.19	-2505.36	2.485
4.98	7	SND	2	20.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-1163.12	-2505.36	2.154
7.16	7	SND	2	237.60	4.52	4.52	4.52	4.52	652.43	2505.36	3.840
9.37	7	SND	2	458.27	4.52	4.52	4.52	4.52	-1272.99	-2505.36	1.968

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	My <daNm>	σ_f sup <daN/cmq>	σ_f inf <daN/cmq>	σ_c <daN/cmq>
0.20	66	SLE R	1	458.27	4.52	4.52	-490.87	755.81	-138.73	25.30
0.20	22	SLE Q	1	458.27	4.52	4.52	-466.07	717.62	-131.72	24.03
2.06	54	SLE R	1	272.00	4.52	4.52	416.55	-117.72	641.37	21.47
2.06	22	SLE Q	1	272.00	4.52	4.52	405.66	-114.65	624.61	20.91
4.58	54	SLE R	1	20.00	4.52	4.52	-881.39	1357.10	-249.09	45.44
4.58	22	SLE Q	1	20.00	4.52	4.52	-814.39	1253.94	-230.16	41.98
4.98	66	SLE R	2	20.00	4.52	4.52	-1048.67	1614.66	-296.37	54.06
4.98	22	SLE Q	2	20.00	4.52	4.52	-1013.72	1560.86	-286.49	52.26
7.16	66	SLE R	2	237.60	4.52	4.52	644.33	-182.10	992.10	33.22
7.16	22	SLE Q	2	237.60	4.52	4.52	642.24	-181.51	988.87	33.11
9.37	53	SLE R	2	458.27	4.52	4.52	-1186.39	1826.71	-335.29	61.16
9.37	22	SLE Q	2	458.27	4.52	4.52	-1116.51	1719.12	-315.54	57.56

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

Caso	Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	My <daNm>	c <mm>	s <mm>	K_2	Φ_{eq}	Δ_{sm} <mm>	A_s <cmq>	$A_{c\ eff}$ <cmq>	σ_s <daN/cmq>	ε_{sm}	Wk <mm>
48	0.20	22	SLE Q	1	5	458.27	-466.07	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	717.62	0.21	0.04
68	0.20	70	SLE F	1	5	458.27	-475.83	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	732.64	0.21	0.04
119	2.06	22	SLE Q	1	5	272.00	405.66	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	624.61	0.18	0.03
124	2.06	19	SLE F	1	5	272.00	407.34	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	627.20	0.18	0.03
190	4.58	22	SLE Q	1	5	20.00	-814.39	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	1253.94	0.37	0.07
206	4.58	57	SLE F	1	5	20.00	-823.96	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	1268.67	0.37	0.07
261	4.98	22	SLE Q	2	5	20.00	-1013.72	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	1560.86	0.51	0.10
281	4.98	70	SLE F	2	5	20.00	-1023.96	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	1576.61	0.46	0.09
332	7.16	22	SLE Q	2	5	237.60	642.24	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	988.87	0.29	0.05
352	7.16	70	SLE F	2	5	237.60	642.69	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	989.56	0.29	0.05
403	9.37	22	SLE Q	2	5	458.27	-1116.51	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	1719.12	0.59	0.11
419	9.37	57	SLE F	2	5	458.27	-1127.23	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	1735.63	0.51	0.09

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

CC	X0 <m>	X1 <m>	Lung. <m>	Staff.	AfE St. <cmq/m>	bw <m>	Vsdu <daN>	ctgθ	VRsd <daN>	VRcd <daN>	Vrdu <daN>	Sic.
62 SLU	0.20	0.40	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	1063.70	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	10.726
50 SLU	0.40	4.38	3.98	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	1436.43	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	7.943
50 SLU	4.38	4.58	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	1589.39	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	7.179
62 SLU	4.98	5.18	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	2026.41	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	5.630
49 SLU	5.18	9.17	3.98	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	2151.05	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	5.304
49 SLU	9.17	9.37	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	2384.04	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	4.786

Verifiche di resistenza al fuoco

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	AfEP S <cmq>	AfEP I <cmq>	My <daNm>	MRdy <daNm>	Sic.
0.20	75	SLU I	1	458.27	4.52	4.52	4.52	4.52	-466.07	-2442.70	5.241
2.06	75	SLU I	1	272.00	4.52	4.52	4.52	4.52	405.66	2442.70	6.021
4.58	75	SLU I	1	20.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-814.39	-2442.70	2.999
4.98	75	SLU I	2	20.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-1013.72	-2442.70	2.410

7.16	75	SLU I	2	237.60	4.52	4.52	4.52	4.52	642.24	2442.70	3.803
9.37	75	SLU I	2	458.27	4.52	4.52	4.52	4.52	-1116.51	-2442.70	2.188

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

CC	X0 <m>	X1 <m>	Lung. <m>	Staff.	AfE St. <cmq/m>	bw <m>	Vsdu <daN>	ctgθ	VRsd <daN>	VRcd <daN>	Vrdu <daN>	Sic.
75 SLU I	0.20	0.40	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	751.52	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	14.261
75 SLU I	0.40	4.38	3.98	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	981.67	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	10.917
75 SLU I	4.38	4.58	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	1088.97	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	9.842
75 SLU I	4.98	5.18	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	1391.96	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	7.699
75 SLU I	5.18	9.17	3.98	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	1456.74	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	7.357
75 SLU I	9.17	9.37	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	1617.40	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	6.626

Travata n. 1066

Nodi: 139 197

Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Tipo	B <cm>	H <cm>	Cf sup <cm>	Cf inf <cm>	Cls	Fck <daN/cmq>	Fctk <daN/cmq>	Fcd <daN/cmq>	Fcd (Inc) <daN/cmq>	Fctd <daN/cmq>	Tp	Fyk <daN/cmq>	Fyd <daN/cmq>
5	R	40.00	20.00	3.50	3.50	C25/30	249.00	17.91	141.10	249.00	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	AfEP S <cmq>	AfEP I <cmq>	My <daNm>	MRdy <daNm>	Sic.
0.15	49	SLU	1	291.86	4.52	4.52	4.52	4.52	-283.55	-2630.74	9.278
0.65	63	SLU	1	241.67	4.52	4.52	4.52	4.52	204.00	2630.74	12.896
2.92	24	SLU	1	15.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-523.74	-2630.74	5.023

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	AfEP S <cmq>	AfEP I <cmq>	My <daNm>	M'ydy <daNm>	Sic.
0.15	1	SND	1	291.86	4.52	4.52	4.52	4.52	-753.40	-2505.36	3.325
0.65	1	SND	1	241.67	4.52	4.52	4.52	4.52	-457.13	-2505.36	5.481
2.92	1	SND	1	15.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-836.06	-2505.36	2.997

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	My <daNm>	σ_f sup <daN/cmq>	σ_f inf <daN/cmq>	σ_c <daN/cmq>
0.15	53	SLE R	1	291.86	4.52	4.52	-204.28	314.53	-57.73	10.53
0.15	22	SLE Q	1	291.86	4.52	4.52	-226.73	349.10	-64.08	11.69
0.65	67	SLE R	1	241.67	4.52	4.52	140.62	-39.74	216.51	7.25
0.65	22	SLE Q	1	241.67	4.52	4.52	99.97	-28.25	153.93	5.15
2.92	28	SLE R	1	15.00	4.52	4.52	-362.92	558.79	-102.57	18.71
2.92	22	SLE Q	1	15.00	4.52	4.52	-287.31	442.37	-81.20	14.81

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

Caso	Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	My <daNm>	c <mm>	s <mm>	K_2	Φ_{eq}	Δ_{sm} <mm>	A_s <cmq>	$A_{c\ eff}$ <cmq>	σ_s <daN/cmq>	ε_{sm}	Wk <mm>
49	0.15	22	SLE Q	1	5	291.86	-226.73	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	349.10	0.10	0.02
65	0.15	57	SLE F	1	5	291.86	-228.67	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	352.10	0.10	0.02
158	0.65	22	SLE Q	1	5	241.67	99.97	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	153.93	0.04	0.01
168	0.65	19	SLE F	1	5	241.67	107.37	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	165.33	0.05	0.01
252	2.92	22	SLE Q	1	5	15.00	-287.31	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	442.37	0.13	0.02
257	2.92	19	SLE F	1	5	15.00	-299.17	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	460.63	0.13	0.02

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

CC	X0 <m>	X1 <m>	Lung. <m>	Staff.	AfE St. <cmq/m>	bw <m>	Vsdu <daN>	ctgθ	VRsd <daN>	VRcd <daN>	Vrdu <daN>	Sic.
1 SND	0.15	0.35	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	1010.25	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	11.294
1 SND	0.35	2.72	2.37	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	961.01	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	11.873
1 SND	2.72	2.92	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	1054.01	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	10.825

Verifiche di resistenza al fuoco

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	AfEP S <cmq>	AfEP I <cmq>	My <daNm>	MRdy <daNm>	Sic.
0.15	75	SLU I	1	291.86	4.52	4.52	4.52	4.52	-226.73	-2442.70	10.774
0.65	75	SLU I	1	241.67	4.52	4.52	4.52	4.52	99.97	2442.70	24.433
2.92	75	SLU I	1	15.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-287.31	-2442.70	8.502

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

CC	X0 <m>	X1 <m>	Lung. <m>	Staff.	AfE St. <cmq/m>	bw <m>	Vsdu <daN>	ctgθ	VRsd <daN>	VRcd <daN>	Vrdu <daN>	Sic.
75 SLU I	0.15	0.35	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	621.81	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	17.235
75 SLU I	0.35	2.72	2.37	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	572.57	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	18.718

75 SLU I	2.72	2.92	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	665.57	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	16.102

Travata n. 1069

Nodi: 168 199

Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Tipo	B <cm>	H <cm>	Cf sup <cm>	Cf inf <cm>	Cls	Fck <daN/cmq>	Fctk <daN/cmq>	Fcd <daN/cmq>	Fcd (Inc) <daN/cmq>	Fctd <daN/cmq>	Tp	Fyk <daN/cmq>	Fyd <daN/cmq>
5	R	40.00	20.00	3.50	3.50	C25/30	249.00	17.91	141.10	249.00	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	AfEP S <cmq>	AfEP I <cmq>	My <daNm>	MRdy <daNm>	Sic.
0.15	38	SLU	1	15.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-998.44	-2630.74	2.635
1.32	38	SLU	1	131.57	4.52	4.52	4.52	4.52	1153.89	2630.74	2.280
2.92	25	SLU	1	291.78	4.52	4.52	4.52	4.52	-1695.67	-2630.74	1.551

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	AfEP S <cmq>	AfEP I <cmq>	My <daNm>	M'ydy <daNm>	Sic.
0.15	1	SND	1	15.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-933.93	-2505.36	2.683
1.32	1	SND	1	131.57	4.52	4.52	4.52	4.52	733.00	2505.36	3.418
2.92	1	SND	1	291.78	4.52	4.52	4.52	4.52	-1299.75	-2505.36	1.928

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	My <daNm>	σ_f sup <daN/cmq>	σ_f inf <daN/cmq>	σ_c <daN/cmq>
0.15	42	SLE R	1	15.00	4.52	4.52	-704.54	1084.80	-199.11	36.32
0.15	22	SLE Q	1	15.00	4.52	4.52	-652.65	1004.91	-184.45	33.64
1.32	42	SLE R	1	131.57	4.52	4.52	809.76	-228.85	1246.81	41.74
1.32	22	SLE Q	1	131.57	4.52	4.52	717.78	-202.85	1105.18	37.00
2.92	29	SLE R	1	291.78	4.52	4.52	-1182.44	1820.64	-334.18	60.95
2.92	22	SLE Q	1	291.78	4.52	4.52	-981.53	1511.29	-277.39	50.60

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

Caso	Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	My <daNm>	c <mm>	s <mm>	K_2	Φ_{eq}	Δ_{sm} <mm>	A_s <cmq>	$A_{c\ eff}$ <cmq>	σ_s <daN/cmq>	ε_{sm}	Wk <mm>
48	0.15	22	SLE Q	1	5	15.00	-652.65	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	1004.91	0.29	0.05
60	0.15	44	SLE F	1	5	15.00	-660.40	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	1016.84	0.30	0.05
119	1.32	22	SLE Q	1	5	131.57	717.78	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	1105.18	0.32	0.06
131	1.32	44	SLE F	1	5	131.57	719.96	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	1108.55	0.32	0.06
190	2.92	22	SLE Q	1	5	291.78	-981.53	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	1511.29	0.49	0.09
195	2.92	19	SLE F	1	5	291.78	-995.65	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	1533.03	0.45	0.08

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

CC	X0 <m>	X1 <m>	Lung. <m>	Staff.	AfE St. <cmq/m>	bw <m>	Vsdu <daN>	ctgθ	VRsd <daN>	VRcd <daN>	Vrdu <daN>	Sic.
38 SLU	0.15	0.35	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	3155.90	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	3.615
25 SLU	0.35	2.72	2.37	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	3156.68	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	3.614
25 SLU	2.72	2.92	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	3643.14	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	3.132

Verifiche di resistenza al fuoco

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	AfEP S <cmq>	AfEP I <cmq>	My <daNm>	MRdy <daNm>	Sic.
0.15	75	SLU I	1	15.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-652.65	-2442.70	3.743
1.32	75	SLU I	1	131.57	4.52	4.52	4.52	4.52	717.78	2442.70	3.403
2.92	75	SLU I	1	291.78	4.52	4.52	4.52	4.52	-981.53	-2442.70	2.489

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

CC	X0 <m>	X1 <m>	Lung. <m>	Staff.	AfE St. <cmq/m>	bw <m>	Vsdu <daN>	ctgθ	VRsd <daN>	VRcd <daN>	Vrdu <daN>	Sic.
75 SLU I	0.15	0.35	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	1998.36	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	5.363
75 SLU I	0.35	2.72	2.37	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	1930.04	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	5.553
75 SLU I	2.72	2.92	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	2236.01	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	4.793

Travata n. 1070

Nodi: 200 201

Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Tipo	B <cm>	H <cm>	Cf sup <cm>	Cf inf <cm>	Cls	Fck <daN/cmq>	Fctk <daN/cmq>	Fcd <daN/cmq>	Fcd (Inc) <daN/cmq>	Fctd <daN/cmq>	Tp	Fyk <daN/cmq>	Fyd <daN/cmq>
5	R	40.00	20.00	3.50	3.50	C25/30	249.00	17.91	141.10	249.00	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg	CC	TCC	El	X	AfE S	AfE I	AfEP S	AfEP I	My	MRdy	Sic.

<m>				<cm>	<cmq>	<cmq>	<cmq>	<cmq>	<daNm>	<daNm>	
0.15	50	SLU	1	15.00	4.52	4.52	4.52	4.52	650.61	2630.74	4.044
0.87	50	SLU	1	87.50	4.52	4.52	4.52	4.52	-561.77	-2630.74	4.683

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	AfEP S <cmq>	AfEP I <cmq>	My <daNm>	M'ydy <daNm>	Sic.
0.15	1	SND	1	15.00	4.52	4.52	4.52	4.52	614.37	2505.36	4.078
0.87	1	SND	1	87.50	4.52	4.52	4.52	4.52	-477.31	-2505.36	5.249

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	My <daNm>	σ_f sup <daN/cmq>	σ_f inf <daN/cmq>	σ_c <daN/cmq>
0.15	54	SLE R	1	15.00	4.52	4.52	436.82	-123.45	672.59	22.52
0.15	22	SLE Q	1	15.00	4.52	4.52	107.91	-30.50	166.15	5.56
0.87	54	SLE R	1	87.50	4.52	4.52	-376.45	579.63	-106.39	19.41
0.87	22	SLE Q	1	87.50	4.52	4.52	-89.08	137.16	-25.18	4.59

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

Caso	Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	My <daNm>	c <mm>	s <mm>	K_2	Φ_{eq}	Δ_{sm} <mm>	A_s <cmq>	$A_{c\ eff}$ <cmq>	σ_s <daN/cmq>	ε_{sm}	Wk <mm>
48	0.15	22	SLE Q	1	5	15.00	107.91	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	166.15	0.05	0.01
53	0.15	19	SLE F	1	5	15.00	160.51	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	247.15	0.07	0.01
122	0.87	22	SLE Q	1	5	87.50	-89.08	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	137.16	0.04	0.01
132	0.87	19	SLE F	1	5	87.50	-133.77	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	205.97	0.06	0.01

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

CC	X0 <m>	X1 <m>	Lung. <m>	Staff.	AfE St. <cmq/m>	bw <m>	Vsdu <daN>	ctgθ	VRsd <daN>	VRcd <daN>	Vrdu <daN>	Sic.
50 SLU	0.15	0.35	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	1401.10	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	8.143
50 SLU	0.35	0.68	0.33	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	1780.42	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	6.408
50 SLU	0.68	0.88	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	2013.83	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	5.666

Verifiche di resistenza al fuoco
Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	AfEP S <cmq>	AfEP I <cmq>	My <daNm>	MRdy <daNm>	Sic.
0.15	75	SLU I	1	15.00	4.52	4.52	4.52	4.52	107.91	2442.70	22.637
0.87	75	SLU I	1	87.50	4.52	4.52	4.52	4.52	-89.08	-2442.70	27.421

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

CC	X0 <m>	X1 <m>	Lung. <m>	Staff.	AfE St. <cmq/m>	bw <m>	Vsdu <daN>	ctgθ	VRsd <daN>	VRcd <daN>	Vrdu <daN>	Sic.
75 SLU I	0.15	0.35	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	124.19	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	86.298
75 SLU I	0.35	0.68	0.33	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	392.23	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	27.324
75 SLU I	0.68	0.88	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	557.17	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	19.235

Travata n. 1090

Nodi: 184 185 186 206
Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Tipo	B <cm>	H <cm>	Cf sup <cm>	Cf inf <cm>	Cls	Fck <daN/cmq>	Fctk <daN/cmq>	Fcd <daN/cmq>	Fcd (Inc) <daN/cmq>	Fctd <daN/cmq>	Tp	Fyk <daN/cmq>	Fyd <daN/cmq>
5	R	40.00	20.00	3.50	3.50	C25/30	249.00	17.91	141.10	249.00	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	AfEP S <cmq>	AfEP I <cmq>	My <daNm>	MRdy <daNm>	Sic.
0.20	64	SLU	1	408.01	4.52	4.52	4.52	4.52	-1573.83	-2630.74	1.672
2.02	64	SLU	1	225.99	4.52	4.52	4.52	4.52	1013.80	2630.74	2.595
4.08	64	SLU	1	20.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-1648.25	-2630.74	1.596
4.48	64	SLU	2	304.51	4.52	4.52	4.52	4.52	-1056.19	-2630.74	2.491
5.85	64	SLU	2	167.71	4.52	4.52	4.52	4.52	454.26	2630.74	5.791
7.33	25	SLU	2	20.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-879.63	-2630.74	2.991
7.73	64	SLU	3	389.28	4.52	4.52	4.52	4.52	-1643.30	-2630.74	1.601
9.60	64	SLU	3	202.14	4.52	4.52	4.52	4.52	1002.53	2630.74	2.624
11.47	64	SLU	3	15.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-1254.64	-2630.74	2.097

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	AfEP S <cmq>	AfEP I <cmq>	My <daNm>	M'ydy <daNm>	Sic.
0.20	1	SND	1	408.01	4.52	4.52	4.52	4.52	-958.29	-2505.36	2.614
2.02	1	SND	1	225.99	4.52	4.52	4.52	4.52	430.90	2505.36	5.814
4.08	1	SND	1	20.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-1101.37	-2505.36	2.275
4.48	1	SND	2	304.51	4.52	4.52	4.52	4.52	-973.16	-2505.36	2.574

5.85	1	SND	2	167.71	4.52	4.52	4.52	4.52	258.37	2505.36	9.697
7.33	1	SND	2	20.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-891.77	-2505.36	2.809
7.73	1	SND	3	389.28	4.52	4.52	4.52	4.52	-1073.16	-2505.36	2.335
9.60	1	SND	3	202.14	4.52	4.52	4.52	4.52	446.98	2505.36	5.605
11.47	1	SND	3	15.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-935.34	-2505.36	2.679

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	My <daNm>	σ_f sup <daN/cmq>	σ_f inf <daN/cmq>	σ_c <daN/cmq>
0.20	68	SLE R	1	408.01	4.52	4.52	-1084.77	1670.25	-306.57	55.92
0.20	22	SLE Q	1	408.01	4.52	4.52	-587.54	904.65	-166.05	30.29
2.02	68	SLE R	1	225.99	4.52	4.52	700.52	-197.98	1078.61	36.11
2.02	22	SLE Q	1	225.99	4.52	4.52	397.61	-112.37	612.21	20.50
4.08	68	SLE R	1	20.00	4.52	4.52	-1140.89	1756.66	-322.43	58.81
4.08	22	SLE Q	1	20.00	4.52	4.52	-698.55	1075.58	-197.42	36.01
4.48	68	SLE R	2	304.51	4.52	4.52	-729.85	1123.76	-206.26	37.62
4.48	22	SLE Q	2	304.51	4.52	4.52	-417.12	642.25	-117.88	21.50
5.85	68	SLE R	2	167.71	4.52	4.52	313.67	-88.65	482.97	16.17
5.85	22	SLE Q	2	167.71	4.52	4.52	177.91	-50.28	273.93	9.17
7.33	29	SLE R	2	20.00	4.52	4.52	-606.92	934.49	-171.52	31.29
7.33	22	SLE Q	2	20.00	4.52	4.52	-340.09	523.65	-96.11	17.53
7.73	68	SLE R	3	389.28	4.52	4.52	-1135.25	1747.98	-320.84	58.52
7.73	22	SLE Q	3	389.28	4.52	4.52	-644.75	992.74	-182.22	33.24
9.60	68	SLE R	3	202.14	4.52	4.52	692.94	-195.83	1066.93	35.72
9.60	22	SLE Q	3	202.14	4.52	4.52	399.50	-112.91	615.12	20.59
11.47	68	SLE R	3	15.00	4.52	4.52	-866.12	1333.59	-244.78	44.65
11.47	22	SLE Q	3	15.00	4.52	4.52	-499.56	769.19	-141.18	25.75

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

Caso	Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	My <daNm>	c <mm>	s <mm>	K_2	Φ_{eq}	Δ_{sm} <mm>	A_s <cmq>	$A_{c\ eff}$ <cmq>	σ_s <daN/cmq>	ε_{sm}	Wk <mm>
48	0.20	22	SLE Q	1	5	408.01	-587.54	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	904.65	0.26	0.05
53	0.20	19	SLE F	1	5	408.01	-642.46	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	989.21	0.29	0.05
119	2.02	22	SLE Q	1	5	225.99	397.61	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	612.21	0.18	0.03
124	2.02	19	SLE F	1	5	225.99	431.54	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	664.46	0.19	0.04
190	4.08	22	SLE Q	1	5	20.00	-698.55	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	1075.58	0.31	0.06
195	4.08	19	SLE F	1	5	20.00	-748.69	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	1152.78	0.34	0.06
261	4.48	22	SLE Q	2	5	304.51	-417.12	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	642.25	0.19	0.03
266	4.48	19	SLE F	2	5	304.51	-453.19	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	697.78	0.20	0.04
332	5.85	22	SLE Q	2	5	167.71	177.91	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	273.93	0.08	0.01
337	5.85	19	SLE F	2	5	167.71	192.99	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	297.14	0.09	0.02
403	7.33	22	SLE Q	2	5	20.00	-340.09	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	523.65	0.15	0.03
408	7.33	19	SLE F	2	5	20.00	-366.62	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	564.49	0.16	0.03
474	7.73	22	SLE Q	3	5	389.28	-644.75	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	992.74	0.29	0.05
479	7.73	19	SLE F	3	5	389.28	-702.83	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	1082.17	0.32	0.06
545	9.60	22	SLE Q	3	5	202.14	399.50	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	615.12	0.18	0.03
550	9.60	19	SLE F	3	5	202.14	432.45	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	665.85	0.19	0.04
618	11.47	22	SLE Q	3	5	15.00	-499.56	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	769.19	0.22	0.04
623	11.47	19	SLE F	3	5	15.00	-537.51	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	827.61	0.24	0.04

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

CC	X0 <m>	X1 <m>	Lung. <m>	Staff.	AfE St. <cmq/m>	bw <m>	Vsdu <daN>	ctgθ	VRsd <daN>	VRcd <daN>	Vrdu <daN>	Sic.
64 SLU	0.20	0.40	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	2591.61	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	4.403
64 SLU	0.40	3.88	3.48	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	2360.83	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	4.833
64 SLU	3.88	4.08	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	2629.98	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	4.338
64 SLU	4.48	4.68	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	1988.49	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	5.738
64 SLU	4.68	7.13	2.45	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	1719.35	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	6.636
64 SLU	7.13	7.33	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	1840.08	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	6.201
64 SLU	7.73	7.93	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	2622.10	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	4.351
64 SLU	7.93	11.27	3.34	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	2352.97	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	4.849
64 SLU	11.27	11.47	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	2414.48	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	4.725

Verifiche di resistenza al fuoco

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	AfEP S <cmq>	AfEP I <cmq>	My <daNm>	MRdy <daNm>	Sic.
0.20	75	SLU I	1	408.01	4.52	4.52	4.52	4.52	-587.54	-2442.70	4.158
2.02	75	SLU I	1	225.99	4.52	4.52	4.52	4.52	397.61	2442.70	6.143
4.08	75	SLU I	1	20.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-698.55	-2442.70	3.497
4.48	75	SLU I	2	304.51	4.52	4.52	4.52	4.52	-417.12	-2442.70	5.856
5.85	75	SLU I	2	167.71	4.52	4.52	4.52	4.52	177.91	2442.70	13.730
7.33	75	SLU I	2	20.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-340.09	-2442.70	7.182
7.73	75	SLU I	3	389.28	4.52	4.52	4.52	4.52	-644.75	-2442.70	3.789
9.60	75	SLU I	3	202.14	4.52	4.52	4.52	4.52	399.50	2442.70	6.114
11.47	75	SLU I	3	15.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-499.56	-2442.70	4.890

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

CC	X0 <m>	X1 <m>	Lung. <m>	Staff.	AfE St. <cmq/m>	bw <m>	Vsdu <daN>	ctgθ	VRsd <daN>	VRcd <daN>	Vrdu <daN>	Sic.
75 SLU I	0.20	0.40	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	1006.15	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	10.652
75 SLU I	0.40	3.88	3.48	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	956.70	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	11.202
75 SLU I	3.88	4.08	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	1063.37	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	10.079
75 SLU I	4.48	4.68	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	785.79	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	13.639
75 SLU I	4.68	7.13	2.45	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	679.12	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	15.781
75 SLU I	7.13	7.33	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	731.64	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	14.648
75 SLU I	7.73	7.93	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	1036.89	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	10.336
75 SLU I	7.93	11.27	3.34	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	930.23	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	11.521
75 SLU I	11.27	11.47	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	959.33	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	11.172

Travata n. 1116

Nodi: 154 167 175 188

Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Tipo	B <cm>	H <cm>	Cf sup <cm>	Cf inf <cm>	Cls	Fck <daN/cmq>	Fctk <daN/cmq>	Fcd <daN/cmq>	Fcd (Inc) <daN/cmq>	Fctd <daN/cmq>	Tp	Fyk <daN/cmq>	Fyd <daN/cmq>
5	R	40.00	20.00	3.50	3.50	C25/30	249.00	17.91	141.10	249.00	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	AfEP S <cmq>	AfEP I <cmq>	My <daNm>	MRdy <daNm>	Sic.
0.15	49	SLU	1	177.48	4.52	4.52	4.52	4.52	432.74	2630.74	6.079
1.77	49	SLU	1	15.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-976.63	-2630.74	2.694
2.07	62	SLU	2	15.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-1354.20	-2630.74	1.943
4.41	51	SLU	2	248.51	4.52	4.52	4.52	4.52	883.82	2630.74	2.977
7.26	49	SLU	2	533.66	4.52	4.52	4.52	4.52	-1692.16	-2630.74	1.555
7.66	62	SLU	3	20.03	4.52	4.52	4.52	4.52	-1765.31	-2630.74	1.490
10.35	63	SLU	3	289.42	4.52	4.52	4.52	4.52	954.80	2630.74	2.755
13.04	49	SLU	3	558.80	4.52	4.52	4.52	4.52	-1473.65	-2630.74	1.785

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	AfEP S <cmq>	AfEP I <cmq>	My <daNm>	M'ydy <daNm>	Sic.
0.15	7	SND	1	177.48	4.52	4.52	4.52	4.52	563.34	2505.36	4.447
1.77	7	SND	1	15.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-949.39	-2505.36	2.639
2.07	7	SND	2	15.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-1045.03	-2505.36	2.397
4.41	7	SND	2	248.51	4.52	4.52	4.52	4.52	635.02	2505.36	3.945
7.26	7	SND	2	533.66	4.52	4.52	4.52	4.52	-1314.09	-2505.36	1.907
7.66	7	SND	3	20.03	4.52	4.52	4.52	4.52	-1332.61	-2505.36	1.880
10.35	7	SND	3	289.42	4.52	4.52	4.52	4.52	678.29	2505.36	3.694
13.04	7	SND	3	558.80	4.52	4.52	4.52	4.52	-1163.13	-2505.36	2.154

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	My <daNm>	σ_f sup <daN/cmq>	σ_f inf <daN/cmq>	σ_c <daN/cmq>
0.15	53	SLE R	1	177.48	4.52	4.52	289.62	-81.85	445.93	14.93
0.15	22	SLE Q	1	177.48	4.52	4.52	111.73	-31.58	172.03	5.76
1.77	53	SLE R	1	15.00	4.52	4.52	-677.85	1043.70	-191.57	34.94
1.77	22	SLE Q	1	15.00	4.52	4.52	-532.24	819.50	-150.42	27.44
2.07	66	SLE R	2	15.00	4.52	4.52	-951.84	1465.56	-269.00	49.07
2.07	22	SLE Q	2	15.00	4.52	4.52	-867.42	1335.58	-245.15	44.72
4.41	55	SLE R	2	248.51	4.52	4.52	625.35	-176.73	962.86	32.24
4.41	22	SLE Q	2	248.51	4.52	4.52	625.20	-176.69	962.63	32.23
7.26	53	SLE R	2	533.66	4.52	4.52	-1193.05	1836.97	-337.17	61.50
7.26	22	SLE Q	2	533.66	4.52	4.52	-1128.53	1737.63	-318.94	58.18
7.66	66	SLE R	3	20.03	4.52	4.52	-1243.47	1914.59	-351.42	64.10
7.66	22	SLE Q	3	20.03	4.52	4.52	-1169.10	1800.10	-330.40	60.27
10.35	67	SLE R	3	289.42	4.52	4.52	674.71	-190.68	1038.86	34.78
10.35	22	SLE Q	3	289.42	4.52	4.52	665.59	-188.10	1024.83	34.31
13.04	53	SLE R	3	558.80	4.52	4.52	-1039.74	1600.92	-293.85	53.60
13.04	22	SLE Q	3	558.80	4.52	4.52	-993.43	1529.61	-280.76	51.21

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

Caso	Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	My <daNm>	c <mm>	s <mm>	K_2	Φ_{eq}	Δ_{sm} <mm>	A_s <cmq>	$A_{c\ eff}$ <cmq>	σ_s <daN/cmq>	ε_{sm}	Wk <mm>
50	0.15	22	SLE Q	1	5	177.48	111.73	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	172.03	0.05	0.01
66	0.15	57	SLE F	1	5	177.48	141.12	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	217.28	0.06	0.01
121	1.77	22	SLE Q	1	5	15.00	-532.24	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	819.50	0.24	0.04
137	1.77	57	SLE F	1	5	15.00	-555.90	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	855.94	0.25	0.05
192	2.07	22	SLE Q	2	5	15.00	-867.42	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	1335.58	0.40	0.07
212	2.07	70	SLE F	2	5	15.00	-881.62	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	1357.46	0.40	0.07
263	4.41	22	SLE Q	2	5	248.51	625.20	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	962.63	0.28	0.05
279	4.41	57	SLE F	2	5	248.51	625.32	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	962.83	0.28	0.05

334	7.26	22	SLE Q	2	5	533.66	-1128.53	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	1737.63	0.60	0.11
350	7.26	57	SLE F	2	5	533.66	-1143.82	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	1761.16	0.51	0.10
405	7.66	22	SLE Q	3	5	20.03	-1169.10	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	1800.10	0.63	0.12
425	7.66	70	SLE F	3	5	20.03	-1181.75	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	1819.56	0.53	0.10
476	10.35	22	SLE Q	3	5	289.42	665.59	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	1024.83	0.30	0.06
481	10.35	19	SLE F	3	5	289.42	667.05	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	1027.07	0.30	0.06
547	13.04	22	SLE Q	3	5	558.80	-993.43	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	1529.61	0.50	0.09
563	13.04	57	SLE F	3	5	558.80	-1006.10	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	1549.12	0.45	0.08

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

CC	X0 <m>	X1 <m>	Lung. <m>	Staff.	AfE St. <cmq/m>	bw <m>	Vsdu <daN>	ctgθ	VRsd <daN>	VRcd <daN>	Vrdu <daN>	Sic.
7 SND	0.15	0.35	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	614.74	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	18.560
49 SLU	0.35	1.57	1.22	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	1245.85	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	9.158
49 SLU	1.57	1.77	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	1377.35	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	8.284
62 SLU	2.07	2.27	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	1684.14	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	6.775
49 SLU	2.27	7.06	4.79	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	1679.84	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	6.792
49 SLU	7.06	7.26	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	1811.35	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	6.299
62 SLU	7.67	7.87	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	1850.53	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	6.166
62 SLU	7.87	12.84	4.98	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	1719.34	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	6.636
49 SLU	12.84	13.04	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	1749.40	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	6.522

Verifiche di resistenza al fuoco

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	AfEP S <cmq>	AfEP I <cmq>	My <daNm>	MRdy <daNm>	Sic.
0.15	75	SLU I	1	177.48	4.52	4.52	4.52	4.52	111.73	2442.70	21.863
1.77	75	SLU I	1	15.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-532.24	-2442.70	4.589
2.07	75	SLU I	2	15.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-867.42	-2442.70	2.816
4.41	75	SLU I	2	248.51	4.52	4.52	4.52	4.52	625.20	2442.70	3.907
7.26	75	SLU I	2	533.66	4.52	4.52	4.52	4.52	-1128.53	-2442.70	2.164
7.66	75	SLU I	3	20.03	4.52	4.52	4.52	4.52	-1169.10	-2442.70	2.089
10.35	75	SLU I	3	289.42	4.52	4.52	4.52	4.52	665.59	2442.70	3.670
13.04	75	SLU I	3	558.80	4.52	4.52	4.52	4.52	-993.43	-2442.70	2.459

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

CC	X0 <m>	X1 <m>	Lung. <m>	Staff.	AfE St. <cmq/m>	bw <m>	Vsdu <daN>	ctgθ	VRsd <daN>	VRcd <daN>	Vrdu <daN>	Sic.
75 SLU I	0.15	0.35	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	105.32	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	>100
75 SLU I	0.35	1.57	1.22	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	674.85	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	15.881
75 SLU I	1.57	1.77	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	767.85	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	13.957
75 SLU I	2.07	2.27	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	1155.54	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	9.275
75 SLU I	2.27	7.06	4.79	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	1163.23	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	9.213
75 SLU I	7.06	7.26	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	1256.23	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	8.531
75 SLU I	7.67	7.87	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	1278.12	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	8.385
75 SLU I	7.87	12.84	4.98	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	1185.34	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	9.042
75 SLU I	12.84	13.04	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	1218.00	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	8.799

Travata n. 1128

Nodi: 165 168 172 186

Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Tipo	B <cm>	H <cm>	Cf sup <cm>	Cf inf <cm>	Cls	Fck <daN/cmq>	Fctk <daN/cmq>	Fcd <daN/cmq>	Fcd (Inc) <daN/cmq>	Fctd <daN/cmq>	Tp	Fyk <daN/cmq>	Fyd <daN/cmq>
5	R	40.00	20.00	3.50	3.50	C25/30	249.00	17.91	141.10	249.00	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	AfEP S <cmq>	AfEP I <cmq>	My <daNm>	MRdy <daNm>	Sic.
0.20	50	SLU	1	20.00	4.52	4.52	4.52	4.52	508.96	2630.74	5.169
1.48	50	SLU	1	148.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-633.00	-2630.74	4.156
1.78	62	SLU	2	15.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-300.43	-2630.74	8.757
3.38	62	SLU	2	174.97	4.52	4.52	4.52	4.52	125.48	2630.74	20.965
4.98	49	SLU	2	334.95	4.52	4.52	4.52	4.52	-344.38	-2630.74	7.639
5.38	62	SLU	3	20.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-769.40	-2630.74	3.419
8.18	63	SLU	3	300.24	4.52	4.52	4.52	4.52	450.60	2630.74	5.838
10.96	49	SLU	3	578.03	4.52	4.52	4.52	4.52	-620.95	-2630.74	4.237

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	AfEP S <cmq>	AfEP I <cmq>	My <daNm>	M'ydy <daNm>	Sic.
0.20	7	SND	1	20.00	4.52	4.52	4.52	4.52	371.30	2505.36	6.747
1.48	7	SND	1	148.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-487.11	-2505.36	5.143
1.78	7	SND	2	15.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-238.89	-2505.36	10.487
3.38	7	SND	2	174.97	4.52	4.52	4.52	4.52	97.66	2505.36	25.655
4.98	7	SND	2	334.95	4.52	4.52	4.52	4.52	-269.29	-2505.36	9.304
5.38	7	SND	3	20.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-581.78	-2505.36	4.306

8.18	7	SND	3	300.24	4.52	4.52	4.52	4.52	324.89	2505.36	7.711
10.96	7	SND	3	578.03	4.52	4.52	4.52	4.52	-501.20	-2505.36	4.999

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	My <daNm>	σ_f sup <daN/cmq>	σ_f inf <daN/cmq>	σ_c <daN/cmq>
0.20	54	SLE R	1	20.00	4.52	4.52	349.40	-98.75	537.99	18.01
0.20	22	SLE Q	1	20.00	4.52	4.52	150.71	-42.59	232.05	7.77
1.48	54	SLE R	1	148.00	4.52	4.52	-444.14	683.86	-125.52	22.90
1.48	22	SLE Q	1	148.00	4.52	4.52	-319.95	492.63	-90.42	16.49
1.78	66	SLE R	2	15.00	4.52	4.52	-221.80	341.51	-62.68	11.43
1.78	22	SLE Q	2	15.00	4.52	4.52	-161.99	249.42	-45.78	8.35
3.38	66	SLE R	2	174.97	4.52	4.52	96.39	-27.24	148.41	4.97
3.38	22	SLE Q	2	174.97	4.52	4.52	89.70	-25.35	138.12	4.62
4.98	53	SLE R	2	334.95	4.52	4.52	-252.25	388.39	-71.29	13.00
4.98	22	SLE Q	2	334.95	4.52	4.52	-187.06	288.02	-52.87	9.64
5.38	66	SLE R	3	20.00	4.52	4.52	-581.82	895.84	-164.43	29.99
5.38	22	SLE Q	3	20.00	4.52	4.52	-531.44	818.26	-150.19	27.40
8.18	67	SLE R	3	300.24	4.52	4.52	341.27	-96.45	525.47	17.59
8.18	22	SLE Q	3	300.24	4.52	4.52	319.51	-90.30	491.96	16.47
10.96	53	SLE R	3	578.03	4.52	4.52	-477.78	735.65	-135.03	24.63
10.96	22	SLE Q	3	578.03	4.52	4.52	-445.80	686.41	-125.99	22.98

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

Caso	Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	My <daNm>	c <mm>	s <mm>	K_2	Φ_{eq}	Δ_{sm} <mm>	A_s <cmq>	$A_{c\ eff}$ <cmq>	σ_s <daN/cmq>	ε_{sm}	Wk <mm>
48	0.20	22	SLE Q	1	5	20.00	150.71	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	232.05	0.07	0.01
53	0.20	19	SLE F	1	5	20.00	176.61	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	271.94	0.08	0.01
119	1.48	22	SLE Q	1	5	148.00	-319.95	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	492.63	0.14	0.03
124	1.48	19	SLE F	1	5	148.00	-340.44	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	524.18	0.15	0.03
190	1.78	22	SLE Q	2	5	15.00	-161.99	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	249.42	0.07	0.01
210	1.78	70	SLE F	2	5	15.00	-171.78	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	264.50	0.08	0.01
261	3.38	22	SLE Q	2	5	174.97	89.70	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	138.12	0.04	0.01
281	3.38	70	SLE F	2	5	174.97	91.42	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	140.77	0.04	0.01
332	4.98	22	SLE Q	2	5	334.95	-187.06	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	288.02	0.08	0.02
348	4.98	57	SLE F	2	5	334.95	-200.31	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	308.43	0.09	0.02
403	5.38	22	SLE Q	3	5	20.00	-531.44	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	818.26	0.24	0.04
423	5.38	70	SLE F	3	5	20.00	-540.46	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	832.16	0.24	0.05
474	8.18	22	SLE Q	3	5	300.24	319.51	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	491.96	0.14	0.03
479	8.18	19	SLE F	3	5	300.24	323.01	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	497.34	0.14	0.03
545	10.96	22	SLE Q	3	5	578.03	-445.80	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	686.41	0.20	0.04
561	10.96	57	SLE F	3	5	578.03	-456.28	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	702.54	0.20	0.04

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

CC	X0 <m>	X1 <m>	Lung. <m>	Staff.	AfE St. <cmq/m>	bw <m>	Vsdu <daN>	ctgθ	VRsd <daN>	VRcd <daN>	Vrdu <daN>	Sic.
50 SLU	0.20	0.40	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	566.71	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	20.133
50 SLU	0.40	1.89	1.49	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	566.71	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	20.133
62 SLU	1.89	2.09	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	435.66	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	26.189
62 SLU	2.39	2.59	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	305.66	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	37.328
49 SLU	2.59	4.78	2.19	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	423.62	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	26.934
49 SLU	4.78	4.98	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	475.62	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	23.989
62 SLU	5.38	5.58	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	780.18	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	14.624
62 SLU	5.58	10.79	5.21	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	728.18	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	15.669
49 SLU	10.79	10.99	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	723.12	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	15.778

Verifiche di resistenza al fuoco

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	AfEP S <cmq>	AfEP I <cmq>	My <daNm>	MRdy <daNm>	Sic.
0.20	75	SLU I	1	20.00	4.52	4.52	4.52	4.52	150.71	2442.70	16.208
1.48	75	SLU I	1	148.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-319.95	-2442.70	7.635
1.78	75	SLU I	2	15.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-161.99	-2442.70	15.079
3.38	75	SLU I	2	174.97	4.52	4.52	4.52	4.52	89.70	2442.70	27.232
4.98	75	SLU I	2	334.95	4.52	4.52	4.52	4.52	-187.06	-2442.70	13.058
5.38	75	SLU I	3	20.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-531.44	-2442.70	4.596
8.18	75	SLU I	3	300.24	4.52	4.52	4.52	4.52	319.51	2442.70	7.645
10.96	75	SLU I	3	578.03	4.52	4.52	4.52	4.52	-445.80	-2442.70	5.479

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

CC	X0 <m>	X1 <m>	Lung. <m>	Staff.	AfE St. <cmq/m>	bw <m>	Vsdu <daN>	ctgθ	VRsd <daN>	VRcd <daN>	Vrdu <daN>	Sic.
75 SLU I	0.20	0.40	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	152.40	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	70.322
75 SLU I	0.40	1.89	1.49	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	290.12	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	36.941
75 SLU I	1.89	2.09	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	290.12	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	36.941
75 SLU I	2.39	2.59	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	190.12	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	56.373

75 SLU I	2.59	4.78	2.19	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	287.78	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	37.241
75 SLU I	4.78	4.98	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	327.79	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	32.696
75 SLU I	5.38	5.58	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	573.38	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	18.692
75 SLU I	5.58	10.79	5.21	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	533.38	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	20.093
75 SLU I	10.79	10.99	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	542.68	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	19.749

Travata n. 1131

Nodi: 201 202 173 -2136 205 206

Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Tipo	B <cm>	H <cm>	Cf sup <cm>	Cf inf <cm>	Cls	Fck <daN/cmq>	Fctk <daN/cmq>	Fcd <daN/cmq>	Fcd (Inc) <daN/cmq>	Fctd <daN/cmq>	Tp	Fyk <daN/cmq>	Fyd <daN/cmq>
5	R	40.00	20.00	3.50	3.50	C25/30	249.00	17.91	141.10	249.00	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	AfEP S <cmq>	AfEP I <cmq>	My <daNm>	MRdy <daNm>	Sic.
1.40	62	SLU	3	20.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-731.86	-2630.74	3.595
3.24	50	SLU	3	204.45	4.52	4.52	4.52	4.52	778.76	2630.74	3.378
6.01	50	SLU	3	481.13	4.52	4.52	4.52	4.52	-1634.06	-2630.74	1.610

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	AfEP S <cmq>	AfEP I <cmq>	My <daNm>	M'ydy <daNm>	Sic.
1.40	1	SND	3	20.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-630.71	-2505.36	3.972
3.24	1	SND	3	204.45	4.52	4.52	4.52	4.52	515.62	2505.36	4.859
6.01	1	SND	3	481.13	4.52	4.52	4.52	4.52	-988.40	-2505.36	2.535

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	My <daNm>	σ_f sup <daN/cmq>	σ_f inf <daN/cmq>	σ_c <daN/cmq>
1.40	66	SLE R	3	20.00	4.52	4.52	-522.49	804.49	-147.66	26.93
1.40	22	SLE Q	3	20.00	4.52	4.52	-596.23	918.02	-168.50	30.74
3.24	54	SLE R	3	204.45	4.52	4.52	547.95	-154.86	843.70	28.25
3.24	22	SLE Q	3	204.45	4.52	4.52	509.94	-144.12	785.16	26.29
6.01	54	SLE R	3	481.13	4.52	4.52	-1143.90	1761.29	-323.28	58.97
6.01	22	SLE Q	3	481.13	4.52	4.52	-956.30	1472.44	-270.26	49.30

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

Caso	Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	My <daNm>	c <mm>	s <mm>	K_2	Φ_{eq}	Δ_{sm} <mm>	A_s <cmq>	$A_{c\ eff}$ <cmq>	σ_s <daN/cmq>	ε_{sm}	Wk <mm>
48	1.40	22	SLE Q	3	5	20.00	-596.23	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	918.02	0.27	0.05
68	1.40	70	SLE F	3	5	20.00	-600.80	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	925.06	0.27	0.05
119	3.24	22	SLE Q	3	5	204.45	509.94	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	785.16	0.23	0.04
124	3.24	19	SLE F	3	5	204.45	516.92	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	795.91	0.23	0.04
190	6.01	22	SLE Q	3	5	481.13	-956.30	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	1472.44	0.47	0.09
195	6.01	19	SLE F	3	5	481.13	-990.98	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	1525.84	0.44	0.08

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

CC	X0 <m>	X1 <m>	Lung. <m>	Staff.	AfE St. <cmq/m>	bw <m>	Vsdu <daN>	ctgθ	VRsd <daN>	VRcd <daN>	Vrdu <daN>	Sic.
62 SLU	1.20	1.40	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	1360.79	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	8.385
50 SLU	1.40	5.81	4.41	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	1623.42	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	7.028
50 SLU	5.81	6.01	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	1754.92	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	6.501

Verifiche di resistenza al fuoco

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	AfEP S <cmq>	AfEP I <cmq>	My <daNm>	MRdy <daNm>	Sic.
1.40	75	SLU I	3	20.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-596.23	-2442.70	4.097
3.24	75	SLU I	3	204.45	4.52	4.52	4.52	4.52	509.94	2442.70	4.790
6.01	75	SLU I	3	481.13	4.52	4.52	4.52	4.52	-956.30	-2442.70	2.554

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

CC	X0 <m>	X1 <m>	Lung. <m>	Staff.	AfE St. <cmq/m>	bw <m>	Vsdu <daN>	ctgθ	VRsd <daN>	VRcd <daN>	Vrdu <daN>	Sic.
75 SLU I	1.20	1.40	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	994.03	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	10.782
75 SLU I	1.40	5.81	4.41	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	1057.20	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	10.137
75 SLU I	5.81	6.01	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	1150.20	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	9.318

Travata n. 2087

Nodi: 309 259 260 261 262 263 -2312

Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Tipo	B	H	Cf sup	Cf inf	Cls	Fck	Fctk	Fcd	Fcd (Inc)	Fctd	Tp	Fyk	Fyd

		<cm>	<cm>	<cm>	<cm>		<daN/cmq>	<daN/cmq>	<daN/cmq>	<daN/cmq>	<daN/cmq>		<daN/cmq>	<daN/cmq>
5	R	40.00	20.00	3.50	3.50	C25/30	249.00	17.91	141.10	249.00	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	AfEP S <cmq>	AfEP I <cmq>	My <daNm>	MRdy <daNm>	Sic.
0.20	50	SLU	1	20.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-660.35	-2630.74	3.984
1.57	50	SLU	1	156.57	4.52	4.52	4.52	4.52	472.89	2630.74	5.563
3.37	50	SLU	1	337.35	4.52	4.52	4.52	4.52	-810.60	-2630.74	3.245
3.77	50	SLU	2	20.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-833.96	-2630.74	3.155
5.31	50	SLU	2	173.34	4.52	4.52	4.52	4.52	508.52	2630.74	5.173
7.15	50	SLU	2	357.36	4.52	4.52	4.52	4.52	-872.77	-2630.74	3.014
7.55	50	SLU	3	20.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-866.85	-2630.74	3.035
9.09	50	SLU	3	173.80	4.52	4.52	4.52	4.52	510.19	2630.74	5.156
10.93	50	SLU	3	358.36	4.52	4.52	4.52	4.52	-852.26	-2630.74	3.087
11.33	50	SLU	4	20.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-852.84	-2630.74	3.085
12.86	50	SLU	4	173.34	4.52	4.52	4.52	4.52	507.78	2630.74	5.181
14.70	50	SLU	4	357.35	4.52	4.52	4.52	4.52	-855.01	-2630.74	3.077
15.10	50	SLU	5	20.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-871.70	-2630.74	3.018
16.64	50	SLU	5	173.80	4.52	4.52	4.52	4.52	510.21	2630.74	5.156
18.49	50	SLU	5	358.36	4.52	4.52	4.52	4.52	-847.38	-2630.74	3.105
18.89	37	SLU	6	20.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-683.10	-2630.74	3.851
21.28	50	SLU	6	259.51	4.52	4.52	4.52	4.52	-233.25	-2630.74	11.279
21.59	50	SLU	6	290.36	4.52	4.52	4.52	4.52	-365.99	-2630.74	7.188

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	AfEP S <cmq>	AfEP I <cmq>	My <daNm>	M'ydy <daNm>	Sic.
0.20	1	SND	1	20.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-635.14	-2505.36	3.945
1.57	1	SND	1	156.57	4.52	4.52	4.52	4.52	287.36	2505.36	8.718
3.37	1	SND	1	337.35	4.52	4.52	4.52	4.52	-709.89	-2505.36	3.529
3.77	1	SND	2	20.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-643.91	-2505.36	3.891
5.31	1	SND	2	173.34	4.52	4.52	4.52	4.52	244.02	2505.36	10.267
7.15	1	SND	2	357.36	4.52	4.52	4.52	4.52	-657.73	-2505.36	3.809
7.55	1	SND	3	20.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-659.37	-2505.36	3.800
9.09	1	SND	3	173.80	4.52	4.52	4.52	4.52	244.31	2505.36	10.255
10.93	1	SND	3	358.36	4.52	4.52	4.52	4.52	-653.16	-2505.36	3.836
11.33	1	SND	4	20.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-655.25	-2505.36	3.824
12.86	1	SND	4	173.34	4.52	4.52	4.52	4.52	244.90	2505.36	10.230
14.70	1	SND	4	357.35	4.52	4.52	4.52	4.52	-655.70	-2505.36	3.821
15.10	1	SND	5	20.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-659.99	-2505.36	3.796
16.64	1	SND	5	173.80	4.52	4.52	4.52	4.52	244.64	2505.36	10.241
18.49	1	SND	5	358.36	4.52	4.52	4.52	4.52	-659.38	-2505.36	3.800
18.89	1	SND	6	20.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-713.73	-2505.36	3.510
21.28	1	SND	6	259.51	4.52	4.52	4.52	4.52	-435.69	-2505.36	5.750
21.59	1	SND	6	290.36	4.52	4.52	4.52	4.52	-520.66	-2505.36	4.812

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	My <daNm>	σ_f sup <daN/cmq>	σ_f inf <daN/cmq>	σ_c <daN/cmq>
0.20	54	SLE R	1	20.00	4.52	4.52	-459.41	707.36	-129.84	23.68
0.20	22	SLE Q	1	20.00	4.52	4.52	-231.97	357.16	-65.56	11.96
1.57	54	SLE R	1	156.57	4.52	4.52	329.96	-93.25	508.04	17.01
1.57	22	SLE Q	1	156.57	4.52	4.52	181.18	-51.20	278.96	9.34
3.37	54	SLE R	1	337.35	4.52	4.52	-566.53	872.30	-160.11	29.20
3.37	22	SLE Q	1	337.35	4.52	4.52	-335.21	516.13	-94.73	17.28
3.77	54	SLE R	2	20.00	4.52	4.52	-582.03	896.17	-164.49	30.00
3.77	22	SLE Q	2	20.00	4.52	4.52	-321.99	495.77	-91.00	16.60
5.31	54	SLE R	2	173.34	4.52	4.52	354.69	-100.24	546.12	18.28
5.31	22	SLE Q	2	173.34	4.52	4.52	195.01	-55.11	300.26	10.05
7.15	54	SLE R	2	357.36	4.52	4.52	-608.51	936.93	-171.97	31.37
7.15	22	SLE Q	2	357.36	4.52	4.52	-333.32	513.22	-94.20	17.18
7.55	54	SLE R	3	20.00	4.52	4.52	-604.68	931.04	-170.89	31.17
7.55	22	SLE Q	3	20.00	4.52	4.52	-333.39	513.32	-94.22	17.19
9.09	54	SLE R	3	173.80	4.52	4.52	355.86	-100.57	547.93	18.34
9.09	22	SLE Q	3	173.80	4.52	4.52	195.43	-55.23	300.91	10.07
10.93	54	SLE R	3	358.36	4.52	4.52	-594.49	915.35	-168.01	30.65
10.93	22	SLE Q	3	358.36	4.52	4.52	-327.10	503.64	-92.44	16.86
11.33	54	SLE R	4	20.00	4.52	4.52	-595.16	916.38	-168.20	30.68
11.33	22	SLE Q	4	20.00	4.52	4.52	-327.81	504.73	-92.64	16.90
12.86	54	SLE R	4	173.34	4.52	4.52	354.18	-100.10	545.34	18.26
12.86	22	SLE Q	4	173.34	4.52	4.52	194.90	-55.08	300.08	10.05
14.70	54	SLE R	4	357.35	4.52	4.52	-596.15	917.90	-168.48	30.73
14.70	22	SLE Q	4	357.35	4.52	4.52	-327.64	504.48	-92.60	16.89
15.10	54	SLE R	5	20.00	4.52	4.52	-608.20	936.47	-171.89	31.35
15.10	22	SLE Q	5	20.00	4.52	4.52	-331.30	510.10	-93.63	17.08
16.64	54	SLE R	5	173.80	4.52	4.52	355.85	-100.57	547.91	18.34
16.64	22	SLE Q	5	173.80	4.52	4.52	193.72	-54.75	298.28	9.99
18.49	54	SLE R	5	358.36	4.52	4.52	-590.99	909.97	-167.02	30.47

18.49	22	SLE Q	5	358.36	4.52	4.52	-332.28	511.62	-93.91	17.13
18.89	41	SLE R	6	20.00	4.52	4.52	-477.72	735.56	-135.01	24.63
18.89	22	SLE Q	6	20.00	4.52	4.52	-300.81	463.17	-85.01	15.51
21.28	54	SLE R	6	259.51	4.52	4.52	-160.94	247.81	-45.49	8.30
21.28	22	SLE Q	6	259.51	4.52	4.52	72.71	-20.55	111.95	3.75
21.59	54	SLE R	6	290.36	4.52	4.52	-253.38	390.13	-71.61	13.06
21.59	22	SLE Q	6	290.36	4.52	4.52	-88.89	136.86	-25.12	4.58

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

Caso	Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	My <daNm>	c <mm>	s <mm>	K_2	Φ_{eq}	Δ_{sm} <mm>	A_s <cmq>	$A_{c\ eff}$ <cmq>	σ_s <daN/cmq>	ε_{sm}	Wk <mm>
49	0.20	22	SLE Q	1	5	20.00	-231.97	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	357.16	0.10	0.02
54	0.20	19	SLE F	1	5	20.00	-265.91	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	409.43	0.12	0.02
120	1.57	22	SLE Q	1	5	156.57	181.18	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	278.96	0.08	0.02
125	1.57	19	SLE F	1	5	156.57	204.27	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	314.52	0.09	0.02
191	3.37	22	SLE Q	1	5	337.35	-335.21	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	516.13	0.15	0.03
196	3.37	19	SLE F	1	5	337.35	-371.45	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	571.93	0.17	0.03
264	3.77	22	SLE Q	2	5	20.00	-321.99	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	495.77	0.14	0.03
269	3.77	19	SLE F	2	5	20.00	-362.82	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	558.64	0.16	0.03
335	5.31	22	SLE Q	2	5	173.34	195.01	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	300.26	0.09	0.02
340	5.31	19	SLE F	2	5	173.34	219.44	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	337.88	0.10	0.02
408	7.15	22	SLE Q	2	5	357.36	-333.32	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	513.22	0.15	0.03
413	7.15	19	SLE F	2	5	357.36	-375.07	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	577.50	0.17	0.03
481	7.55	22	SLE Q	3	5	20.00	-333.39	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	513.32	0.15	0.03
486	7.55	19	SLE F	3	5	20.00	-375.51	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	578.18	0.17	0.03
552	9.09	22	SLE Q	3	5	173.80	195.43	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	300.91	0.09	0.02
557	9.09	19	SLE F	3	5	173.80	220.05	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	338.82	0.10	0.02
625	10.93	22	SLE Q	3	5	358.36	-327.10	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	503.64	0.15	0.03
630	10.93	19	SLE F	3	5	358.36	-367.96	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	566.56	0.17	0.03
698	11.33	22	SLE Q	4	5	20.00	-327.81	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	504.73	0.15	0.03
703	11.33	19	SLE F	4	5	20.00	-368.88	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	567.97	0.17	0.03
769	12.86	22	SLE Q	4	5	173.34	194.90	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	300.08	0.09	0.02
774	12.86	19	SLE F	4	5	173.34	219.35	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	337.73	0.10	0.02
841	14.70	22	SLE Q	4	5	357.35	-327.64	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	504.48	0.15	0.03
846	14.70	19	SLE F	4	5	357.35	-369.11	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	568.33	0.17	0.03
914	15.10	22	SLE Q	5	5	20.00	-331.30	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	510.10	0.15	0.03
919	15.10	19	SLE F	5	5	20.00	-373.67	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	575.35	0.17	0.03
985	16.64	22	SLE Q	5	5	173.80	193.72	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	298.28	0.09	0.02
990	16.64	19	SLE F	5	5	173.80	218.57	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	336.55	0.10	0.02
1058	18.49	22	SLE Q	5	5	358.36	-332.28	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	511.62	0.15	0.03
1063	18.49	19	SLE F	5	5	358.36	-372.47	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	573.49	0.17	0.03
1129	18.89	22	SLE Q	6	5	20.00	-300.81	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	463.17	0.13	0.03
1134	18.89	19	SLE F	6	5	20.00	-328.22	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	505.37	0.15	0.03
1241	21.28	22	SLE Q	6	5	259.51	72.71	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	111.95	0.03	0.01
1265	21.28	44	SLE F	6	5	259.51	81.30	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	125.18	0.04	0.01
1337	21.59	22	SLE Q	6	5	290.36	-88.89	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	136.86	0.04	0.01
1342	21.59	19	SLE F	6	5	290.36	-112.42	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	173.10	0.05	0.01

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

CC	X0 <m>	X1 <m>	Lung. <m>	Staff.	AfE St. <cmq/m>	bw <m>	Vsdu <daN>	ctgθ	VRsd <daN>	VRcd <daN>	Vrdu <daN>	Sic.
50 SLU	0.20	0.40	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	1420.01	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	8.035
50 SLU	0.40	3.17	2.77	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	1329.75	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	8.580
50 SLU	3.17	3.37	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	1514.71	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	7.533
50 SLU	3.77	3.97	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	1548.36	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	7.369
50 SLU	3.97	6.95	2.97	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	1386.42	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	8.230
50 SLU	6.95	7.15	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	1571.37	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	7.261
50 SLU	7.55	7.75	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	1568.78	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	7.273
50 SLU	7.75	10.73	2.98	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	1383.82	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	8.245
50 SLU	10.73	10.93	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	1560.15	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	7.313
50 SLU	11.33	11.53	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	1559.19	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	7.318
50 SLU	11.53	14.50	2.97	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	1375.53	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	8.295
50 SLU	14.50	14.70	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	1560.48	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	7.312
50 SLU	15.10	15.30	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	1571.64	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	7.260
50 SLU	15.30	18.29	2.98	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	1386.69	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	8.228
50 SLU	18.29	18.49	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	1557.26	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	7.327
50 SLU	18.89	19.09	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	1362.37	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	8.375
50 SLU	19.09	21.39	2.30	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	1177.42	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	9.690
50 SLU	21.39	21.59	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	1137.70	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	10.029

Verifiche di resistenza al fuoco

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	AfEP S <cmq>	AfEP I <cmq>	My <daNm>	MRdy <daNm>	Sic.
0.20	75	SLU I	1	20.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-231.97	-2442.70	10.530
1.57	75	SLU I	1	156.57	4.52	4.52	4.52	4.52	181.18	2442.70	13.482
3.37	75	SLU I	1	337.35	4.52	4.52	4.52	4.52	-335.21	-2442.70	7.287

3.77	75	SLU I	2	20.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-321.99	-2442.70	7.586
5.31	75	SLU I	2	173.34	4.52	4.52	4.52	4.52	195.01	2442.70	12.526
7.15	75	SLU I	2	357.36	4.52	4.52	4.52	4.52	-333.32	-2442.70	7.328
7.55	75	SLU I	3	20.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-333.39	-2442.70	7.327
9.09	75	SLU I	3	173.80	4.52	4.52	4.52	4.52	195.43	2442.70	12.499
10.93	75	SLU I	3	358.36	4.52	4.52	4.52	4.52	-327.10	-2442.70	7.468
11.33	75	SLU I	4	20.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-327.81	-2442.70	7.452
12.86	75	SLU I	4	173.34	4.52	4.52	4.52	4.52	194.90	2442.70	12.533
14.70	75	SLU I	4	357.35	4.52	4.52	4.52	4.52	-327.64	-2442.70	7.455
15.10	75	SLU I	5	20.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-331.30	-2442.70	7.373
16.64	75	SLU I	5	173.80	4.52	4.52	4.52	4.52	193.72	2442.70	12.609
18.49	75	SLU I	5	358.36	4.52	4.52	4.52	4.52	-332.28	-2442.70	7.351
18.89	75	SLU I	6	20.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-300.81	-2442.70	8.120
21.28	75	SLU I	6	259.51	4.52	4.52	4.52	4.52	72.71	2442.70	33.596
21.59	75	SLU I	6	290.36	4.52	4.52	4.52	4.52	-88.89	-2442.70	27.481

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

CC	X0 <m>	X1 <m>	Lung. <m>	Staff.	AfE St. <cmq/m>	bw <m>	Vsdu <daN>	ctgθ	VRsd <daN>	VRcd <daN>	Vrdu <daN>	Sic.
75 SLU I	0.20	0.40	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	530.63	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	20.197
75 SLU I	0.40	3.17	2.77	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	524.72	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	20.425
75 SLU I	3.17	3.37	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	595.70	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	17.991
75 SLU I	3.77	3.97	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	595.31	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	18.003
75 SLU I	3.97	6.95	2.97	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	531.05	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	20.181
75 SLU I	6.95	7.15	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	602.03	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	17.802
75 SLU I	7.55	7.75	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	602.30	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	17.794
75 SLU I	7.75	10.73	2.98	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	531.31	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	20.171
75 SLU I	10.73	10.93	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	598.58	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	17.904
75 SLU I	11.33	11.53	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	598.71	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	17.901
75 SLU I	11.53	14.50	2.97	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	527.73	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	20.308
75 SLU I	14.50	14.70	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	598.61	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	17.904
75 SLU I	15.10	15.30	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	600.14	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	17.858
75 SLU I	15.30	18.29	2.98	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	529.74	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	20.231
75 SLU I	18.29	18.49	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	600.73	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	17.840
75 SLU I	18.89	19.09	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	558.15	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	19.201
75 SLU I	19.09	21.39	2.30	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	487.17	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	21.999
75 SLU I	21.39	21.59	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	401.38	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	26.701

Travata n. 2113

Nodi: 278 279 280 281 282 283 284

Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Tipo	B <cm>	H <cm>	Cf sup <cm>	Cf inf <cm>	Cls	Fck <daN/cmq>	Fctk <daN/cmq>	Fcd <daN/cmq>	Fcd (Inc) <daN/cmq>	Fctd <daN/cmq>	Tp	Fyk <daN/cmq>	Fyd <daN/cmq>
5	R	40.00	20.00	3.50	3.50	C25/30	249.00	17.91	141.10	249.00	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	AfEP S <cmq>	AfEP I <cmq>	My <daNm>	MRdy <daNm>	Sic.
0.20	37	SLU	1	337.35	4.52	4.52	4.52	4.52	-629.85	-2630.74	4.177
3.37	24	SLU	1	20.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-780.08	-2630.74	3.372
3.77	37	SLU	2	357.36	4.52	4.52	4.52	4.52	-784.35	-2630.74	3.354
4.08	37	SLU	2	326.69	4.52	4.52	4.52	4.52	-628.31	-2630.74	4.187
7.15	24	SLU	2	20.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-822.12	-2630.74	3.200
7.55	37	SLU	3	358.35	4.52	4.52	4.52	4.52	-794.73	-2630.74	3.310
7.85	37	SLU	3	327.59	4.52	4.52	4.52	4.52	-637.00	-2630.74	4.130
10.93	24	SLU	3	20.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-823.18	-2630.74	3.196
11.33	37	SLU	4	357.36	4.52	4.52	4.52	4.52	-788.64	-2630.74	3.336
11.64	37	SLU	4	326.69	4.52	4.52	4.52	4.52	-632.56	-2630.74	4.159
14.70	24	SLU	4	20.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-816.91	-2630.74	3.220
15.10	37	SLU	5	358.35	4.52	4.52	4.52	4.52	-780.03	-2630.74	3.373
15.41	37	SLU	5	327.59	4.52	4.52	4.52	4.52	-623.03	-2630.74	4.222
18.49	24	SLU	5	20.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-837.33	-2630.74	3.142
18.89	37	SLU	6	290.36	4.52	4.52	4.52	4.52	-599.17	-2630.74	4.391
21.59	24	SLU	6	20.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-410.60	-2630.74	6.407

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	AfEP S <cmq>	AfEP I <cmq>	My <daNm>	M'ydy <daNm>	Sic.
0.20	1	SND	1	337.35	4.52	4.52	4.52	4.52	-1118.58	-2505.36	2.240
3.37	1	SND	1	20.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-1144.85	-2505.36	2.188
3.77	1	SND	2	357.36	4.52	4.52	4.52	4.52	-1000.23	-2505.36	2.505
4.08	1	SND	2	326.69	4.52	4.52	4.52	4.52	-883.95	-2505.36	2.834
7.15	1	SND	2	20.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-1033.92	-2505.36	2.423
7.55	1	SND	3	358.35	4.52	4.52	4.52	4.52	-1019.46	-2505.36	2.458
7.85	1	SND	3	327.59	4.52	4.52	4.52	4.52	-901.57	-2505.36	2.779
10.93	1	SND	3	20.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-1030.47	-2505.36	2.431
11.33	1	SND	4	357.36	4.52	4.52	4.52	4.52	-1011.14	-2505.36	2.478

11.64	1	SND	4	326.69	4.52	4.52	4.52	4.52	-894.49	-2505.36	2.801
14.70	1	SND	4	20.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-1026.73	-2505.36	2.440
15.10	1	SND	5	358.35	4.52	4.52	4.52	4.52	-1008.20	-2505.36	2.485
15.41	1	SND	5	327.59	4.52	4.52	4.52	4.52	-891.21	-2505.36	2.811
18.49	1	SND	5	20.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-1026.96	-2505.36	2.440
18.89	1	SND	6	290.36	4.52	4.52	4.52	4.52	-1081.20	-2505.36	2.317
21.59	1	SND	6	20.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-1030.97	-2505.36	2.430

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	My <daNm>	σ_f sup <daN/cmq>	σ_f inf <daN/cmq>	σ_c <daN/cmq>
0.20	41	SLE R	1	337.35	4.52	4.52	-437.55	673.70	-123.66	22.56
0.20	22	SLE Q	1	337.35	4.52	4.52	-233.57	359.64	-66.01	12.04
3.37	28	SLE R	1	20.00	4.52	4.52	-547.43	842.89	-154.71	28.22
3.37	22	SLE Q	1	20.00	4.52	4.52	-326.63	502.92	-92.31	16.84
3.77	41	SLE R	2	357.36	4.52	4.52	-548.78	844.97	-155.09	28.29
3.77	22	SLE Q	2	357.36	4.52	4.52	-296.59	456.67	-83.82	15.29
4.08	41	SLE R	2	326.69	4.52	4.52	-439.20	676.24	-124.12	22.64
4.08	22	SLE Q	2	326.69	4.52	4.52	-231.03	355.73	-65.29	11.91
7.15	28	SLE R	2	20.00	4.52	4.52	-574.54	884.64	-162.37	29.62
7.15	22	SLE Q	2	20.00	4.52	4.52	-323.91	498.73	-91.54	16.70
7.55	41	SLE R	3	358.35	4.52	4.52	-556.08	856.21	-157.16	28.67
7.55	22	SLE Q	3	358.35	4.52	4.52	-308.41	474.86	-87.16	15.90
7.85	41	SLE R	3	327.59	4.52	4.52	-445.31	685.65	-125.85	22.96
7.85	22	SLE Q	3	327.59	4.52	4.52	-241.68	372.13	-68.30	12.46
10.93	28	SLE R	3	20.00	4.52	4.52	-575.32	885.83	-162.59	29.66
10.93	22	SLE Q	3	20.00	4.52	4.52	-322.08	495.91	-91.02	16.60
11.33	41	SLE R	4	357.36	4.52	4.52	-551.84	849.68	-155.96	28.45
11.33	22	SLE Q	4	357.36	4.52	4.52	-304.52	468.87	-86.06	15.70
11.64	41	SLE R	4	326.69	4.52	4.52	-442.21	680.89	-124.98	22.80
11.64	22	SLE Q	4	326.69	4.52	4.52	-238.55	367.31	-67.42	12.30
14.70	28	SLE R	4	20.00	4.52	4.52	-570.99	879.17	-161.37	29.43
14.70	22	SLE Q	4	20.00	4.52	4.52	-320.53	493.53	-90.59	16.52
15.10	41	SLE R	5	358.35	4.52	4.52	-546.27	841.10	-154.38	28.16
15.10	22	SLE Q	5	358.35	4.52	4.52	-301.01	463.48	-85.07	15.52
15.41	41	SLE R	5	327.59	4.52	4.52	-435.97	671.27	-123.21	22.47
15.41	22	SLE Q	5	327.59	4.52	4.52	-234.74	361.43	-66.34	12.10
18.49	28	SLE R	5	20.00	4.52	4.52	-584.47	899.92	-165.18	30.13
18.49	22	SLE Q	5	20.00	4.52	4.52	-327.20	503.80	-92.47	16.87
18.89	41	SLE R	6	290.36	4.52	4.52	-419.61	646.08	-118.59	21.63
18.89	22	SLE Q	6	290.36	4.52	4.52	-239.22	368.33	-67.61	12.33
21.59	28	SLE R	6	20.00	4.52	4.52	-285.40	439.44	-80.66	14.71
21.59	22	SLE Q	6	20.00	4.52	4.52	-146.96	226.28	-41.53	7.58

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

Caso	Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	My <daNm>	c <mm>	s <mm>	K_2	Φ_{eq}	Δ_{sm} <mm>	A_s <cmq>	$A_{c\ eff}$ <cmq>	σ_s <daN/cmq>	ε_{sm}	Wk <mm>
49	0.20	22	SLE Q	1	5	337.35	-233.57	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	359.64	0.10	0.02
54	0.20	19	SLE F	1	5	337.35	-264.30	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	406.95	0.12	0.02
121	3.37	22	SLE Q	1	5	20.00	-326.63	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	502.92	0.15	0.03
126	3.37	19	SLE F	1	5	20.00	-358.36	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	551.78	0.16	0.03
193	3.77	22	SLE Q	2	5	357.36	-296.59	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	456.67	0.13	0.02
198	3.77	19	SLE F	2	5	357.36	-333.32	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	513.22	0.15	0.03
266	4.08	22	SLE Q	2	5	326.69	-231.03	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	355.73	0.10	0.02
271	4.08	19	SLE F	2	5	326.69	-259.93	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	400.23	0.12	0.02
338	7.15	22	SLE Q	2	5	20.00	-323.91	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	498.73	0.15	0.03
343	7.15	19	SLE F	2	5	20.00	-360.54	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	555.14	0.16	0.03
410	7.55	22	SLE Q	3	5	358.35	-308.41	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	474.86	0.14	0.03
415	7.55	19	SLE F	3	5	358.35	-344.82	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	530.93	0.15	0.03
482	7.85	22	SLE Q	3	5	327.59	-241.68	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	372.13	0.11	0.02
487	7.85	19	SLE F	3	5	327.59	-270.23	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	416.08	0.12	0.02
554	10.93	22	SLE Q	3	5	20.00	-322.08	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	495.91	0.14	0.03
559	10.93	19	SLE F	3	5	20.00	-359.62	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	553.72	0.16	0.03
626	11.33	22	SLE Q	4	5	357.36	-304.52	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	468.87	0.14	0.03
631	11.33	19	SLE F	4	5	357.36	-340.96	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	524.98	0.15	0.03
698	11.64	22	SLE Q	4	5	326.69	-238.55	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	367.31	0.11	0.02
703	11.64	19	SLE F	4	5	326.69	-267.19	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	411.41	0.12	0.02
770	14.70	22	SLE Q	4	5	20.00	-320.53	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	493.53	0.14	0.03
775	14.70	19	SLE F	4	5	20.00	-357.67	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	550.72	0.16	0.03
842	15.10	22	SLE Q	5	5	358.35	-301.01	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	463.48	0.13	0.03
847	15.10	19	SLE F	5	5	358.35	-336.64	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	518.33	0.15	0.03
915	15.41	22	SLE Q	5	5	327.59	-234.74	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	361.43	0.11	0.02
920	15.41	19	SLE F	5	5	327.59	-262.54	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	404.23	0.12	0.02
987	18.49	22	SLE Q	5	5	20.00	-327.20	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	503.80	0.15	0.03
992	18.49	19	SLE F	5	5	20.00	-364.97	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	561.96	0.16	0.03
1058	18.89	22	SLE Q	6	5	290.36	-239.22	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	368.33	0.11	0.02
1063	18.89	19	SLE F	6	5	290.36	-263.65	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	405.95	0.12	0.02
1129	21.59	22	SLE Q	6	5	20.00	-146.96	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	226.28	0.07	0.01

1134	21.59	19	SLE F	6	5	20.00	-166.78	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	256.80	0.07	0.01

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

CC	X0 <m>	X1 <m>	Lung. <m>	Staff.	AfE St. <cmq/m>	bw <m>	Vsdu <daN>	ctgθ	VRsd <daN>	VRcd <daN>	Vrdu <daN>	Sic.
50 SLU	0.20	0.40	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	1310.34	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	8.707
50 SLU	0.40	3.17	2.77	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	1222.94	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	9.330
50 SLU	3.17	3.37	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	1393.33	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	8.189
50 SLU	3.77	3.97	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	1422.38	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	8.022
50 SLU	3.97	6.95	2.97	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	1281.38	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	8.904
50 SLU	6.95	7.15	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	1451.77	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	7.859
50 SLU	7.55	7.75	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	1432.06	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	7.967
50 SLU	7.75	10.73	2.98	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	1280.14	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	8.913
50 SLU	10.73	10.93	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	1450.53	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	7.866
50 SLU	11.33	11.53	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	1428.61	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	7.987
50 SLU	11.53	14.50	2.97	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	1275.13	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	8.948
50 SLU	14.50	14.70	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	1445.52	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	7.893
50 SLU	15.10	15.30	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	1427.17	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	7.995
50 SLU	15.30	18.29	2.98	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	1285.03	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	8.879
50 SLU	18.29	18.49	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	1455.43	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	7.839
50 SLU	18.89	19.09	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	1210.20	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	9.428
1 SND	19.09	21.39	2.30	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	1061.76	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	10.746
50 SLU	21.39	21.59	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	1093.13	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	10.438

Verifiche di resistenza al fuoco

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	AfEP S <cmq>	AfEP I <cmq>	My <daNm>	MRdy <daNm>	Sic.
0.20	75	SLU I	1	337.35	4.52	4.52	4.52	4.52	-233.57	-2442.70	10.458
3.37	75	SLU I	1	20.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-326.63	-2442.70	7.478
3.77	75	SLU I	2	357.36	4.52	4.52	4.52	4.52	-296.59	-2442.70	8.236
4.08	75	SLU I	2	326.69	4.52	4.52	4.52	4.52	-231.03	-2442.70	10.573
7.15	75	SLU I	2	20.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-323.91	-2442.70	7.541
7.55	75	SLU I	3	358.35	4.52	4.52	4.52	4.52	-308.41	-2442.70	7.920
7.85	75	SLU I	3	327.59	4.52	4.52	4.52	4.52	-241.68	-2442.70	10.107
10.93	75	SLU I	3	20.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-322.08	-2442.70	7.584
11.33	75	SLU I	4	357.36	4.52	4.52	4.52	4.52	-304.52	-2442.70	8.022
11.64	75	SLU I	4	326.69	4.52	4.52	4.52	4.52	-238.55	-2442.70	10.240
14.70	75	SLU I	4	20.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-320.53	-2442.70	7.621
15.10	75	SLU I	5	358.35	4.52	4.52	4.52	4.52	-301.01	-2442.70	8.115
15.41	75	SLU I	5	327.59	4.52	4.52	4.52	4.52	-234.74	-2442.70	10.406
18.49	75	SLU I	5	20.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-327.20	-2442.70	7.465
18.89	75	SLU I	6	290.36	4.52	4.52	4.52	4.52	-239.22	-2442.70	10.211
21.59	75	SLU I	6	20.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-146.96	-2442.70	16.621

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

CC	X0 <m>	X1 <m>	Lung. <m>	Staff.	AfE St. <cmq/m>	bw <m>	Vsdu <daN>	ctgθ	VRsd <daN>	VRcd <daN>	Vrdu <daN>	Sic.
75 SLU I	0.20	0.40	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	506.92	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	21.142
75 SLU I	0.40	3.17	2.77	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	497.98	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	21.522
75 SLU I	3.17	3.37	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	565.57	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	18.950
75 SLU I	3.77	3.97	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	561.96	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	19.071
75 SLU I	3.97	6.95	2.97	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	510.56	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	20.991
75 SLU I	6.95	7.15	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	578.16	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	18.537
75 SLU I	7.55	7.75	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	567.69	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	18.879
75 SLU I	7.75	10.73	2.98	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	508.18	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	21.090
75 SLU I	10.73	10.93	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	575.77	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	18.614
75 SLU I	11.33	11.53	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	565.31	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	18.958
75 SLU I	11.53	14.50	2.97	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	507.21	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	21.130
75 SLU I	14.50	14.70	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	574.80	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	18.645
75 SLU I	15.10	15.30	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	563.99	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	19.003
75 SLU I	15.30	18.29	2.98	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	511.88	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	20.937
75 SLU I	18.29	18.49	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	579.47	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	18.495
75 SLU I	18.89	19.09	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	490.97	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	21.829
75 SLU I	19.09	21.39	2.30	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	423.38	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	25.314
75 SLU I	21.39	21.59	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	422.72	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	25.353

Travata n. 4083

Nodi: -2424 -2423

Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Tipo	B <cm>	H <cm>	Cf sup <cm>	Cf inf <cm>	Cls	Fck <daN/cmq>	Fctk <daN/cmq>	Fcd <daN/cmq>	Fcd (Inc) <daN/cmq>	Fctd <daN/cmq>	Tp	Fyk <daN/cmq>	Fyd <daN/cmq>
5	R	40.00	20.00	3.50	3.50	C25/30	249.00	17.91	141.10	249.00	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg	CC	TCC	El	X	AfE S	AfE I	AfEP S	AfEP I	My	MRdy	Sic.

<m>				<cm>	<cmq>	<cmq>	<cmq>	<cmq>	<daNm>	<daNm>	
0.20	62	SLU	1	20.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-2949.70	-4251.11	1.441
2.95	62	SLU	1	294.96	7.70	7.70	7.70	7.70	1756.02	4251.11	2.421
6.00	49	SLU	1	600.48	7.70	7.70	7.70	7.70	-2931.93	-4251.11	1.450

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	AfEP S <cmq>	AfEP I <cmq>	My <daNm>	M'ydy <daNm>	Sic.
0.20	7	SND	1	20.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-2040.24	-4128.02	2.023
2.95	7	SND	1	294.96	7.70	7.70	7.70	7.70	1213.95	4128.01	3.400
6.00	7	SND	1	600.48	7.70	7.70	7.70	7.70	-2026.10	-4128.02	2.037

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	My <daNm>	σ_f sup <daN/cmq>	σ_f inf <daN/cmq>	σ_c <daN/cmq>
0.20	66	SLE R	1	20.00	7.70	7.70	-2039.72	1897.76	-550.90	80.68
0.20	22	SLE Q	1	20.00	7.70	7.70	-2004.30	1864.81	-541.34	79.28
2.95	66	SLE R	1	294.96	7.70	7.70	1213.82	-327.84	1129.34	48.01
2.95	22	SLE Q	1	294.96	7.70	7.70	1211.84	-327.30	1127.50	47.93
6.00	53	SLE R	1	600.48	7.70	7.70	-2027.57	1886.46	-547.62	80.20
6.00	22	SLE Q	1	600.48	7.70	7.70	-1986.96	1848.68	-536.65	78.59

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

Caso	Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	My <daNm>	c <mm>	s <mm>	K_2	Φ_{eq}	Δ_{sm} <mm>	A_s <cmq>	$A_{c\ eff}$ <cmq>	σ_s <daN/cmq>	ε_{sm}	Wk <mm>
48	0.20	22	SLE Q	1	5	20.00	-2004.30	28.00	79.00	0.50	14.00	88.92	7.70	181.00	1864.81	0.76	0.11
68	0.20	70	SLE F	1	5	20.00	-2011.04	28.00	79.00	0.50	14.00	88.92	7.70	181.00	1871.08	0.68	0.10
119	2.95	22	SLE Q	1	5	294.96	1211.84	28.00	79.00	0.50	14.00	88.92	7.70	181.00	1127.50	0.40	0.06
139	2.95	70	SLE F	1	5	294.96	1212.50	28.00	79.00	0.50	14.00	88.92	7.70	181.00	1128.11	0.33	0.05
190	6.00	22	SLE Q	1	5	600.48	-1986.96	28.00	79.00	0.50	14.00	88.92	7.70	181.00	1848.68	0.75	0.11
206	6.00	57	SLE F	1	5	600.48	-1994.92	28.00	79.00	0.50	14.00	88.92	7.70	181.00	1856.08	0.68	0.10

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

CC	X0 <m>	X1 <m>	Lung. <m>	Staff.	AfE St. <cmq/m>	bw <m>	Vsdu <daN>	ctgθ	VRsd <daN>	VRcd <daN>	Vrdu <daN>	Sic.
62 SLU	0.20	0.40	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	2999.56	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	3.804
62 SLU	0.40	5.80	5.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	2816.54	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	4.051
49 SLU	5.80	6.00	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	2974.19	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	3.836

Verifiche di resistenza al fuoco
Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	AfEP S <cmq>	AfEP I <cmq>	My <daNm>	MRdy <daNm>	Sic.
0.20	75	SLU I	1	20.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-2004.30	-4170.15	2.081
2.95	75	SLU I	1	294.96	7.70	7.70	7.70	7.70	1211.84	4170.15	3.441
6.00	75	SLU I	1	600.48	7.70	7.70	7.70	7.70	-1986.96	-4170.15	2.099

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

CC	X0 <m>	X1 <m>	Lung. <m>	Staff.	AfE St. <cmq/m>	bw <m>	Vsdu <daN>	ctgθ	VRsd <daN>	VRcd <daN>	Vrdu <daN>	Sic.
75 SLU I	0.20	0.40	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	2064.36	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	5.192
75 SLU I	0.40	5.80	5.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	1937.01	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	5.533
75 SLU I	5.80	6.00	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	2047.62	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	5.234

Verifiche e armature pilastri

Simbologia

Δ_{sm} = Distanza media tra le fessure
Φ_{eq} = Diametro equivalente delle barre
α = Angolo asse neutro a rottura
ε_Y = Deformazione nell'acciaio (*1000)
ε_{sm} = Deformazione unitaria media dell'armatura (*1000)
$\mu\Phi$ = Valore di progetto della duttilità di curvatura
σ_c = Tensione nel calcestruzzo
σ_f = Tensione nel ferro
σ_s = Tensione nell'acciaio nella sezione fessurata
$A_{c\ eff}$ = Area di calcestruzzo efficace
A_s = Area complessiva dei ferri nell'area di calcestruzzo efficace
AfC = Area di ferro compressa
AfT = Area di ferro tesa
As1 = Area di ferro superiore delle travi incidenti sulla faccia
As2 = Area di ferro inferiore delle travi incidenti sulla faccia

Ash =Area totale della sezione della staffa
B =Base
Bj =Larghezza effettiva utile del nodo
Br_y =Numero bracci in dir. Y locale
Br_z =Numero bracci in dir. Z locale
Br. =Numero bracci
CC =Combinazione delle condizioni di carico elementari
e = eccentricità aggiuntiva in caso di compressione o pressoflessione
α = amplificazione per gerarchia delle resistenze
TG = taglio da gerarchia delle resistenze
Cf =Copriferro
Cls =Tipo di calcestruzzo
Conf. =Nodo confinato
S = Sì
N = No
El =Elemento (asta) in cui viene effettuato il progetto/verifica (progressivo sul numero di aste)
F =Identificativo faccia del nodo
Y+ = Faccia sul lato positivo Y locale pilastro
Z+ = Faccia sul lato positivo Z locale pilastro
Y- = Faccia sul lato negativo Y locale pilastro
Z- = Faccia sul lato negativo Z locale pilastro
Fcd =Resistenza di calcolo a compressione del calcestruzzo
Fcd (Inc) =Resistenza di calcolo a compressione del calcestruzzo per verifica al fuoco
Fck =Resistenza caratteristica cilindrica a compressione del calcestruzzo
Fctd =Resistenza di calcolo a trazione del calcestruzzo
Fctk =Resistenza caratteristica a trazione del calcestruzzo
Fyd =Resistenza di calcolo dell'acciaio
Fyk =Tensione caratteristica di snervamento dell'acciaio
H =Altezza
Hjc =Distanza tra armature pilastro
Hjw =Distanza tra armature trave
K_2 =Coefficiente per distribuzione deformazioni
M =Momento flettente
M'ydy =Momento resistente massimo in campo sostanzialmente elastico intorno all'asse Y
M'ydz =Momento resistente massimo in campo sostanzialmente elastico intorno all'asse Z
MRd =Momento resistente allo stato limite ultimo
MRdy =Momento resistente allo stato limite ultimo intorno all'asse Y
MRdz =Momento resistente allo stato limite ultimo intorno all'asse Z
Mod. =Modalità di verifica faccia
I = Interna
E = Esterna
My =Momento flettente intorno all'asse Y
My ver. =Momento flettente di verifica intorno all'asse Y
Mz =Momento flettente intorno all'asse Z
Mz ver. =Momento flettente di verifica intorno all'asse Z
N =Sforzo normale
Nodo =Numero del nodo
Nu =Sforzo normale ultimo
Sez. =Numero della sezione
Sic. =Sicurezza
Staff. =Staffatura adottata
TCC =Tipo di combinazione di carico
SLU = Stato limite ultimo
SLE R = Stato limite d'esercizio, combinazione rara
SLE F = Stato limite d'esercizio, combinazione frequente
SLE Q = Stato limite d'esercizio, combinazione quasi permanente
SLD = Stato limite di danno
SLO = Stato limite di operatività
SLU I = Stato limite di resistenza al fuoco
SND = Stato limite di salvaguardia della vita (non dissipativo)
Tipo =Tipologia
Cir.c = Circolare cava
R = Rettangolare
Tp =Tipo di acciaio
$VRcd,_y$ =Taglio ultimo lato calcestruzzo in dir. Y
$VRcd,_z$ =Taglio ultimo lato calcestruzzo in dir. Z
$VRsd,_y$ =Taglio ultimo lato armatura in dir. Y
$VRsd,_z$ =Taglio ultimo lato armatura in dir. Z
$Vrd,_y$ =Taglio resistente in dir. Y
$Vrd,_z$ =Taglio resistente in dir. Z
$Vsdu,_y$ =Taglio agente in dir. Y
$Vsdu,_z$ =Taglio agente in dir. Z
Wk =Ampiezza caratteristica delle fessure
X =Coordinata progressiva rispetto al nodo iniziale
X0 =Coordinata progressiva (dal nodo iniziale) dell'inizio del tratto
X1 =Coordinata progressiva (dal nodo iniziale) della fine del tratto
Xg =Coordinata progressiva (dal primo nodo) in cui viene effettuato il progetto/verifica
$bw,_y$ =Larghezza membratura resistente al taglio in dir. Y
$bw,_z$ =Larghezza membratura resistente al taglio in dir. Z
c =Ricoprimento dell'armatura
$ctg\theta,_y$ =Cotangente dell'angolo di inclinazione dei puntoni di calcestruzzo in dir. Y

$ctg\theta_{,z}$ =Cotangente dell'angolo di inclinazione dei puntoni di calcestruzzo in dir. Z
$d_{,y}$ =Altezza utile per resistenza al taglio in dir. Y
$d_{,z}$ =Altezza utile per resistenza al taglio in dir. Z
s =Distanza massima tra le barre

Pilastrata n. 3

Nodi: 3 93
Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Tipo	B <cm>	H <cm>	Cf <cm>	Cls	Fck <daN/cmq>	Fctk <daN/cmq>	Fcd <daN/cmq>	Fcd (Inc) <daN/cmq>	Fctd <daN/cmq>	Tp	Fyk <daN/cmq>	Fyd <daN/cmq>
2	R	30.00	30.00	4.90	C25/30	249.00	17.91	141.10	249.00	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
-0.00	62	SLU	1	2	0.00	-2449.93	286.20	286.20	633.26	633.26	-2449.93	1784.93	3902.86	68.91	6.14	6.176
-0.00	62	SLU	1	2	0.00	-2449.93	286.20	286.20	633.26	633.26	-2449.93	1784.93	3902.86	68.91	6.14	6.176
3.69	62	SLU	1	2	369.03	-1370.51	34.97	34.97	-530.96	-530.96	-1370.51	265.60	-4171.00	272.81	10.06	7.855

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	M'ydy <daNm>	M'ydz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
-0.00	7	SND	1	2	0.00	-1687.89	411.83	411.83	927.44	927.44	-1687.89	1199.02	2810.98	70.31	6.37	3.012
-0.00	7	SND	1	2	0.00	-1687.89	411.83	411.83	927.44	927.44	-1687.89	1199.02	2810.98	70.31	6.37	3.012
3.69	7	SND	1	2	369.03	-857.56	17.35	17.35	-760.27	-760.27	-857.56	26.66	-3326.39	270.70	11.03	4.374

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	Mz <daNm>	My <daNm>	AfT <cmq>	AfC <cmq>	σ_c <daN/cmq>	σ_f <daN/cmq>
-0.00	66	SLE R	1	2	0.00	-1785.85	420.48	199.49	5.65	3.39	23.46	386.66
-0.00	22	SLE Q	1	2	0.00	-1839.10	136.38	202.46	4.52	4.52	11.50	115.71
-0.00	66	SLE R	1	2	0.00	-1785.85	420.48	199.49	5.65	3.39	23.46	386.66
-0.00	22	SLE Q	1	2	0.00	-1839.10	136.38	202.46	4.52	4.52	11.50	115.71
3.69	66	SLE R	1	2	369.03	-955.53	-355.54	23.89	5.65	3.39	13.97	311.78
3.69	22	SLE Q	1	2	369.03	-1008.77	-127.51	24.64	4.52	4.52	5.18	52.06

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	c <mm>	s <mm>	K_2	Φ_{eq}	Δ_{sm} <mm>	A_s <cmq>	$A_{c\ eff}$ <cmq>	σ_s <daN/cmq>	ε_{sm}	Wk <mm>
-0.00	70	SLE F	1	2	0.00	-1720.54	197.36	188.49	44.00	100.00	0.50	12.00	146.96	1.13	55.56	155.20	0.05	0.01
-0.00	70	SLE F	1	2	0.00	-1720.54	197.36	188.49	44.00	100.00	0.50	12.00	146.96	1.13	55.56	155.20	0.05	0.01
3.69	70	SLE F	1	2	369.03	-890.21	21.03	-165.83	44.00	100.00	0.50	12.00	240.03	1.13	143.29	100.76	0.03	0.01

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
-0.00	0.62	ø8/20	2	2	50	SLU	0.30	0.25	45.79	2.50	10886.80	16754.10	10886.80	0.30	0.25	75.05	2.50	10886.80	16754.10	10886.80	>100
-0.00	0.62	ø8/20	2	2	62	SLU	0.30	0.25	315.48	2.50	10886.80	16470.10	10886.80	0.30	0.25	68.08	2.50	10886.80	16470.10	10886.80	34.509
-0.00	0.62	ø8/20	2	2	1	SND	0.30	0.25	230.44	2.50	10886.80	16401.50	10886.80	0.30	0.25	176.97	2.50	10886.80	16401.50	10886.80	47.243
-0.00	0.62	ø8/20	2	2	7	SND	0.30	0.25	457.31	2.50	10886.80	16411.60	10886.80	0.30	0.25	106.81	2.50	10886.80	16411.60	10886.80	23.806
0.62	3.08	ø8/20	2	2	50	SLU	0.30	0.25	45.79	2.50	10886.80	16731.20	10886.80	0.30	0.25	75.05	2.50	10886.80	16731.20	10886.80	>100
0.62	3.08	ø8/20	2	2	62	SLU	0.30	0.25	315.48	2.50	10886.80	16447.20	10886.80	0.30	0.25	68.08	2.50	10886.80	16447.20	10886.80	34.509
0.62	3.08	ø8/20	2	2	1	SND	0.30	0.25	230.44	2.50	10886.80	16383.90	10886.80	0.30	0.25	176.97	2.50	10886.80	16383.90	10886.80	47.243
0.62	3.08	ø8/20	2	2	7	SND	0.30	0.25	457.31	2.50	10886.80	16394.00	10886.80	0.30	0.25	106.81	2.50	10886.80	16394.00	10886.80	23.806
3.08	3.69	ø8/20	2	2	50	SLU	0.30	0.25	45.79	2.50	10886.80	16639.70	10886.80	0.30	0.25	75.05	2.50	10886.80	16639.70	10886.80	>100
3.08	3.69	ø8/20	2	2	62	SLU	0.30	0.25	315.48	2.50	10886.80	16355.70	10886.80	0.30	0.25	68.08	2.50	10886.80	16355.70	10886.80	34.509
3.08	3.69	ø8/20	2	2	1	SND	0.30	0.25	230.44	2.50	10886.80	16313.50	10886.80	0.30	0.25	176.97	2.50	10886.80	16313.50	10886.80	47.243
3.08	3.69	ø8/20	2	2	7	SND	0.30	0.25	457.31	2.50	10886.80	16323.60	10886.80	0.30	0.25	106.81	2.50	10886.80	16323.60	10886.80	23.806

Verifiche di resistenza al fuoco
Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
-0.00	75	SLU I	1	2	0.00	-1839.10	202.46	136.38	-1839.10	3656.17	2432.68	33.75	33.00	18.006
-0.00	75	SLU I	1	2	0.00	-1839.10	202.46	136.38	-1839.10	3656.17	2432.68	33.75	33.00	18.006
3.69	75	SLU I	1	2	369.03	-1008.77	24.64	-127.51	-1008.77	898.65	-4365.07	278.44	48.71	34.260

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
-0.00	0.62	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.25	0.00	71.51	2.50	12519.90	23762.00	12519.90	0.25	0.00	48.19	2.50	12519.90	23762.00	12519.90	>100
0.62	3.08	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.25	0.00	71.51	2.50	12519.90	23740.60	12519.90	0.25	0.00	48.19	2.50	12519.90	23740.60	12519.90	>100
3.08	3.69	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.25	0.00	71.51	2.50	12519.90	23655.10	12519.90	0.25	0.00	48.19	2.50	12519.90	23655.10	12519.90	>100

Pilastrata n. 17

Nodi: 17 -2420 117
Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Tipo	B <cm>	H <cm>	Cf <cm>	Cls	Fck <daN/cmq>	Fctk <daN/cmq>	Fcd <daN/cmq>	Fcd (Inc) <daN/cmq>	Fctd <daN/cmq>	Tp	Fyk <daN/cmq>	Fyd <daN/cmq>
1	R	40.00	40.00	4.90	C25/30	249.00	17.91	141.10	249.00	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
-0.00	49	SLU	1	1	0.00	-7674.52	-1414.96	-1414.96	955.84	955.84	-7674.52	-6232.66	4246.29	151.88	7.49	4.417
-0.00	49	SLU	1	1	0.00	-7674.52	-1414.96	-1414.96	955.84	955.84	-7674.52	-6232.66	4246.29	151.88	7.49	4.417
3.83	62	SLU	1	1	383.00	-3923.69	-179.16	-179.16	879.91	879.91	-3923.69	-1221.92	6519.88	95.62	14.09	7.387
4.03	62	SLU	2	1	0.00	-1965.15	119.56	119.56	-205.72	-205.72	-1965.15	3433.86	-5834.09	292.50	8.81	28.451
4.03	62	SLU	2	1	0.00	-1965.15	119.56	119.56	-205.72	-205.72	-1965.15	3433.86	-5834.09	292.50	8.81	28.451
4.25	50(e)	SLU	2	1	21.65	-4323.85	0.00	86.48	0.00	86.48	-4323.85	5108.66	5108.65	45.00	7.42	59.075

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	M'ydy <daNm>	M'ydz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
-0.00	1	SND	1	1	0.00	-3924.19	-2294.10	-2294.10	-567.04	-567.04	-3924.19	-4894.96	-1288.51	188.44	12.42	2.142
-0.00	1	SND	1	1	0.00	-3924.19	-2294.10	-2294.10	-567.04	-567.04	-3924.19	-4894.96	-1288.51	188.44	12.42	2.142
3.83	1	SND	1	1	383.00	-2392.18	-599.12	-599.12	628.82	628.82	-2392.18	-3138.83	3282.61	132.19	7.76	5.229
4.03	7	SND	2	1	0.00	-1298.57	100.45	100.45	-220.39	-220.39	-1298.57	1915.69	-4120.00	285.47	10.36	18.759
4.03	7	SND	2	1	0.00	-1298.57	100.45	100.45	-220.39	-220.39	-1298.57	1915.69	-4120.00	285.47	10.36	18.759
4.25	4(e)	SND	2	1	21.65	-1280.55	0.00	25.61	0.00	25.61	-1280.55	3101.74	3101.73	45.00	8.57	85.358

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	Mz <daNm>	My <daNm>	AfT <cmq>	AfC <cmq>	σ_c <daN/cmq>	σ_f <daN/cmq>
-0.00	66	SLE R	1	1	0.00	-4344.04	-689.81	-910.95	5.65	3.39	28.32	484.63
-0.00	22	SLE Q	1	1	0.00	-4274.22	-20.48	-891.41	5.65	3.39	14.86	253.70
-0.00	66	SLE R	1	1	0.00	-4344.04	-689.81	-910.95	5.65	3.39	28.32	484.63
-0.00	22	SLE Q	1	1	0.00	-4274.22	-20.48	-891.41	5.65	3.39	14.86	253.70
3.83	66	SLE R	1	1	383.00	-2812.04	623.30	-139.56	5.65	3.39	12.87	224.32
3.83	22	SLE Q	1	1	383.00	-2742.22	545.37	-142.21	4.52	4.52	11.34	175.49
4.03	67	SLE R	2	1	0.00	-2285.34	-127.61	104.14	1.13	7.92	3.33	42.39
4.03	66	SLE R	2	1	0.00	-1387.34	-144.62	84.96	3.39	5.65	3.22	38.53
4.03	22	SLE Q	2	1	0.00	-1363.80	-82.90	85.74	1.13	7.92	2.33	29.03
4.03	67	SLE R	2	1	0.00	-2285.34	-127.61	104.14	1.13	7.92	3.33	42.39
4.03	66	SLE R	2	1	0.00	-1387.34	-144.62	84.96	3.39	5.65	3.22	38.53
4.03	22	SLE Q	2	1	0.00	-1363.80	-82.90	85.74	1.13	7.92	2.33	29.03
4.25	54	SLE R	2	1	21.65	-2948.26	0.00	0.00	0.00	9.05	1.70	25.48
4.25	66	SLE R	2	1	21.65	-1300.75	0.00	0.00	0.00	9.05	0.75	11.24
4.25	22	SLE Q	2	1	21.65	-1277.20	0.00	0.00	0.00	9.05	0.74	11.04

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	c <mm>	s <mm>	K_2	Φ_{eq}	Δ_{sm} <mm>	A_s <cmq>	$A_{c\ eff}$ <cmq>	σ_s <daN/cmq>	ε_{sm}	Wk <mm>
-0.00	22	SLE Q	1	1	0.00	-4274.22	-891.41	-20.48	44.00	150.00	0.50	12.00	195.84	3.39	304.91	253.70	0.07	0.02
-0.00	70	SLE F	1	1	0.00	-4156.95	-884.59	-152.73	44.00	150.00	0.50	12.00	213.92	2.26	237.35	290.44	0.08	0.03
-0.00	22	SLE Q	1	1	0.00	-4274.22	-891.41	-20.48	44.00	150.00	0.50	12.00	195.84	3.39	304.91	253.70	0.07	0.02
-0.00	70	SLE F	1	1	0.00	-4156.95	-884.59	-152.73	44.00	150.00	0.50	12.00	213.92	2.26	237.35	290.44	0.08	0.03
3.83	22	SLE Q	1	1	383.00	-2742.22	-142.21	545.37	44.00	150.00	0.50	12.00	283.31	1.13	184.07	175.49	0.05	0.02
3.83	31	SLE F	1	1	383.00	-2741.25	-140.36	545.32	44.00	150.00	0.50	12.00	284.93	1.13	185.60	175.03	0.05	0.02

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	Vsdu,y <daN>	$ctg\theta_{,y}$	VRsd,y <daN>	VRcd,y <daN>	Vrd,y <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	Vsdu,z <daN>	$ctg\theta_{,z}$	VRsd,z <daN>	VRcd,z <daN>	Vrd,z <daN>	Sic.
-0.00	0.64	ø8/20	2	2	24	SLU	0.40	0.35	213.30	2.50	15312.40	31346.00	15312.40	0.40	0.35	339.34	2.50	15312.40	31346.00	15312.40	45.124
-0.00	0.64	ø8/20	2	2	62	SLU	0.40	0.35	935.50	2.50	15312.40	31096.40	15312.40	0.40	0.35	295.99	2.50	15312.40	31096.40	15312.40	16.368
-0.00	0.64	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	311.85	2.50	15312.40	30923.10	15312.40	0.40	0.35	681.14	2.50	15312.40	30923.10	15312.40	22.481
-0.00	0.64	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	533.44	2.50	15312.40	30913.80	15312.40	0.40	0.35	382.32	2.50	15312.40	30913.80	15312.40	28.705
0.64	3.19	ø8/20	2	2	24	SLU	0.40	0.35	213.30	2.50	15312.40	31301.50	15312.40	0.40	0.35	339.34	2.50	15312.40	31301.50	15312.40	45.124
0.64	3.19	ø8/20	2	2	62	SLU	0.40	0.35	789.71	2.50	15312.40	31051.90	15312.40	0.40	0.35	295.99	2.50	15312.40	31051.90	15312.40	19.390
0.64	3.19	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	311.85	2.50	15312.40	30888.90	15312.40	0.40	0.35	681.14	2.50	15312.40	30888.90	15312.40	22.481
0.64	3.19	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	533.44	2.50	15312.40	30879.60	15312.40	0.40	0.35	382.32	2.50	15312.40	30879.60	15312.40	28.705
3.19	3.83	ø8/20	2	2	24	SLU	0.40	0.35	213.30	2.50	15312.40	31123.20	15312.40	0.40	0.35	339.34	2.50	15312.40	31123.20	15312.40	45.124
3.19	3.83	ø8/20	2	2	49	SLU	0.40	0.35	357.02	2.50	15312.40	31109.80	15312.40	0.40	0.35	321.26	2.50	15312.40	31109.80	15312.40	42.890
3.19	3.83	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	311.85	2.50	15312.40	30751.80	15312.40	0.40	0.35	681.14	2.50	15312.40	30751.80	15312.40	22.481
3.19	3.83	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	533.44	2.50	15312.40	30742.50	15312.40	0.40	0.35	382.32	2.50	15312.40	30742.50	15312.40	28.705
4.03	4.25	ø8/20	2	2	50	SLU	0.40	0.35	379.61	2.50	15312.40	30897.90	15312.40	0.40	0.35	803.65	2.50	15312.40	30897.90	15312.40	19.054
4.03	4.25	ø8/20	2	2	62	SLU	0.40	0.35	974.99	2.50	15312.40	30566.20	15312.40	0.40	0.35	552.27	2.50	15312.40	30566.20	15312.40	15.705
4.03	4.25	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	690.17	2.50	15312.40	30489.90	15312.40	0.40	0.35	525.05	2.50	15312.40	30489.90	15312.40	22.186
4.03	4.25	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	1018.03	2.50	15312.40	30494.20	15312.40	0.40	0.35	463.97	2.50	15312.40	30494.20	15312.40	15.041

Verifiche di resistenza al fuoco
Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
-0.00	75(e)	SLU I	1	1	0.00	-4274.22	-891.41	-20.48	-4274.22	-7176.74	-684.37	182.11	93.73	8.050
-0.00	75(e)	SLU I	1	1	0.00	-4274.22	-891.41	-20.48	-4274.22	-7176.74	-684.37	182.11	93.73	8.050
3.83	75	SLU I	1	1	383.00	-2742.22	-142.21	545.37	-2742.22	-1896.78	6847.32	97.03	71.93	12.607
4.03	75	SLU I	2	1	0.00	-1363.80	85.74	-82.90	-1363.80	4960.10	-4960.10	315.00	43.05	58.817
4.03	75	SLU I	2	1	0.00	-1363.80	85.74	-82.90	-1363.80	4960.10	-4960.10	315.00	43.05	58.817
4.25	75(e)	SLU I	2	1	21.65	-1277.20	0.00	0.00	-143809.00	4951.68	4951.67	45.00	43.11	>100

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
-0.00	0.64	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	147.74	2.50	17609.30	47012.60	17609.30	0.35	0.00	195.61	2.50	17609.30	47012.60	17609.30	90.021
0.64	3.19	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	147.74	2.50	17609.30	46973.00	17609.30	0.35	0.00	195.61	2.50	17609.30	46973.00	17609.30	90.021
3.19	3.83	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	147.74	2.50	17609.30	46814.90	17609.30	0.35	0.00	195.61	2.50	17609.30	46814.90	17609.30	90.021
4.03	4.25	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	382.94	2.50	17609.30	46561.90	17609.30	0.35	0.00	396.02	2.50	17609.30	46561.90	17609.30	44.465

Pilastrata n. 18

Nodi: 18 -2419 118

Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Tipo	B <cm>	H <cm>	Cf <cm>	Cls	Fck <daN/cmq>	Fctk <daN/cmq>	Fcd <daN/cmq>	Fcd (Inc) <daN/cmq>	Fctd <daN/cmq>	Tp	Fyk <daN/cmq>	Fyd <daN/cmq>
1	R	40.00	40.00	4.90	C25/30	249.00	17.91	141.10	249.00	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	49	SLU	1	1	0.00	-14593.30	353.68	353.68	1889.28	1889.28	-14593.30	1616.67	8046.61	81.56	10.01	4.266
0.00	49	SLU	1	1	0.00	-14593.30	353.68	353.68	1889.28	1889.28	-14593.30	1616.67	8046.61	81.56	10.01	4.266
3.83	50(e)	SLU	1	1	383.00	-14263.90	-98.25	-287.42	-102.66	-287.42	-261164.00	-6023.77	-6023.76	225.00	6.01	18.309
4.03	50(e)	SLU	2	1	0.00	-12533.10	-166.92	-250.66	-181.95	-250.66	-261164.00	-5870.86	-5870.85	225.00	6.23	20.838
4.03	50(e)	SLU	2	1	0.00	-12533.10	-166.92	-250.66	-181.95	-250.66	-261164.00	-5870.86	-5870.85	225.00	6.23	20.838
4.25	50(e)	SLU	2	1	21.65	-12420.60	0.00	248.41	0.00	248.41	-261164.00	5860.72	5860.72	45.00	6.24	21.027

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	M'ydy <daNm>	M'ydz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	1	SND	1	1	0.00	-6402.96	2203.88	2203.88	648.56	648.56	-6402.96	5181.67	1467.90	9.84	11.18	2.344
0.00	1	SND	1	1	0.00	-6402.96	2203.88	2203.88	648.56	648.56	-6402.96	5181.67	1467.90	9.84	11.18	2.344
3.83	1(e)	SND	1	1	383.00	-4870.96	-973.48	-973.48	55.57	-98.15	-4870.96	-5366.52	-551.68	182.81	15.94	5.509
4.03	1	SND	2	1	0.00	-3591.08	-213.49	-213.49	-80.28	-80.28	-3591.08	-4597.95	-1737.42	192.66	10.73	21.079
4.03	1	SND	2	1	0.00	-3591.08	-213.49	-213.49	-80.28	-80.28	-3591.08	-4597.95	-1737.42	192.66	10.73	21.079
4.25	7(e)	SND	2	1	21.65	-3538.93	0.00	70.78	0.00	70.78	-3538.93	3334.30	3334.30	45.00	7.56	44.544

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	Mz <daNm>	My <daNm>	AfT <cmq>	AfC <cmq>	σ_c <daN/cmq>	σ_f <daN/cmq>
0.00	53	SLE R	1	1	0.00	-10210.40	1266.87	242.44	3.39	5.65	21.86	261.03
0.00	66	SLE R	1	1	0.00	-6323.81	-986.54	177.78	4.52	4.52	17.84	202.03
0.00	22	SLE Q	1	1	0.00	-6381.68	143.03	175.52	0.00	9.05	6.37	85.49
0.00	53	SLE R	1	1	0.00	-10210.40	1266.87	242.44	3.39	5.65	21.86	261.03
0.00	66	SLE R	1	1	0.00	-6323.81	-986.54	177.78	4.52	4.52	17.84	202.03
0.00	22	SLE Q	1	1	0.00	-6381.68	143.03	175.52	0.00	9.05	6.37	85.49
3.83	54	SLE R	1	1	383.00	-9786.47	-66.19	-66.23	0.00	9.05	6.76	97.19
3.83	66	SLE R	1	1	383.00	-4791.81	109.22	-22.12	0.00	9.05	3.87	53.92
3.83	22	SLE Q	1	1	383.00	-4849.68	25.02	-19.39	0.00	9.05	3.17	46.14
4.03	54	SLE R	2	1	0.00	-8515.54	-123.69	-116.61	0.00	9.05	6.94	96.48
4.03	66	SLE R	2	1	0.00	-3507.27	-56.08	-101.27	0.00	9.05	3.35	45.30
4.03	22	SLE Q	2	1	0.00	-3566.82	-50.70	-94.30	0.00	9.05	3.28	44.63
4.03	54	SLE R	2	1	0.00	-8515.54	-123.69	-116.61	0.00	9.05	6.94	96.48
4.03	66	SLE R	2	1	0.00	-3507.27	-56.08	-101.27	0.00	9.05	3.35	45.30
4.03	22	SLE Q	2	1	0.00	-3566.82	-50.70	-94.30	0.00	9.05	3.28	44.63
4.25	54	SLE R	2	1	21.65	-8428.94	0.00	0.00	0.00	9.05	4.86	72.84
4.25	66	SLE R	2	1	21.65	-3420.67	0.00	0.00	0.00	9.05	1.97	29.56
4.25	22	SLE Q	2	1	21.65	-3480.22	0.00	0.00	0.00	9.05	2.01	30.08

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.64	ø8/20	2	2	37	SLU	0.40	0.35	54.79	2.50	15312.40	32249.70	15312.40	0.40	0.35	130.54	2.50	15312.40	32249.70	15312.40	>100
0.00	0.64	ø8/20	2	2	49	SLU	0.40	0.35	1401.69	2.50	15312.40	32261.20	15312.40	0.40	0.35	113.21	2.50	15312.40	32261.20	15312.40	10.924
0.00	0.64	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	155.37	2.50	15312.40	31161.90	15312.40	0.40	0.35	829.59	2.50	15312.40	31161.90	15312.40	18.458
0.00	0.64	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	324.85	2.50	15312.40	31166.20	15312.40	0.40	0.35	327.31	2.50	15312.40	31166.20	15312.40	46.782
0.64	3.19	ø8/20	2	2	37	SLU	0.40	0.35	54.79	2.50	15312.40	32205.10	15312.40	0.40	0.35	130.54	2.50	15312.40	32205.10	15312.40	>100
0.64	3.19	ø8/20	2	2	49	SLU	0.40	0.35	1111.00	2.50	15312.40	32216.70	15312.40	0.40	0.35	113.21	2.50	15312.40	32216.70	15312.40	13.783
0.64	3.19	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	155.37	2.50	15312.40	31127.60	15312.40	0.40	0.35	829.59	2.50	15312.40	31127.60	15312.40	18.458
0.64	3.19	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	324.85	2.50	15312.40	31131.90	15312.40	0.40	0.35	327.31	2.50	15312.40	31131.90	15312.40	46.782
3.19	3.83	ø8/20	2	2	37	SLU	0.40	0.35	54.79	2.50	15312.40	32026.90	15312.40	0.40	0.35	130.54	2.50	15312.40	32026.90	15312.40	>100
3.19	3.83	ø8/20	2	2	62	SLU	0.40	0.35	440.95	2.50	15312.40	31255.90	15312.40	0.40	0.35	75.40	2.50	15312.40	31255.90	15312.40	34.726
3.19	3.83	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	155.37	2.50	15312.40	30990.50	15312.40	0.40	0.35	829.59	2.50	15312.40	30990.50	15312.40	18.458
3.19	3.83	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	324.85	2.50	15312.40	30994.80	15312.40	0.40	0.35	327.31	2.50	15312.40	30994.80	15312.40	46.782
4.03	4.25	ø8/20	2	2	50	SLU	0.40	0.35	870.05	2.50	15312.40	31984.70	15312.40	0.40	0.35	771.01	2.50	15312.40	31984.70	15312.40	17.599
4.03	4.25	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	370.81	2.50	15312.40	30784.40	15312.40	0.40	0.35	986.14	2.50	15312.40	30784.40	15312.40	15.528
4.03	4.25	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	546.38	2.50	15312.40	30789.10	15312.40	0.40	0.35	662.57	2.50	15312.40	30789.10	15312.40	23.111

Verifiche di resistenza al fuoco

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.

0.00	75	SLU I	1	1	0.00	-6381.68	175.52	143.03	-143809.00	5899.79	4805.16	36.56	42.41	22.535
0.00	75	SLU I	1	1	0.00	-6381.68	175.52	143.03	-143809.00	5899.79	4805.16	36.56	42.41	22.535
3.83	75(e)	SLU I	1	1	383.00	-4849.68	-19.39	25.02	-143809.00	-5275.31	5275.29	135.00	41.10	29.653
4.03	75(e)	SLU I	2	1	0.00	-3566.82	-94.30	-50.70	-143809.00	-5949.08	-4490.88	216.56	43.11	40.319
4.03	75(e)	SLU I	2	1	0.00	-3566.82	-94.30	-50.70	-143809.00	-5949.08	-4490.88	216.56	43.11	40.319
4.25	75(e)	SLU I	2	1	21.65	-3480.22	0.00	0.00	-143809.00	5158.92	5158.91	45.00	41.57	41.322

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.64	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	30.81	2.50	17609.30	47338.90	17609.30	0.35	0.00	50.89	2.50	17609.30	47338.90	17609.30	>100
0.64	3.19	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	30.81	2.50	17609.30	47299.40	17609.30	0.35	0.00	50.89	2.50	17609.30	47299.40	17609.30	>100
3.19	3.83	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	30.81	2.50	17609.30	47141.20	17609.30	0.35	0.00	50.89	2.50	17609.30	47141.20	17609.30	>100
4.03	4.25	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	234.17	2.50	17609.30	46903.00	17609.30	0.35	0.00	435.56	2.50	17609.30	46903.00	17609.30	40.429

Pilastrata n. 19

Nodi: 19 -2418 119

Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Tipo	B <cm>	H <cm>	Cf <cm>	Cls	Fck <daN/cmq>	Fctk <daN/cmq>	Fcd <daN/cmq>	Fcd (Inc) <daN/cmq>	Fctd <daN/cmq>	Tp	Fyk <daN/cmq>	Fyd <daN/cmq>
1	R	40.00	40.00	4.90	C25/30	249.00	17.91	141.10	249.00	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	49	SLU	1	1	0.00	-11222.80	286.34	286.34	1581.06	1581.06	-11222.80	1403.78	7599.38	82.97	11.28	4.810
0.00	49	SLU	1	1	0.00	-11222.80	286.34	286.34	1581.06	1581.06	-11222.80	1403.78	7599.38	82.97	11.28	4.810
3.83	62(e)	SLU	1	1	383.00	-5648.61	-108.47	-113.82	780.80	780.80	-5648.61	-949.58	6808.18	94.22	14.46	8.712
4.03	50(e)	SLU	2	1	0.00	-7571.77	13.09	151.44	27.57	151.44	-261164.00	5416.91	5416.91	45.00	6.92	34.492
4.03	50(e)	SLU	2	1	0.00	-7571.77	13.09	151.44	27.57	151.44	-261164.00	5416.91	5416.91	45.00	6.92	34.492
4.25	50(e)	SLU	2	1	21.65	-7459.19	0.00	149.18	0.00	149.18	-261164.00	5406.32	5406.32	45.00	6.93	35.012

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	M'ydy <daNm>	M'ydz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	1	SND	1	1	0.00	-5647.57	2155.12	2155.12	467.97	467.97	-5647.57	5221.77	1120.52	7.03	12.73	2.422
0.00	1	SND	1	1	0.00	-5647.57	2155.12	2155.12	467.97	467.97	-5647.57	5221.77	1120.52	7.03	12.73	2.422
3.83	1	SND	1	1	383.00	-4044.72	-1022.33	-1022.33	551.60	551.60	-4044.72	-4343.61	2252.92	160.31	8.88	4.212
4.03	1(e)	SND	2	1	0.00	-2134.81	73.62	73.62	-3.38	42.70	-2134.81	3968.94	2329.99	22.50	8.79	51.649
4.03	1(e)	SND	2	1	0.00	-2134.81	73.62	73.62	-3.38	42.70	-2134.81	3968.94	2329.99	22.50	8.79	51.649
4.25	7(e)	SND	2	1	21.65	-2062.04	0.00	41.24	0.00	41.24	-2062.04	3181.01	3181.01	45.00	8.44	63.490

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	Mz <daNm>	My <daNm>	AfT <cmq>	AfC <cmq>	σ_c <daN/cmq>	σ_f <daN/cmq>
0.00	53	SLE R	1	1	0.00	-7952.54	1060.27	196.50	3.39	5.65	18.47	217.31
0.00	22	SLE Q	1	1	0.00	-5612.15	75.55	137.13	0.00	9.05	5.03	68.76
0.00	53	SLE R	1	1	0.00	-7952.54	1060.27	196.50	3.39	5.65	18.47	217.31
0.00	22	SLE Q	1	1	0.00	-5612.15	75.55	137.13	0.00	9.05	5.03	68.76
3.83	66	SLE R	1	1	383.00	-4032.17	554.75	-75.27	3.39	5.65	9.34	109.40
3.83	22	SLE Q	1	1	383.00	-4080.15	509.36	-73.18	3.39	5.65	8.47	101.36
4.03	54	SLE R	2	1	0.00	-5142.94	15.40	9.07	0.00	9.05	3.17	46.78
4.03	66	SLE R	2	1	0.00	-2060.91	-0.95	5.17	0.00	9.05	1.24	18.39
4.03	22	SLE Q	2	1	0.00	-2121.61	-20.26	7.95	0.00	9.05	1.46	21.02
4.03	54	SLE R	2	1	0.00	-5142.94	15.40	9.07	0.00	9.05	3.17	46.78
4.03	66	SLE R	2	1	0.00	-2060.91	-0.95	5.17	0.00	9.05	1.24	18.39
4.03	22	SLE Q	2	1	0.00	-2121.61	-20.26	7.95	0.00	9.05	1.46	21.02
4.25	54	SLE R	2	1	21.65	-5056.34	0.00	0.00	0.00	9.05	2.91	43.70
4.25	66	SLE R	2	1	21.65	-1974.31	0.00	0.00	0.00	9.05	1.14	17.06
4.25	22	SLE Q	2	1	21.65	-2035.01	0.00	0.00	0.00	9.05	1.17	17.59

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	c <mm>	s <mm>	K_2	Φ_{eq}	Δ_{sm} <mm>	A_s <cmq>	$A_{c\ eff}$ <cmq>	σ_s <daN/cmq>	ε_{sm}	Wk <mm>
3.83	22	SLE Q	1	1	383.00	-4080.15	-73.18	509.36	44.00	150.00	0.50	12.00	206.24	1.13	111.44	52.88	0.02	0.01
3.83	70	SLE F	1	1	383.00	-3841.31	-70.53	522.34	44.00	150.00	0.50	12.00	241.11	1.13	144.30	68.42	0.02	0.01

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.64	ø8/20	2	2	37	SLU	0.40	0.35	57.35	2.50	15312.40	31799.00	15312.40	0.40	0.35	130.04	2.50	15312.40	31799.00	15312.40	>100
0.00	0.64	ø8/20	2	2	62	SLU	0.40	0.35	1345.17	2.50	15312.40	31327.90	15312.40	0.40	0.35	80.51	2.50	15312.40	31327.90	15312.40	11.383
0.00	0.64	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	226.15	2.50	15312.40	31060.50	15312.40	0.40	0.35	829.61	2.50	15312.40	31060.50	15312.40	18.457
0.00	0.64	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	369.17	2.50	15312.40	31065.60	15312.40	0.40	0.35	332.77	2.50	15312.40	31065.60	15312.40	41.478
0.64	3.19	ø8/20	2	2	37	SLU	0.40	0.35	57.35	2.50	15312.40	31754.40	15312.40	0.40	0.35	130.04	2.50	15312.40	31754.40	15312.40	>100
0.64	3.19	ø8/20	2	2	62	SLU	0.40	0.35	1055.49	2.50	15312.40	31283.40	15312.40	0.40	0.35	80.51	2.50	15312.40	31283.40	15312.40	14.507
0.64	3.19	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	226.15	2.50	15312.40	31026.20	15312.40	0.40	0.35	829.61	2.50	15312.40	31026.20	15312.40	18.457
0.64	3.19	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	369.17	2.50	15312.40	31031.30	15312.40	0.40	0.35	332.77	2.50	15312.40	31031.30	15312.40	41.478
3.19	3.83	ø8/20	2	2	37	SLU	0.40	0.35	57.35	2.50	15312.40	31576.20	15312.40	0.40	0.35	130.04	2.50	15312.40	31576.20	15312.40	>100
3.19	3.83	ø8/20	2	2	49	SLU	0.40	0.35	609.25	2.50	15312.40	31586.00	15312.40	0.40	0.35	113.52	2.50	15312.40	31586.00	15312.40	25.133

3.19	3.83	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	226.15	2.50	15312.40	30889.10	15312.40	0.40	0.35	829.61	2.50	15312.40	30889.10	15312.40	18.457
3.19	3.83	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	369.17	2.50	15312.40	30894.20	15312.40	0.40	0.35	332.77	2.50	15312.40	30894.20	15312.40	41.478
4.03	4.25	ø8/20	2	2	49	SLU	0.40	0.35	50.84	2.50	15312.40	31185.00	15312.40	0.40	0.35	69.10	2.50	15312.40	31185.00	15312.40	>100
4.03	4.25	ø8/20	2	2	63	SLU	0.40	0.35	166.22	2.50	15312.40	31026.70	15312.40	0.40	0.35	39.05	2.50	15312.40	31026.70	15312.40	92.120
4.03	4.25	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	171.57	2.50	15312.40	30589.00	15312.40	0.40	0.35	340.05	2.50	15312.40	30589.00	15312.40	45.030
4.03	4.25	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	263.66	2.50	15312.40	30590.80	15312.40	0.40	0.35	153.79	2.50	15312.40	30590.80	15312.40	58.075

Verifiche di resistenza al fuoco

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	75(e)	SLU I	1	1	0.00	-5612.15	137.13	75.55	-143809.00	5807.86	4760.99	36.56	42.77	25.625
0.00	75(e)	SLU I	1	1	0.00	-5612.15	137.13	75.55	-143809.00	5807.86	4760.99	36.56	42.77	25.625
3.83	75(e)	SLU I	1	1	383.00	-4080.15	-73.18	509.36	-4080.15	1160.36	7119.00	85.78	81.22	13.980
4.03	75(e)	SLU I	2	1	0.00	-2121.61	7.95	-20.26	-143809.00	5033.25	-5033.25	315.00	42.43	67.783
4.03	75(e)	SLU I	2	1	0.00	-2121.61	7.95	-20.26	-143809.00	5033.25	-5033.25	315.00	42.43	67.783
4.25	75(e)	SLU I	2	1	21.65	-2035.01	0.00	0.00	-143809.00	5024.94	5024.94	45.00	42.50	70.668

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.64	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	113.27	2.50	17609.30	47219.70	17609.30	0.35	0.00	54.91	2.50	17609.30	47219.70	17609.30	>100
0.64	3.19	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	113.27	2.50	17609.30	47180.20	17609.30	0.35	0.00	54.91	2.50	17609.30	47180.20	17609.30	>100
3.19	3.83	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	113.27	2.50	17609.30	47022.00	17609.30	0.35	0.00	54.91	2.50	17609.30	47022.00	17609.30	>100
4.03	4.25	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	93.59	2.50	17609.30	46679.20	17609.30	0.35	0.00	36.71	2.50	17609.30	46679.20	17609.30	>100

Pilastrata n. 20

Nodi: 20 -2417 120

Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Tipo	B <cm>	H <cm>	Cf <cm>	Cls	Fck <daN/cmq>	Fctk <daN/cmq>	Fcd <daN/cmq>	Fcd (Inc) <daN/cmq>	Fctd <daN/cmq>	Tp	Fyk <daN/cmq>	Fyd <daN/cmq>
1	R	40.00	40.00	4.90	C25/30	249.00	17.91	141.10	249.00	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	49(e)	SLU	1	1	0.00	-14241.00	280.84	286.96	2380.59	2380.59	-14241.00	897.99	8089.62	85.78	11.95	3.394
0.00	49(e)	SLU	1	1	0.00	-14241.00	280.84	286.96	2380.59	2380.59	-14241.00	897.99	8089.62	85.78	11.95	3.394
3.83	50(e)	SLU	1	1	383.00	-13846.60	-126.86	-279.01	-39.69	-279.01	-261164.00	-5987.84	-5987.84	225.00	6.06	18.861
4.03	50(e)	SLU	2	1	0.00	-12325.30	-7.57	-246.51	-106.19	-246.51	-261164.00	-5852.15	-5852.15	225.00	6.26	21.189
4.03	50(e)	SLU	2	1	0.00	-12325.30	-7.57	-246.51	-106.19	-246.51	-261164.00	-5852.15	-5852.15	225.00	6.26	21.189
4.25	50(e)	SLU	2	1	21.65	-12212.70	0.00	244.25	0.00	244.25	-261164.00	5842.01	5842.01	45.00	6.27	21.385

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	M'ydy <daNm>	M'ydz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	1	SND	1	1	0.00	-6265.89	2175.54	2175.54	947.91	947.91	-6265.89	4772.16	2118.63	16.88	9.08	2.200
0.00	1	SND	1	1	0.00	-6265.89	2175.54	2175.54	947.91	947.91	-6265.89	4772.16	2118.63	16.88	9.08	2.200
3.83	1(e)	SND	1	1	383.00	-4545.50	-1052.78	-1052.78	91.08	91.59	-4545.50	-5325.14	552.01	177.19	16.03	5.066
4.03	4(e)	SND	2	1	0.00	-3483.54	-94.62	-94.62	-11.71	-69.67	-3483.54	-3806.85	-2814.17	209.53	7.96	37.320
4.03	4(e)	SND	2	1	0.00	-3483.54	-94.62	-94.62	-11.71	-69.67	-3483.54	-3806.85	-2814.17	209.53	7.96	37.320
4.25	4(e)	SND	2	1	21.65	-3420.17	0.00	68.40	0.00	68.40	-3420.17	3324.14	3324.14	45.00	7.57	43.570

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	Mz <daNm>	My <daNm>	AfT <cmq>	AfC <cmq>	σ_c <daN/cmq>	σ_f <daN/cmq>
0.00	53	SLE R	1	1	0.00	-9966.04	1601.37	192.09	4.52	4.52	27.66	311.44
0.00	22	SLE Q	1	1	0.00	-6171.69	282.21	131.24	0.00	9.05	7.06	92.71
0.00	53	SLE R	1	1	0.00	-9966.04	1601.37	192.09	4.52	4.52	27.66	311.44
0.00	22	SLE Q	1	1	0.00	-6171.69	282.21	131.24	0.00	9.05	7.06	92.71
3.83	54	SLE R	1	1	383.00	-9498.82	-23.38	-85.22	0.00	9.05	6.39	92.43
3.83	66	SLE R	1	1	383.00	-4534.69	118.08	-43.77	0.00	9.05	3.98	54.60
3.83	22	SLE Q	1	1	383.00	-4639.69	44.89	-46.30	0.00	9.05	3.45	48.78
4.03	54	SLE R	2	1	0.00	-8375.95	-71.33	-5.51	0.00	9.05	5.48	79.70
4.03	66	SLE R	2	1	0.00	-3387.05	22.10	5.79	0.00	9.05	2.19	31.93
4.03	22	SLE Q	2	1	0.00	-3495.16	-7.57	-3.61	0.00	9.05	2.11	31.27
4.03	54	SLE R	2	1	0.00	-8375.95	-71.33	-5.51	0.00	9.05	5.48	79.70
4.03	66	SLE R	2	1	0.00	-3387.05	22.10	5.79	0.00	9.05	2.19	31.93
4.03	22	SLE Q	2	1	0.00	-3495.16	-7.57	-3.61	0.00	9.05	2.11	31.27
4.25	54	SLE R	2	1	21.65	-8289.35	0.00	0.00	0.00	9.05	4.78	71.64
4.25	66	SLE R	2	1	21.65	-3300.45	0.00	0.00	0.00	9.05	1.90	28.52
4.25	22	SLE Q	2	1	21.65	-3408.55	0.00	0.00	0.00	9.05	1.96	29.46

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.64	ø8/20	2	2	37	SLU	0.40	0.35	121.58	2.50	15312.40	32193.10	15312.40	0.40	0.35	118.45	2.50	15312.40	32193.10	15312.40	>100
0.00	0.64	ø8/20	2	2	49	SLU	0.40	0.35	1486.11	2.50	15312.40	32213.90	15312.40	0.40	0.35	103.48	2.50	15312.40	32213.90	15312.40	10.304
0.00	0.64	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	224.00	2.50	15312.40	31143.50	15312.40	0.40	0.35	842.90	2.50	15312.40	31143.50	15312.40	18.166
0.00	0.64	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	399.70	2.50	15312.40	31148.80	15312.40	0.40	0.35	331.68	2.50	15312.40	31148.80	15312.40	38.310

0.64	3.19	ø8/20	2	2	37	SLU	0.40	0.35	121.58	2.50	15312.40	32148.60	15312.40	0.40	0.35	118.45	2.50	15312.40	32148.60	15312.40	>100
0.64	3.19	ø8/20	2	2	49	SLU	0.40	0.35	1204.47	2.50	15312.40	32169.40	15312.40	0.40	0.35	103.48	2.50	15312.40	32169.40	15312.40	12.713
0.64	3.19	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	224.00	2.50	15312.40	31109.20	15312.40	0.40	0.35	842.90	2.50	15312.40	31109.20	15312.40	18.166
0.64	3.19	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	399.70	2.50	15312.40	31114.50	15312.40	0.40	0.35	331.68	2.50	15312.40	31114.50	15312.40	38.310
3.19	3.83	ø8/20	2	2	37	SLU	0.40	0.35	121.58	2.50	15312.40	31970.40	15312.40	0.40	0.35	118.45	2.50	15312.40	31970.40	15312.40	>100
3.19	3.83	ø8/20	2	2	62	SLU	0.40	0.35	415.35	2.50	15312.40	31206.10	15312.40	0.40	0.35	66.39	2.50	15312.40	31206.10	15312.40	36.866
3.19	3.83	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	224.00	2.50	15312.40	30972.10	15312.40	0.40	0.35	842.90	2.50	15312.40	30972.10	15312.40	18.166
3.19	3.83	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	399.70	2.50	15312.40	30977.40	15312.40	0.40	0.35	331.68	2.50	15312.40	30977.40	15312.40	38.310
4.03	4.25	ø8/20	2	2	49	SLU	0.40	0.35	547.09	2.50	15312.40	31741.70	15312.40	0.40	0.35	66.93	2.50	15312.40	31741.70	15312.40	27.989
4.03	4.25	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	232.53	2.50	15312.40	30779.60	15312.40	0.40	0.35	468.42	2.50	15312.40	30779.60	15312.40	32.690
4.03	4.25	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	422.82	2.50	15312.40	30788.40	15312.40	0.40	0.35	199.72	2.50	15312.40	30788.40	15312.40	36.215

Verifiche di resistenza al fuoco

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	75	SLU I	1	1	0.00	-6171.69	131.24	282.21	-143809.00	3227.18	6969.15	73.12	52.61	23.301
0.00	75	SLU I	1	1	0.00	-6171.69	131.24	282.21	-143809.00	3227.18	6969.15	73.12	52.61	23.301
3.83	75(e)	SLU I	1	1	383.00	-4639.69	-46.30	44.89	-143809.00	-5257.57	5257.57	135.00	41.17	30.995
4.03	75(e)	SLU I	2	1	0.00	-3495.16	-3.61	-7.57	-143809.00	-5160.25	-5160.25	225.00	41.57	41.145
4.03	75(e)	SLU I	2	1	0.00	-3495.16	-3.61	-7.57	-143809.00	-5160.25	-5160.25	225.00	41.57	41.145
4.25	75(e)	SLU I	2	1	21.65	-3408.55	0.00	0.00	-143809.00	5152.50	5152.50	45.00	41.61	42.191

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.64	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	61.96	2.50	17609.30	47306.40	17609.30	0.35	0.00	46.35	2.50	17609.30	47306.40	17609.30	>100
0.64	3.19	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	61.96	2.50	17609.30	47266.90	17609.30	0.35	0.00	46.35	2.50	17609.30	47266.90	17609.30	>100
3.19	3.83	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	61.96	2.50	17609.30	47108.70	17609.30	0.35	0.00	46.35	2.50	17609.30	47108.70	17609.30	>100
4.03	4.25	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	34.99	2.50	17609.30	46891.90	17609.30	0.35	0.00	16.66	2.50	17609.30	46891.90	17609.30	>100

Pilastrata n. 21

Nodi: 21 -2416 121

Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Tipo	B <cm>	H <cm>	Cf <cm>	Cls	Fck <daN/cmq>	Fctk <daN/cmq>	Fcd <daN/cmq>	Fcd (Inc) <daN/cmq>	Fctd <daN/cmq>	Tp	Fyk <daN/cmq>	Fyd <daN/cmq>
1	R	40.00	40.00	4.90	C25/30	249.00	17.91	141.10	249.00	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	62	SLU	1	1	0.00	-8074.67	200.61	200.61	-2751.22	-2751.22	-8074.67	421.06	-7203.93	271.41	15.91	2.616
0.00	62	SLU	1	1	0.00	-8074.67	200.61	200.61	-2751.22	-2751.22	-8074.67	421.06	-7203.93	271.41	15.91	2.616
3.83	62	SLU	1	1	383.00	-6083.07	-122.71	-122.71	895.37	895.37	-6083.07	-946.69	6874.62	94.22	14.32	7.679
4.03	62(e)	SLU	2	1	0.00	-3212.62	27.83	64.25	-473.64	-473.64	-3212.62	968.37	-6432.25	274.22	15.37	13.609
4.03	62(e)	SLU	2	1	0.00	-3212.62	27.83	64.25	-473.64	-473.64	-3212.62	968.37	-6432.25	274.22	15.37	13.609
4.25	50(e)	SLU	2	1	21.65	-7219.40	0.00	144.39	0.00	144.39	-261164.00	5383.78	5383.78	45.00	6.97	36.175

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	M'ydy <daNm>	M'ydz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	7	SND	1	1	0.00	-5100.67	868.32	868.32	-2416.53	-2416.53	-5100.67	1756.38	-4833.68	282.66	10.43	2.003
0.00	7	SND	1	1	0.00	-5100.67	868.32	868.32	-2416.53	-2416.53	-5100.67	1756.38	-4833.68	282.66	10.43	2.003
3.83	1	SND	1	1	383.00	-3809.66	-1067.03	-1067.03	614.90	614.90	-3809.66	-4196.64	2404.69	157.50	8.51	3.927
4.03	7	SND	2	1	0.00	-1901.87	50.33	50.33	-463.89	-463.89	-1901.87	556.31	-4951.18	272.81	17.01	10.678
4.03	7	SND	2	1	0.00	-1901.87	50.33	50.33	-463.89	-463.89	-1901.87	556.31	-4951.18	272.81	17.01	10.678
4.25	4(e)	SND	2	1	21.65	-1994.51	0.00	39.89	0.00	-39.89	-1994.51	3170.91	-3170.91	315.00	8.46	52.252

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	Mz <daNm>	My <daNm>	AfT <cmq>	AfC <cmq>	σ_c <daN/cmq>	σ_f <daN/cmq>
0.00	66	SLE R	1	1	0.00	-5853.40	-1838.98	139.88	5.65	3.39	34.55	839.54
0.00	22	SLE Q	1	1	0.00	-5589.59	-84.46	140.67	0.00	9.05	5.13	69.75
0.00	66	SLE R	1	1	0.00	-5853.40	-1838.98	139.88	5.65	3.39	34.55	839.54
0.00	22	SLE Q	1	1	0.00	-5589.59	-84.46	140.67	0.00	9.05	5.13	69.75
3.83	66	SLE R	1	1	383.00	-4321.40	631.78	-86.58	4.52	4.52	10.81	124.69
3.83	22	SLE Q	1	1	383.00	-4057.59	518.58	-89.01	3.39	5.65	8.86	105.25
4.03	66	SLE R	2	1	0.00	-2238.04	-322.45	19.48	3.39	5.65	5.14	59.68
4.03	22	SLE Q	2	1	0.00	-2107.57	-74.26	13.53	0.00	9.05	1.96	26.57
4.03	66	SLE R	2	1	0.00	-2238.04	-322.45	19.48	3.39	5.65	5.14	59.68
4.03	22	SLE Q	2	1	0.00	-2107.57	-74.26	13.53	0.00	9.05	1.96	26.57
4.25	54	SLE R	2	1	21.65	-4897.68	0.00	0.00	0.00	9.05	2.82	42.33
4.25	66	SLE R	2	1	21.65	-2151.44	0.00	0.00	0.00	9.05	1.24	18.59
4.25	22	SLE Q	2	1	21.65	-2020.97	0.00	0.00	0.00	9.05	1.16	17.47

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	c <mm>	s <mm>	K_2	Φ_{eq}	Δ_{sm} <mm>	A_s <cmq>	$A_{c\ eff}$ <cmq>	σ_s <daN/cmq>	ε_{sm}	Wk <mm>
3.83	22	SLE Q	1	1	383.00	-4057.59	-89.01	518.58	44.00	150.00	0.50	12.00	201.83	1.13	107.28	60.37	0.02	0.01
3.83	70	SLE F	1	1	383.00	-3881.15	-85.67	543.90	44.00	150.00	0.50	12.00	238.76	1.13	142.09	79.56	0.02	0.01

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.64	ø8/20	2	2	37	SLU	0.40	0.35	195.43	2.50	15312.40	31794.50	15312.40	0.40	0.35	135.15	2.50	15312.40	31794.50	15312.40	78.352
0.00	0.64	ø8/20	2	2	62	SLU	0.40	0.35	1796.29	2.50	15312.40	31386.30	15312.40	0.40	0.35	84.42	2.50	15312.40	31386.30	15312.40	8.524
0.00	0.64	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	458.56	2.50	15312.40	31086.00	15312.40	0.40	0.35	846.28	2.50	15312.40	31086.00	15312.40	18.094
0.00	0.64	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	816.35	2.50	15312.40	31118.30	15312.40	0.40	0.35	342.56	2.50	15312.40	31118.30	15312.40	18.757
0.64	3.19	ø8/20	2	2	37	SLU	0.40	0.35	195.43	2.50	15312.40	31749.90	15312.40	0.40	0.35	135.15	2.50	15312.40	31749.90	15312.40	78.352
0.64	3.19	ø8/20	2	2	62	SLU	0.40	0.35	1514.90	2.50	15312.40	31341.70	15312.40	0.40	0.35	84.42	2.50	15312.40	31341.70	15312.40	10.108
0.64	3.19	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	458.56	2.50	15312.40	31051.70	15312.40	0.40	0.35	846.28	2.50	15312.40	31051.70	15312.40	18.094
0.64	3.19	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	816.35	2.50	15312.40	31084.10	15312.40	0.40	0.35	342.56	2.50	15312.40	31084.10	15312.40	18.757
3.19	3.83	ø8/20	2	2	37	SLU	0.40	0.35	195.43	2.50	15312.40	31571.70	15312.40	0.40	0.35	135.15	2.50	15312.40	31571.70	15312.40	78.352
3.19	3.83	ø8/20	2	2	62	SLU	0.40	0.35	389.32	2.50	15312.40	31163.50	15312.40	0.40	0.35	84.42	2.50	15312.40	31163.50	15312.40	39.331
3.19	3.83	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	458.56	2.50	15312.40	30914.60	15312.40	0.40	0.35	846.28	2.50	15312.40	30914.60	15312.40	18.094
3.19	3.83	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	816.35	2.50	15312.40	30947.00	15312.40	0.40	0.35	342.56	2.50	15312.40	30947.00	15312.40	18.757
4.03	4.25	ø8/20	2	2	63	SLU	0.40	0.35	1645.35	2.50	15312.40	31043.50	15312.40	0.40	0.35	133.24	2.50	15312.40	31043.50	15312.40	9.306
4.03	4.25	ø8/20	2	2	62	SLU	0.40	0.35	2235.45	2.50	15312.40	30733.70	15312.40	0.40	0.35	128.56	2.50	15312.40	30733.70	15312.40	6.850
4.03	4.25	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	1166.02	2.50	15312.40	30597.60	15312.40	0.40	0.35	395.25	2.50	15312.40	30597.60	15312.40	13.132
4.03	4.25	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	2142.77	2.50	15312.40	30612.90	15312.40	0.40	0.35	232.50	2.50	15312.40	30612.90	15312.40	7.146

Verifiche di resistenza al fuoco

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	75(e)	SLU I	1	1	0.00	-5589.59	140.67	-84.46	-143809.00	5805.17	-4759.69	323.44	42.78	25.728
0.00	75(e)	SLU I	1	1	0.00	-5589.59	140.67	-84.46	-143809.00	5805.17	-4759.69	323.44	42.78	25.728
3.83	75	SLU I	1	1	383.00	-4057.59	-89.01	518.58	-4057.59	-1246.88	7115.31	94.22	81.46	13.729
4.03	75(e)	SLU I	2	1	0.00	-2107.57	13.53	-74.26	-143809.00	3511.35	-6257.00	292.50	50.87	68.235
4.03	75(e)	SLU I	2	1	0.00	-2107.57	13.53	-74.26	-143809.00	3511.35	-6257.00	292.50	50.87	68.235
4.25	75(e)	SLU I	2	1	21.65	-2020.97	0.00	0.00	-143809.00	5023.59	5023.59	45.00	42.51	71.159

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.64	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	157.45	2.50	17609.30	47216.30	17609.30	0.35	0.00	59.97	2.50	17609.30	47216.30	17609.30	>100
0.64	3.19	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	157.45	2.50	17609.30	47176.70	17609.30	0.35	0.00	59.97	2.50	17609.30	47176.70	17609.30	>100
3.19	3.83	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	157.45	2.50	17609.30	47018.60	17609.30	0.35	0.00	59.97	2.50	17609.30	47018.60	17609.30	>100
4.03	4.25	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	343.01	2.50	17609.30	46677.00	17609.30	0.35	0.00	62.48	2.50	17609.30	46677.00	17609.30	51.338

Pilastrata n. 22

Nodi: 22 -2415 122

Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Tipo	B <cm>	H <cm>	Cf <cm>	Cls	Fck <daN/cmq>	Fctk <daN/cmq>	Fcd <daN/cmq>	Fcd (Inc) <daN/cmq>	Fctd <daN/cmq>	Tp	Fyk <daN/cmq>	Fyd <daN/cmq>
1	R	40.00	40.00	4.90	C25/30	249.00	17.91	141.10	249.00	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
-0.00	62	SLU	1	1	0.00	-8628.72	192.85	192.85	-3330.98	-3330.98	-8628.72	419.70	-7291.02	271.41	15.72	2.189
-0.00	62	SLU	1	1	0.00	-8628.72	192.85	192.85	-3330.98	-3330.98	-8628.72	419.70	-7291.02	271.41	15.72	2.189
3.83	50(e)	SLU	1	1	383.00	-14302.20	-156.59	-288.19	-17.83	-288.19	-261164.00	-6027.08	-6027.05	225.00	6.01	18.261
4.03	50(e)	SLU	2	1	0.00	-12745.80	6.57	254.92	-87.26	-254.92	-261164.00	5890.02	-5889.98	315.00	6.20	20.490
4.03	50(e)	SLU	2	1	0.00	-12745.80	6.57	254.92	-87.26	-254.92	-261164.00	5890.02	-5889.98	315.00	6.20	20.490
4.25	50(e)	SLU	2	1	21.65	-12633.20	0.00	252.66	0.00	252.66	-261164.00	5879.88	5879.84	45.00	6.22	20.673

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	M'ydy <daNm>	M'ydz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
-0.00	7	SND	1	1	0.00	-6188.41	860.44	860.44	3376.42	3376.42	-6188.41	1287.41	5212.88	81.56	11.84	1.541
-0.00	7	SND	1	1	0.00	-6188.41	860.44	860.44	3376.42	3376.42	-6188.41	1287.41	5212.88	81.56	11.84	1.541
3.83	1	SND	1	1	383.00	-4739.30	-1044.29	-1044.29	116.85	116.85	-4739.30	-5352.77	551.71	177.19	15.97	5.121
4.03	7(e)	SND	2	1	0.00	-3762.36	53.29	-75.25	-291.07	-291.07	-3762.36	-1287.00	-4865.95	261.56	12.47	16.742
4.03	7(e)	SND	2	1	0.00	-3762.36	53.29	-75.25	-291.07	-291.07	-3762.36	-1287.00	-4865.95	261.56	12.47	16.742
4.25	4(e)	SND	2	1	21.65	-3506.37	0.00	70.13	0.00	70.13	-3506.37	3334.31	3334.28	45.00	7.55	36.527

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	Mz <daNm>	My <daNm>	AfT <cmq>	AfC <cmq>	σ_c <daN/cmq>	σ_f <daN/cmq>
-0.00	66	SLE R	1	1	0.00	-6231.20	-2219.75	134.25	5.65	3.39	41.44	1095.10
-0.00	22	SLE Q	1	1	0.00	-6324.42	44.07	135.50	0.00	9.05	5.16	71.76
-0.00	66	SLE R	1	1	0.00	-6231.20	-2219.75	134.25	5.65	3.39	41.44	1095.10
-0.00	22	SLE Q	1	1	0.00	-6324.42	44.07	135.50	0.00	9.05	5.16	71.76
3.83	54	SLE R	1	1	383.00	-9809.25	-9.85	-107.27	0.00	9.05	6.64	95.93
3.83	66	SLE R	1	1	383.00	-4699.20	22.51	-66.29	0.00	9.05	3.46	49.07
3.83	22	SLE Q	1	1	383.00	-4792.42	24.94	-67.37	0.00	9.05	3.54	50.21
4.03	54	SLE R	2	1	0.00	-8660.12	-60.28	4.41	0.00	9.05	5.54	81.00
4.03	66	SLE R	2	1	0.00	-3523.77	-114.83	5.25	0.00	9.05	3.05	41.89
4.03	22	SLE Q	2	1	0.00	-3620.48	-41.68	2.59	0.00	9.05	2.46	35.50
4.03	54	SLE R	2	1	0.00	-8660.12	-60.28	4.41	0.00	9.05	5.54	81.00
4.03	66	SLE R	2	1	0.00	-3523.77	-114.83	5.25	0.00	9.05	3.05	41.89
4.03	22	SLE Q	2	1	0.00	-3620.48	-41.68	2.59	0.00	9.05	2.46	35.50
4.25	54	SLE R	2	1	21.65	-8573.52	0.00	0.00	0.00	9.05	4.94	74.09

4.25	66	SLE R	2	1	21.65	-3437.17	0.00	0.00	0.00	9.05	1.98	29.70
4.25	22	SLE Q	2	1	21.65	-3533.88	0.00	0.00	0.00	9.05	2.04	30.54

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
-0.00	0.64	ø8/20	2	2	37	SLU	0.40	0.35	19.64	2.50	15312.40	32247.70	15312.40	0.40	0.35	128.44	2.50	15312.40	32247.70	15312.40	>100
-0.00	0.64	ø8/20	2	2	62	SLU	0.40	0.35	1746.04	2.50	15312.40	31460.60	15312.40	0.40	0.35	75.19	2.50	15312.40	31460.60	15312.40	8.770
-0.00	0.64	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	325.05	2.50	15312.40	31158.50	15312.40	0.40	0.35	839.03	2.50	15312.40	31158.50	15312.40	18.250
-0.00	0.64	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	811.50	2.50	15312.40	31169.60	15312.40	0.40	0.35	332.54	2.50	15312.40	31169.60	15312.40	18.869
0.64	3.19	ø8/20	2	2	37	SLU	0.40	0.35	19.64	2.50	15312.40	32203.20	15312.40	0.40	0.35	128.44	2.50	15312.40	32203.20	15312.40	>100
0.64	3.19	ø8/20	2	2	62	SLU	0.40	0.35	1456.60	2.50	15312.40	31416.10	15312.40	0.40	0.35	75.19	2.50	15312.40	31416.10	15312.40	10.512
0.64	3.19	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	325.05	2.50	15312.40	31124.20	15312.40	0.40	0.35	839.03	2.50	15312.40	31124.20	15312.40	18.250
0.64	3.19	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	811.50	2.50	15312.40	31135.30	15312.40	0.40	0.35	332.54	2.50	15312.40	31135.30	15312.40	18.869
3.19	3.83	ø8/20	2	2	37	SLU	0.40	0.35	19.64	2.50	15312.40	32025.00	15312.40	0.40	0.35	128.44	2.50	15312.40	32025.00	15312.40	>100
3.19	3.83	ø8/20	2	2	62	SLU	0.40	0.35	298.85	2.50	15312.40	31237.90	15312.40	0.40	0.35	75.19	2.50	15312.40	31237.90	15312.40	51.237
3.19	3.83	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	325.05	2.50	15312.40	30987.10	15312.40	0.40	0.35	839.03	2.50	15312.40	30987.10	15312.40	18.250
3.19	3.83	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	811.50	2.50	15312.40	30998.20	15312.40	0.40	0.35	332.54	2.50	15312.40	30998.20	15312.40	18.869
4.03	4.25	ø8/20	2	2	37	SLU	0.40	0.35	607.49	2.50	15312.40	31770.10	15312.40	0.40	0.35	43.39	2.50	15312.40	31770.10	15312.40	25.206
4.03	4.25	ø8/20	2	2	63	SLU	0.40	0.35	840.85	2.50	15312.40	31527.00	15312.40	0.40	0.35	41.53	2.50	15312.40	31527.00	15312.40	18.211
4.03	4.25	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	666.84	2.50	15312.40	30795.80	15312.40	0.40	0.35	479.11	2.50	15312.40	30795.80	15312.40	22.962
4.03	4.25	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	1344.52	2.50	15312.40	30807.40	15312.40	0.40	0.35	246.17	2.50	15312.40	30807.40	15312.40	11.389

Verifiche di resistenza al fuoco

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
-0.00	75(e)	SLU I	1	1	0.00	-6324.42	135.50	44.07	-143809.00	5624.38	5159.34	42.19	40.90	22.739
-0.00	75(e)	SLU I	1	1	0.00	-6324.42	135.50	44.07	-143809.00	5624.38	5159.34	42.19	40.90	22.739
3.83	75(e)	SLU I	1	1	383.00	-4792.42	-67.37	24.94	-143809.00	-5270.46	5270.48	135.00	41.12	30.008
4.03	75(e)	SLU I	2	1	0.00	-3620.48	2.59	-41.68	-143809.00	5171.30	-5171.30	315.00	41.51	39.721
4.03	75(e)	SLU I	2	1	0.00	-3620.48	2.59	-41.68	-143809.00	5171.30	-5171.30	315.00	41.51	39.721
4.25	75(e)	SLU I	2	1	21.65	-3533.88	0.00	0.00	-143809.00	5163.73	5163.66	45.00	41.55	40.694

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
-0.00	0.64	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	4.99	2.50	17609.30	47330.10	17609.30	0.35	0.00	52.97	2.50	17609.30	47330.10	17609.30	>100
0.64	3.19	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	4.99	2.50	17609.30	47290.50	17609.30	0.35	0.00	52.97	2.50	17609.30	47290.50	17609.30	>100
3.19	3.83	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	4.99	2.50	17609.30	47132.40	17609.30	0.35	0.00	52.97	2.50	17609.30	47132.40	17609.30	>100
4.03	4.25	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	192.51	2.50	17609.30	46911.30	17609.30	0.35	0.00	11.96	2.50	17609.30	46911.30	17609.30	91.473

Pilastrata n. 23

Nodi: 23 -2414 123

Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Tipo	B <cm>	H <cm>	Cf <cm>	Cls	Fck <daN/cmq>	Fctk <daN/cmq>	Fcd <daN/cmq>	Fcd (Inc) <daN/cmq>	Fctd <daN/cmq>	Tp	Fyk <daN/cmq>	Fyd <daN/cmq>
1	R	40.00	40.00	4.90	C25/30	249.00	17.91	141.10	249.00	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
-0.00	62	SLU	1	1	0.00	-8377.67	188.92	188.92	-3625.58	-3625.58	-8377.67	420.35	-7249.23	271.41	15.81	2.000
-0.00	62	SLU	1	1	0.00	-8377.67	188.92	188.92	-3625.58	-3625.58	-8377.67	420.35	-7249.23	271.41	15.81	2.000
3.83	62(e)	SLU	1	1	383.00	-6386.07	-90.00	128.68	953.67	953.67	-6386.07	944.84	6923.33	85.78	14.23	7.261
4.03	62(e)	SLU	2	1	0.00	-3364.79	4.18	-67.30	-593.78	-593.78	-3364.79	-695.11	-6474.81	267.19	16.42	10.897
4.03	62(e)	SLU	2	1	0.00	-3364.79	4.18	-67.30	-593.78	-593.78	-3364.79	-695.11	-6474.81	267.19	16.42	10.897
4.25	50(e)	SLU	2	1	21.65	-7411.25	0.00	148.22	0.00	148.22	-261164.00	5401.84	5401.80	45.00	6.94	35.239

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	M'ydy <daNm>	M'ydz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
-0.00	7	SND	1	1	0.00	-4924.51	862.17	862.17	-3999.42	-3999.42	-4924.51	1121.60	-5121.53	277.03	12.91	1.281
-0.00	7	SND	1	1	0.00	-4924.51	862.17	862.17	-3999.42	-3999.42	-4924.51	1121.60	-5121.53	277.03	12.91	1.281
3.83	1	SND	1	1	383.00	-3886.62	-1015.96	-1015.96	652.37	652.37	-3886.62	-4054.15	2595.87	154.69	8.22	3.987
4.03	7(e)	SND	2	1	0.00	-1837.09	35.79	-36.74	-707.84	-707.84	-1837.09	-292.12	-5011.39	268.94	18.94	7.082
4.03	7(e)	SND	2	1	0.00	-1837.09	35.79	-36.74	-707.84	-707.84	-1837.09	-292.12	-5011.39	268.94	18.94	7.082
4.25	4(e)	SND	2	1	21.65	-2155.42	0.00	43.11	0.00	43.11	-2155.42	3191.12	3191.10	45.00	7.78	59.820

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	Mz <daNm>	My <daNm>	AfT <cmq>	AfC <cmq>	σ_c <daN/cmq>	σ_f <daN/cmq>
-0.00	66	SLE R	1	1	0.00	-6061.24	-2427.67	131.59	5.65	3.39	45.37	1277.40
-0.00	22	SLE Q	1	1	0.00	-5696.57	-178.57	134.84	0.00	9.05	5.94	79.08
-0.00	66	SLE R	1	1	0.00	-6061.24	-2427.67	131.59	5.65	3.39	45.37	1277.40
-0.00	22	SLE Q	1	1	0.00	-5696.57	-178.57	134.84	0.00	9.05	5.94	79.08
3.83	66	SLE R	1	1	383.00	-4529.24	670.97	-62.65	3.39	5.65	11.08	127.62
3.83	22	SLE Q	1	1	383.00	-4164.56	523.73	-64.45	3.39	5.65	8.58	102.60
4.03	66	SLE R	2	1	0.00	-2341.53	-403.41	2.88	5.65	3.39	6.36	80.82
4.03	22	SLE Q	2	1	0.00	-2167.20	-86.30	3.05	0.00	9.05	2.00	27.24
4.03	66	SLE R	2	1	0.00	-2341.53	-403.41	2.88	5.65	3.39	6.36	80.82
4.03	22	SLE Q	2	1	0.00	-2167.20	-86.30	3.05	0.00	9.05	2.00	27.24
4.25	54	SLE R	2	1	21.65	-5027.62	0.00	0.00	0.00	9.05	2.90	43.45

4.25	66	SLE R	2	1	21.65	-2254.93	0.00	0.00	0.00	9.05	1.30	19.49
4.25	22	SLE Q	2	1	21.65	-2080.60	0.00	0.00	0.00	9.05	1.20	17.98

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	c <mm>	s <mm>	K_2	Φ_{eq}	Δ_{sm} <mm>	A_s <cmq>	$A_{c\ eff}$ <cmq>	σ_s <daN/cmq>	ε_{sm}	Wk <mm>
3.83	22	SLE Q	1	1	383.00	-4164.56	-64.45	523.73	44.00	150.00	0.50	12.00	220.44	1.13	124.83	53.73	0.02	0.01
3.83	70	SLE F	1	1	383.00	-4000.03	-61.05	555.90	44.00	150.00	0.50	12.00	262.86	1.13	164.80	74.59	0.02	0.01

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
-0.00	0.64	ø8/20	2	2	37	SLU	0.40	0.35	255.62	2.50	15312.40	31831.70	15312.40	0.40	0.35	127.46	2.50	15312.40	31831.70	15312.40	59.903
-0.00	0.64	ø8/20	2	2	62	SLU	0.40	0.35	2063.94	2.50	15312.40	31426.90	15312.40	0.40	0.35	72.83	2.50	15312.40	31426.90	15312.40	7.419
-0.00	0.64	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	577.15	2.50	15312.40	31104.40	15312.40	0.40	0.35	829.59	2.50	15312.40	31104.40	15312.40	18.458
-0.00	0.64	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	1269.73	2.50	15312.40	31170.70	15312.40	0.40	0.35	331.79	2.50	15312.40	31170.70	15312.40	12.059
0.64	3.19	ø8/20	2	2	37	SLU	0.40	0.35	255.62	2.50	15312.40	31787.10	15312.40	0.40	0.35	127.46	2.50	15312.40	31787.10	15312.40	59.903
0.64	3.19	ø8/20	2	2	62	SLU	0.40	0.35	1774.50	2.50	15312.40	31382.40	15312.40	0.40	0.35	72.83	2.50	15312.40	31382.40	15312.40	8.629
0.64	3.19	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	577.15	2.50	15312.40	31070.10	15312.40	0.40	0.35	829.59	2.50	15312.40	31070.10	15312.40	18.458
0.64	3.19	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	1269.73	2.50	15312.40	31136.40	15312.40	0.40	0.35	331.79	2.50	15312.40	31136.40	15312.40	12.059
3.19	3.83	ø8/20	2	2	37	SLU	0.40	0.35	255.62	2.50	15312.40	31608.90	15312.40	0.40	0.35	127.46	2.50	15312.40	31608.90	15312.40	59.903
3.19	3.83	ø8/20	2	2	62	SLU	0.40	0.35	616.75	2.50	15312.40	31204.20	15312.40	0.40	0.35	72.83	2.50	15312.40	31204.20	15312.40	24.828
3.19	3.83	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	577.15	2.50	15312.40	30933.00	15312.40	0.40	0.35	829.59	2.50	15312.40	30933.00	15312.40	18.458
3.19	3.83	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	1269.73	2.50	15312.40	30999.30	15312.40	0.40	0.35	331.79	2.50	15312.40	30999.30	15312.40	12.059
4.03	4.25	ø8/20	2	2	50	SLU	0.40	0.35	468.34	2.50	15312.40	31312.30	15312.40	0.40	0.35	38.20	2.50	15312.40	31312.30	15312.40	32.695
4.03	4.25	ø8/20	2	2	62	SLU	0.40	0.35	2791.74	2.50	15312.40	30754.10	15312.40	0.40	0.35	19.32	2.50	15312.40	30754.10	15312.40	5.485
4.03	4.25	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	1447.05	2.50	15312.40	30609.30	15312.40	0.40	0.35	353.11	2.50	15312.40	30609.30	15312.40	10.582
4.03	4.25	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	3269.64	2.50	15312.40	30637.60	15312.40	0.40	0.35	165.32	2.50	15312.40	30637.60	15312.40	4.683

Verifiche di resistenza al fuoco

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
-0.00	75	SLU I	1	1	0.00	-5696.57	134.84	-178.57	-143809.00	4537.76	-6173.37	305.86	42.58	25.245
-0.00	75	SLU I	1	1	0.00	-5696.57	134.84	-178.57	-143809.00	4537.76	-6173.37	305.86	42.58	25.245
3.83	75(e)	SLU I	1	1	383.00	-4164.56	-64.45	523.73	-4164.56	1157.17	7131.38	85.78	81.14	13.621
4.03	75(e)	SLU I	2	1	0.00	-2167.20	3.05	-86.30	-143809.00	3302.08	-6350.11	289.69	53.11	66.357
4.03	75(e)	SLU I	2	1	0.00	-2167.20	3.05	-86.30	-143809.00	3302.08	-6350.11	289.69	53.11	66.357
4.25	75(e)	SLU I	2	1	21.65	-2080.60	0.00	0.00	-143809.00	5029.34	5029.31	45.00	42.46	69.119

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
-0.00	0.64	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	183.37	2.50	17609.30	47232.80	17609.30	0.35	0.00	52.03	2.50	17609.30	47232.80	17609.30	96.032
0.64	3.19	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	183.37	2.50	17609.30	47193.30	17609.30	0.35	0.00	52.03	2.50	17609.30	47193.30	17609.30	96.032
3.19	3.83	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	183.37	2.50	17609.30	47035.10	17609.30	0.35	0.00	52.03	2.50	17609.30	47035.10	17609.30	96.032
4.03	4.25	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	398.61	2.50	17609.30	46686.30	17609.30	0.35	0.00	14.08	2.50	17609.30	46686.30	17609.30	44.176

Pilastrata n. 24

Nodi: 24 -2413 124

Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Tipo	B <cm>	H <cm>	Cf <cm>	Cls	Fck <daN/cmq>	Fctk <daN/cmq>	Fcd <daN/cmq>	Fcd (Inc) <daN/cmq>	Fctd <daN/cmq>	Tp	Fyk <daN/cmq>	Fyd <daN/cmq>
1	R	40.00	40.00	4.90	C25/30	249.00	17.91	141.10	249.00	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
-0.00	62	SLU	1	1	0.00	-8631.05	186.83	186.83	-3386.42	-3386.42	-8631.05	419.70	-7291.36	271.41	15.72	2.153
-0.00	62	SLU	1	1	0.00	-8631.05	186.83	186.83	-3386.42	-3386.42	-8631.05	419.70	-7291.36	271.41	15.72	2.153
3.83	50(e)	SLU	1	1	383.00	-14306.10	-157.82	-288.27	-21.59	-288.27	-261164.00	-6027.42	-6027.39	225.00	6.01	18.256
4.03	50(e)	SLU	2	1	0.00	-12747.30	17.85	254.95	-92.07	-254.95	-261164.00	5890.15	-5890.12	315.00	6.20	20.488
4.03	50(e)	SLU	2	1	0.00	-12747.30	17.85	254.95	-92.07	-254.95	-261164.00	5890.15	-5890.12	315.00	6.20	20.488
4.25	50(e)	SLU	2	1	21.65	-12634.70	0.00	252.69	0.00	252.69	-261164.00	5880.02	5879.98	45.00	6.22	20.670

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	M'ydy <daNm>	M'ydz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
-0.00	7	SND	1	1	0.00	-6182.75	870.60	870.60	3551.39	3551.39	-6182.75	1287.59	5212.84	81.56	11.85	1.468
-0.00	7	SND	1	1	0.00	-6182.75	870.60	870.60	3551.39	3551.39	-6182.75	1287.59	5212.84	81.56	11.85	1.468
3.83	1	SND	1	1	383.00	-4736.65	-1051.40	-1051.40	118.11	118.11	-4736.65	-5352.76	551.75	177.19	15.97	5.086
4.03	7(e)	SND	2	1	0.00	-3471.15	52.64	-69.42	-314.00	-314.00	-3471.15	-1120.18	-4907.64	262.97	13.27	15.653
4.03	7(e)	SND	2	1	0.00	-3471.15	52.64	-69.42	-314.00	-314.00	-3471.15	-1120.18	-4907.64	262.97	13.27	15.653
4.25	4(e)	SND	2	1	21.65	-3501.88	0.00	70.04	0.00	70.04	-3501.88	3334.31	3334.28	45.00	7.55	35.696

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	Mz <daNm>	My <daNm>	AfT <cmq>	AfC <cmq>	σ_c <daN/cmq>	σ_f <daN/cmq>
-0.00	66	SLE R	1	1	0.00	-6233.00	-2257.63	130.28	5.65	3.39	42.07	1123.64
-0.00	22	SLE Q	1	1	0.00	-6327.12	31.36	135.30	0.00	9.05	5.06	70.55
-0.00	66	SLE R	1	1	0.00	-6233.00	-2257.63	130.28	5.65	3.39	42.07	1123.64
-0.00	22	SLE Q	1	1	0.00	-6327.12	31.36	135.30	0.00	9.05	5.06	70.55
3.83	54	SLE R	1	1	383.00	-9812.10	-12.57	-108.16	0.00	9.05	6.68	96.29

3.83	66	SLE R	1	1	383.00	-4701.00	13.03	-65.12	0.00	9.05	3.37	48.07
3.83	22	SLE Q	1	1	383.00	-4795.11	21.37	-67.32	0.00	9.05	3.51	49.89
4.03	54	SLE R	2	1	0.00	-8661.09	-63.55	12.63	0.00	9.05	5.63	82.10
4.03	66	SLE R	2	1	0.00	-3522.45	-117.74	7.89	0.00	9.05	3.09	42.41
4.03	22	SLE Q	2	1	0.00	-3620.37	-43.62	9.87	0.00	9.05	2.54	36.38
4.03	54	SLE R	2	1	0.00	-8661.09	-63.55	12.63	0.00	9.05	5.63	82.10
4.03	66	SLE R	2	1	0.00	-3522.45	-117.74	7.89	0.00	9.05	3.09	42.41
4.03	22	SLE Q	2	1	0.00	-3620.37	-43.62	9.87	0.00	9.05	2.54	36.38
4.25	54	SLE R	2	1	21.65	-8574.49	0.00	0.00	0.00	9.05	4.94	74.10
4.25	66	SLE R	2	1	21.65	-3435.85	0.00	0.00	0.00	9.05	1.98	29.69
4.25	22	SLE Q	2	1	21.65	-3533.77	0.00	0.00	0.00	9.05	2.04	30.54

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
-0.00	0.64	ø8/20	2	2	37	SLU	0.40	0.35	24.43	2.50	15312.40	32248.10	15312.40	0.40	0.35	129.59	2.50	15312.40	32248.10	15312.40	>100
-0.00	0.64	ø8/20	2	2	62	SLU	0.40	0.35	1756.88	2.50	15312.40	31460.90	15312.40	0.40	0.35	73.13	2.50	15312.40	31460.90	15312.40	8.716
-0.00	0.64	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	329.16	2.50	15312.40	31159.50	15312.40	0.40	0.35	843.56	2.50	15312.40	31159.50	15312.40	18.152
-0.00	0.64	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	854.58	2.50	15312.40	31171.10	15312.40	0.40	0.35	337.92	2.50	15312.40	31171.10	15312.40	17.918
0.64	3.19	ø8/20	2	2	37	SLU	0.40	0.35	24.43	2.50	15312.40	32203.50	15312.40	0.40	0.35	129.59	2.50	15312.40	32203.50	15312.40	>100
0.64	3.19	ø8/20	2	2	62	SLU	0.40	0.35	1467.45	2.50	15312.40	31416.40	15312.40	0.40	0.35	73.13	2.50	15312.40	31416.40	15312.40	10.435
0.64	3.19	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	329.16	2.50	15312.40	31125.30	15312.40	0.40	0.35	843.56	2.50	15312.40	31125.30	15312.40	18.152
0.64	3.19	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	854.58	2.50	15312.40	31136.80	15312.40	0.40	0.35	337.92	2.50	15312.40	31136.80	15312.40	17.918
3.19	3.83	ø8/20	2	2	37	SLU	0.40	0.35	24.43	2.50	15312.40	32025.30	15312.40	0.40	0.35	129.59	2.50	15312.40	32025.30	15312.40	>100
3.19	3.83	ø8/20	2	2	62	SLU	0.40	0.35	309.69	2.50	15312.40	31238.20	15312.40	0.40	0.35	73.13	2.50	15312.40	31238.20	15312.40	49.444
3.19	3.83	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	329.16	2.50	15312.40	30988.20	15312.40	0.40	0.35	843.56	2.50	15312.40	30988.20	15312.40	18.152
3.19	3.83	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	854.58	2.50	15312.40	30999.70	15312.40	0.40	0.35	337.92	2.50	15312.40	30999.70	15312.40	17.918
4.03	4.25	ø8/20	2	2	49	SLU	0.40	0.35	165.23	2.50	15312.40	31789.90	15312.40	0.40	0.35	85.11	2.50	15312.40	31789.90	15312.40	92.673
4.03	4.25	ø8/20	2	2	63	SLU	0.40	0.35	865.43	2.50	15312.40	31526.80	15312.40	0.40	0.35	61.11	2.50	15312.40	31526.80	15312.40	17.693
4.03	4.25	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	707.25	2.50	15312.40	30795.80	15312.40	0.40	0.35	479.78	2.50	15312.40	30795.80	15312.40	21.651
4.03	4.25	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	1450.40	2.50	15312.40	30808.40	15312.40	0.40	0.35	243.14	2.50	15312.40	30808.40	15312.40	10.557

Verifiche di resistenza al fuoco

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
-0.00	75(e)	SLU I	1	1	0.00	-6327.12	135.30	31.36	-143809.00	5624.68	5159.51	42.19	40.90	22.729
-0.00	75(e)	SLU I	1	1	0.00	-6327.12	135.30	31.36	-143809.00	5624.68	5159.51	42.19	40.90	22.729
3.83	75(e)	SLU I	1	1	383.00	-4795.11	-67.32	21.37	-143809.00	-5270.68	5270.71	135.00	41.12	29.991
4.03	75(e)	SLU I	2	1	0.00	-3620.37	9.87	-43.62	-143809.00	5171.29	-5171.29	315.00	41.51	39.722
4.03	75(e)	SLU I	2	1	0.00	-3620.37	9.87	-43.62	-143809.00	5171.29	-5171.29	315.00	41.51	39.722
4.25	75(e)	SLU I	2	1	21.65	-3533.77	0.00	0.00	-143809.00	5163.72	5163.65	45.00	41.55	40.696

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
-0.00	0.64	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	2.61	2.50	17609.30	47330.50	17609.30	0.35	0.00	52.90	2.50	17609.30	47330.50	17609.30	>100
0.64	3.19	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	2.61	2.50	17609.30	47290.90	17609.30	0.35	0.00	52.90	2.50	17609.30	47290.90	17609.30	>100
3.19	3.83	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	2.61	2.50	17609.30	47132.80	17609.30	0.35	0.00	52.90	2.50	17609.30	47132.80	17609.30	>100
4.03	4.25	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	201.50	2.50	17609.30	46911.30	17609.30	0.35	0.00	45.61	2.50	17609.30	46911.30	17609.30	87.392

Pilastrata n. 25

Nodi: 25 -2412 125

Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Tipo	B <cm>	H <cm>	Cf <cm>	Cls	Fck <daN/cmq>	Fctk <daN/cmq>	Fcd <daN/cmq>	Fcd (Inc) <daN/cmq>	Fctd <daN/cmq>	Tp	Fyk <daN/cmq>	Fyd <daN/cmq>
1	R	40.00	40.00	4.90	C25/30	249.00	17.91	141.10	249.00	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
-0.00	62	SLU	1	1	0.00	-7877.24	185.97	185.97	-2888.39	-2888.39	-7877.24	421.75	-7173.80	271.41	16.00	2.483
-0.00	62	SLU	1	1	0.00	-7877.24	185.97	185.97	-2888.39	-2888.39	-7877.24	421.75	-7173.80	271.41	16.00	2.483
3.83	62(e)	SLU	1	1	383.00	-5885.63	-11.74	118.60	886.36	886.36	-5885.63	947.80	6844.60	85.78	14.37	7.727
4.03	62(e)	SLU	2	1	0.00	-3075.11	-52.45	-61.50	-506.73	-506.73	-3075.11	-696.42	-6430.42	267.19	16.51	12.671
4.03	62(e)	SLU	2	1	0.00	-3075.11	-52.45	-61.50	-506.73	-506.73	-3075.11	-696.42	-6430.42	267.19	16.51	12.671
4.25	50(e)	SLU	2	1	21.65	-6775.89	0.00	135.52	0.00	135.52	-261164.00	5342.06	5342.02	45.00	7.04	38.543

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	M'ydy <daNm>	M'ydz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
-0.00	7	SND	1	1	0.00	-4896.83	890.79	890.79	-2544.89	-2544.89	-4896.83	1616.32	-4867.33	281.25	10.99	1.902
-0.00	7	SND	1	1	0.00	-4896.83	890.79	890.79	-2544.89	-2544.89	-4896.83	1616.32	-4867.33	281.25	10.99	1.902
3.83	1	SND	1	1	383.00	-3521.14	-1073.13	-1073.13	613.28	613.28	-3521.14	-4158.83	2388.78	157.50	8.55	3.880
4.03	7	SND	2	1	0.00	-1794.54	-76.15	-76.15	-459.85	-459.85	-1794.54	-762.58	-4840.67	265.78	15.87	10.513
4.03	7	SND	2	1	0.00	-1794.54	-76.15	-76.15	-459.85	-459.85	-1794.54	-762.58	-4840.67	265.78	15.87	10.513
4.25	4(e)	SND	2	1	21.65	-1947.82	0.00	38.96	0.00	38.96	-1947.82	3170.92	3170.89	45.00	7.82	61.957

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	Mz <daNm>	My <daNm>	AfT <cmq>	AfC <cmq>	σ_c <daN/cmq>	σ_f <daN/cmq>
-0.00	66	SLE R	1	1	0.00	-5712.95	-1933.50	129.04	5.65	3.39	36.21	925.79
-0.00	22	SLE Q	1	1	0.00	-5423.96	-125.32	135.59	0.00	9.05	5.33	71.72

-0.00	66	SLE R	1	1	0.00	-5712.95	-1933.50	129.04	5.65	3.39	36.21	925.79
-0.00	22	SLE Q	1	1	0.00	-5423.96	-125.32	135.59	0.00	9.05	5.33	71.72
3.83	66	SLE R	1	1	383.00	-4180.94	625.52	-4.93	3.39	5.65	9.57	110.19
3.83	22	SLE Q	1	1	383.00	-3891.95	514.49	-8.81	3.39	5.65	7.77	92.41
4.03	66	SLE R	2	1	0.00	-2143.50	-345.03	-37.98	4.52	4.52	5.91	66.51
4.03	22	SLE Q	2	1	0.00	-1998.74	-81.17	-33.63	0.00	9.05	2.12	28.21
4.03	66	SLE R	2	1	0.00	-2143.50	-345.03	-37.98	4.52	4.52	5.91	66.51
4.03	22	SLE Q	2	1	0.00	-1998.74	-81.17	-33.63	0.00	9.05	2.12	28.21
4.25	54	SLE R	2	1	21.65	-4599.14	0.00	0.00	0.00	9.05	2.65	39.75
4.25	66	SLE R	2	1	21.65	-2056.90	0.00	0.00	0.00	9.05	1.19	17.78
4.25	22	SLE Q	2	1	21.65	-1912.14	0.00	0.00	0.00	9.05	1.10	16.52

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	c <mm>	s <mm>	K_2	Φ_{eq}	Δ_{sm} <mm>	A_s <cmq>	$A_{c\ eff}$ <cmq>	σ_s <daN/cmq>	ε_{sm}	Wk <mm>
3.83	22	SLE Q	1	1	383.00	-3891.95	-8.81	514.49	44.00	150.00	0.50	12.00	194.28	2.26	200.34	52.24	0.02	0.01
3.83	44	SLE F	1	1	383.00	-3893.08	-13.96	514.52	44.00	150.00	0.50	12.00	294.47	1.13	194.59	52.99	0.02	0.01

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
-0.00	0.64	ø8/20	2	2	37	SLU	0.40	0.35	215.20	2.50	15312.40	31738.80	15312.40	0.40	0.35	123.99	2.50	15312.40	31738.80	15312.40	71.154
-0.00	0.64	ø8/20	2	2	62	SLU	0.40	0.35	1776.90	2.50	15312.40	31359.80	15312.40	0.40	0.35	51.62	2.50	15312.40	31359.80	15312.40	8.617
-0.00	0.64	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	477.76	2.50	15312.40	31080.20	15312.40	0.40	0.35	860.95	2.50	15312.40	31080.20	15312.40	17.786
-0.00	0.64	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	847.80	2.50	15312.40	31101.20	15312.40	0.40	0.35	337.17	2.50	15312.40	31101.20	15312.40	18.061
0.64	3.19	ø8/20	2	2	37	SLU	0.40	0.35	215.20	2.50	15312.40	31694.20	15312.40	0.40	0.35	123.99	2.50	15312.40	31694.20	15312.40	71.154
0.64	3.19	ø8/20	2	2	62	SLU	0.40	0.35	1513.12	2.50	15312.40	31315.20	15312.40	0.40	0.35	51.62	2.50	15312.40	31315.20	15312.40	10.120
0.64	3.19	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	477.76	2.50	15312.40	31046.00	15312.40	0.40	0.35	860.95	2.50	15312.40	31046.00	15312.40	17.786
0.64	3.19	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	847.80	2.50	15312.40	31066.90	15312.40	0.40	0.35	337.17	2.50	15312.40	31066.90	15312.40	18.061
3.19	3.83	ø8/20	2	2	37	SLU	0.40	0.35	215.20	2.50	15312.40	31516.00	15312.40	0.40	0.35	123.99	2.50	15312.40	31516.00	15312.40	71.154
3.19	3.83	ø8/20	2	2	62	SLU	0.40	0.35	458.01	2.50	15312.40	31137.00	15312.40	0.40	0.35	51.62	2.50	15312.40	31137.00	15312.40	33.432
3.19	3.83	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	477.76	2.50	15312.40	30908.90	15312.40	0.40	0.35	860.95	2.50	15312.40	30908.90	15312.40	17.786
3.19	3.83	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	847.80	2.50	15312.40	30929.90	15312.40	0.40	0.35	337.17	2.50	15312.40	30929.90	15312.40	18.061
4.03	4.25	ø8/20	2	2	63	SLU	0.40	0.35	1773.21	2.50	15312.40	31004.30	15312.40	0.40	0.35	244.56	2.50	15312.40	31004.30	15312.40	8.635
4.03	4.25	ø8/20	2	2	62	SLU	0.40	0.35	2385.30	2.50	15312.40	30715.20	15312.40	0.40	0.35	242.25	2.50	15312.40	30715.20	15312.40	6.419
4.03	4.25	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	1138.52	2.50	15312.40	30581.80	15312.40	0.40	0.35	565.92	2.50	15312.40	30581.80	15312.40	13.449
4.03	4.25	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	2124.12	2.50	15312.40	30598.10	15312.40	0.40	0.35	351.76	2.50	15312.40	30598.10	15312.40	7.209

Verifiche di resistenza al fuoco

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
-0.00	75	SLU I	1	1	0.00	-5423.96	135.59	-125.32	-143809.00	5524.74	-5101.93	317.81	41.30	26.514
-0.00	75	SLU I	1	1	0.00	-5423.96	135.59	-125.32	-143809.00	5524.74	-5101.93	317.81	41.30	26.514
3.83	75(e)	SLU I	1	1	383.00	-3891.95	-8.81	514.49	-3891.95	-1072.91	7092.66	93.52	85.43	13.783
4.03	75(e)	SLU I	2	1	0.00	-1998.74	-33.63	-81.17	-143809.00	-3064.84	-6391.62	253.12	56.09	71.950
4.03	75(e)	SLU I	2	1	0.00	-1998.74	-33.63	-81.17	-143809.00	-3064.84	-6391.62	253.12	56.09	71.950
4.25	75(e)	SLU I	2	1	21.65	-1912.14	0.00	0.00	-143809.00	5013.15	5013.12	45.00	42.60	75.209

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
-0.00	0.64	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	167.05	2.50	17609.30	47190.60	17609.30	0.35	0.00	37.70	2.50	17609.30	47190.60	17609.30	>100
0.64	3.19	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	167.05	2.50	17609.30	47151.10	17609.30	0.35	0.00	37.70	2.50	17609.30	47151.10	17609.30	>100
3.19	3.83	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	167.05	2.50	17609.30	46992.90	17609.30	0.35	0.00	37.70	2.50	17609.30	46992.90	17609.30	>100
4.03	4.25	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	374.95	2.50	17609.30	46660.20	17609.30	0.35	0.00	155.35	2.50	17609.30	46660.20	17609.30	46.965

Pilastrata n. 26

Nodi: 26 -2411 126

Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Tipo	B <cm>	H <cm>	Cf <cm>	Cls	Fck <daN/cmq>	Fctk <daN/cmq>	Fcd <daN/cmq>	Fcd (Inc) <daN/cmq>	Fctd <daN/cmq>	Tp	Fyk <daN/cmq>	Fyd <daN/cmq>
1	R	40.00	40.00	4.90	C25/30	249.00	17.91	141.10	249.00	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	49	SLU	1	1	0.00	-14215.40	312.24	312.24	2572.83	2572.83	-14215.40	898.10	8085.99	85.78	11.95	3.139
0.00	49	SLU	1	1	0.00	-14215.40	312.24	312.24	2572.83	2572.83	-14215.40	898.10	8085.99	85.78	11.95	3.139
3.83	50(e)	SLU	1	1	383.00	-13809.30	-342.40	-342.40	-21.66	-278.26	-261164.00	-6464.38	-5287.64	216.56	6.28	18.912
4.03	50(e)	SLU	2	1	0.00	-12323.50	108.87	246.47	-53.79	-246.47	-261164.00	5852.02	-5851.99	315.00	6.26	21.192
4.03	50(e)	SLU	2	1	0.00	-12323.50	108.87	246.47	-53.79	-246.47	-261164.00	5852.02	-5851.99	315.00	6.26	21.192
4.25	50(e)	SLU	2	1	21.65	-12211.00	0.00	244.22	0.00	244.22	-261164.00	5841.88	5841.84	45.00	6.27	21.388

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	M'ydy <daNm>	M'ydz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	1	SND	1	1	0.00	-6429.01	2232.19	2232.19	1007.38	1007.38	-6429.01	4799.61	2123.54	16.88	9.05	2.143
0.00	1	SND	1	1	0.00	-6429.01	2232.19	2232.19	1007.38	1007.38	-6429.01	4799.61	2123.54	16.88	9.05	2.143
3.83	1	SND	1	1	383.00	-4363.25	-1239.39	-1239.39	111.77	111.77	-4363.25	-5297.71	552.13	177.19	16.09	4.280
4.03	7	SND	2	1	0.00	-3593.83	101.14	101.14	-145.76	-145.76	-3593.83	2748.15	-3885.15	298.12	8.05	25.166
4.03	7	SND	2	1	0.00	-3593.83	101.14	101.14	-145.76	-145.76	-3593.83	2748.15	-3885.15	298.12	8.05	25.166

4.25	7(e)	SND	2	1	21.65	-3302.62	0.00	66.05	0.00	66.05	-3302.62	3313.89	3313.86	45.00	8.22	41.091

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	Mz <daNm>	My <daNm>	AfT <cmq>	AfC <cmq>	σ_c <daN/cmq>	σ_f <daN/cmq>
0.00	53	SLE R	1	1	0.00	-9948.85	1720.14	217.42	4.52	4.52	30.48	388.42
0.00	66	SLE R	1	1	0.00	-6049.56	-1414.96	147.13	5.65	3.39	26.28	497.17
0.00	22	SLE Q	1	1	0.00	-6162.13	146.32	154.29	0.00	9.05	6.10	81.88
0.00	53	SLE R	1	1	0.00	-9948.85	1720.14	217.42	4.52	4.52	30.48	388.42
0.00	66	SLE R	1	1	0.00	-6049.56	-1414.96	147.13	5.65	3.39	26.28	497.17
0.00	22	SLE Q	1	1	0.00	-6162.13	146.32	154.29	0.00	9.05	6.10	81.88
3.83	54	SLE R	1	1	383.00	-9473.86	-11.20	-243.59	0.00	9.05	7.62	106.14
3.83	66	SLE R	1	1	383.00	-4517.56	118.68	-191.39	0.00	9.05	5.23	68.57
3.83	22	SLE Q	1	1	383.00	-4630.13	47.56	-195.34	0.00	9.05	4.72	63.15
4.03	54	SLE R	2	1	0.00	-8374.30	-36.28	77.34	0.00	9.05	5.79	83.19
4.03	66	SLE R	2	1	0.00	-3372.48	14.81	54.87	0.00	9.05	2.53	35.78
4.03	22	SLE Q	2	1	0.00	-3491.53	-2.01	59.06	0.00	9.05	2.53	35.99
4.03	54	SLE R	2	1	0.00	-8374.30	-36.28	77.34	0.00	9.05	5.79	83.19
4.03	66	SLE R	2	1	0.00	-3372.48	14.81	54.87	0.00	9.05	2.53	35.78
4.03	22	SLE Q	2	1	0.00	-3491.53	-2.01	59.06	0.00	9.05	2.53	35.99
4.25	54	SLE R	2	1	21.65	-8287.70	0.00	0.00	0.00	9.05	4.77	71.62
4.25	66	SLE R	2	1	21.65	-3285.88	0.00	0.00	0.00	9.05	1.89	28.40
4.25	22	SLE Q	2	1	21.65	-3404.93	0.00	0.00	0.00	9.05	1.96	29.43

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.64	ø8/20	2	2	37	SLU	0.40	0.35	42.40	2.50	15312.40	32187.00	15312.40	0.40	0.35	181.59	2.50	15312.40	32187.00	15312.40	84.322
0.00	0.64	ø8/20	2	2	49	SLU	0.40	0.35	1535.19	2.50	15312.40	32210.50	15312.40	0.40	0.35	167.42	2.50	15312.40	32210.50	15312.40	9.974
0.00	0.64	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	234.16	2.50	15312.40	31165.40	15312.40	0.40	0.35	906.42	2.50	15312.40	31165.40	15312.40	16.893
0.00	0.64	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	442.69	2.50	15312.40	31150.30	15312.40	0.40	0.35	385.36	2.50	15312.40	31150.30	15312.40	34.589
0.64	3.19	ø8/20	2	2	37	SLU	0.40	0.35	42.40	2.50	15312.40	32142.40	15312.40	0.40	0.35	181.59	2.50	15312.40	32142.40	15312.40	84.322
0.64	3.19	ø8/20	2	2	49	SLU	0.40	0.35	1252.40	2.50	15312.40	32165.90	15312.40	0.40	0.35	167.42	2.50	15312.40	32165.90	15312.40	12.226
0.64	3.19	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	234.16	2.50	15312.40	31131.10	15312.40	0.40	0.35	906.42	2.50	15312.40	31131.10	15312.40	16.893
0.64	3.19	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	442.69	2.50	15312.40	31116.10	15312.40	0.40	0.35	385.36	2.50	15312.40	31116.10	15312.40	34.589
3.19	3.83	ø8/20	2	2	37	SLU	0.40	0.35	42.40	2.50	15312.40	31964.20	15312.40	0.40	0.35	181.59	2.50	15312.40	31964.20	15312.40	84.322
3.19	3.83	ø8/20	2	2	62	SLU	0.40	0.35	247.09	2.50	15312.40	31202.70	15312.40	0.40	0.35	122.95	2.50	15312.40	31202.70	15312.40	61.971
3.19	3.83	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	234.16	2.50	15312.40	30994.00	15312.40	0.40	0.35	906.42	2.50	15312.40	30994.00	15312.40	16.893
3.19	3.83	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	442.69	2.50	15312.40	30979.00	15312.40	0.40	0.35	385.36	2.50	15312.40	30979.00	15312.40	34.589
4.03	4.25	ø8/20	2	2	50	SLU	0.40	0.35	277.23	2.50	15312.40	31956.60	15312.40	0.40	0.35	502.90	2.50	15312.40	31956.60	15312.40	30.448
4.03	4.25	ø8/20	2	2	49	SLU	0.40	0.35	295.56	2.50	15312.40	31742.60	15312.40	0.40	0.35	489.55	2.50	15312.40	31742.60	15312.40	31.279
4.03	4.25	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	420.61	2.50	15312.40	30776.00	15312.40	0.40	0.35	717.42	2.50	15312.40	30776.00	15312.40	21.344
4.03	4.25	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	673.30	2.50	15312.40	30784.80	15312.40	0.40	0.35	467.17	2.50	15312.40	30784.80	15312.40	22.742

Verifiche di resistenza al fuoco

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	75	SLU I	1	1	0.00	-6162.13	154.29	146.32	-143809.00	5606.45	5149.01	42.19	40.97	23.338
0.00	75	SLU I	1	1	0.00	-6162.13	154.29	146.32	-143809.00	5606.45	5149.01	42.19	40.97	23.338
3.83	75(e)	SLU I	1	1	383.00	-4630.13	-195.34	47.56	-143809.00	-6757.33	3165.43	163.12	54.06	31.059
4.03	75(e)	SLU I	2	1	0.00	-3491.53	59.06	-2.01	-143809.00	5159.93	-5159.92	315.00	41.57	41.188
4.03	75(e)	SLU I	2	1	0.00	-3491.53	59.06	-2.01	-143809.00	5159.93	-5159.92	315.00	41.57	41.188
4.25	75(e)	SLU I	2	1	21.65	-3404.93	0.00	0.00	-143809.00	5152.21	5152.15	45.00	41.61	42.236

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.64	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	25.79	2.50	17609.30	47304.90	17609.30	0.35	0.00	91.29	2.50	17609.30	47304.90	17609.30	>100
0.64	3.19	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	25.79	2.50	17609.30	47265.40	17609.30	0.35	0.00	91.29	2.50	17609.30	47265.40	17609.30	>100
3.19	3.83	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	25.79	2.50	17609.30	47107.20	17609.30	0.35	0.00	91.29	2.50	17609.30	47107.20	17609.30	>100
4.03	4.25	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	9.28	2.50	17609.30	46891.40	17609.30	0.35	0.00	272.79	2.50	17609.30	46891.40	17609.30	64.552

Pilastrata n. 27

Nodi: 27 -2410 127

Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Tipo	B <cm>	H <cm>	Cf <cm>	Cls	Fck <daN/cmq>	Fctk <daN/cmq>	Fcd <daN/cmq>	Fcd (Inc) <daN/cmq>	Fctd <daN/cmq>	Tp	Fyk <daN/cmq>	Fyd <daN/cmq>
1	R	40.00	40.00	4.90	C25/30	249.00	17.91	141.10	249.00	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	62(e)	SLU	1	1	0.00	-9226.62	172.59	-185.92	-2157.18	-2157.18	-9226.62	-666.78	-7363.79	267.19	14.40	3.415
0.00	62(e)	SLU	1	1	0.00	-9226.62	172.59	-185.92	-2157.18	-2157.18	-9226.62	-666.78	-7363.79	267.19	14.40	3.415
3.63	62(e)	SLU	1	1	363.00	-7339.02	39.87	147.88	1529.75	1529.75	-7339.02	676.38	7077.80	87.19	15.08	4.626
4.03	62	SLU	2	1	0.00	-3215.69	-77.34	-77.34	-419.79	-419.79	-3215.69	-1227.46	-6412.05	264.38	14.30	15.294
4.03	62	SLU	2	1	0.00	-3215.69	-77.34	-77.34	-419.79	-419.79	-3215.69	-1227.46	-6412.05	264.38	14.30	15.294
4.25	50(e)	SLU	2	1	21.65	-7574.32	0.00	151.49	0.00	151.49	-261164.00	5417.17	5417.13	45.00	6.92	34.480

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg	CC	TCC	El	Sez.	X	N	My	My ver.	Mz	Mz ver.	Nu	M'ydy	M'ydz	α	ε_Y	Sic.

<m>					<cm>	<daN>	<daNm>	<daNm>	<daNm>	<daNm>	<daN>	<daNm>	<daNm>	<grad>		
0.00	1	SND	1	1	0.00	-6116.22	2108.90	2108.90	-727.74	-727.74	-6116.22	4982.31	-1766.83	347.34	10.24	2.370
0.00	1	SND	1	1	0.00	-6116.22	2108.90	2108.90	-727.74	-727.74	-6116.22	4982.31	-1766.83	347.34	10.24	2.370
3.63	7	SND	1	1	363.00	-4507.98	317.80	317.80	1278.45	1278.45	-4507.98	1289.37	4983.08	81.56	12.26	3.907
4.03	7	SND	2	1	0.00	-2160.92	-72.09	-72.09	-292.04	-292.04	-2160.92	-1122.59	-4727.12	262.97	13.66	16.109
4.03	7	SND	2	1	0.00	-2160.92	-72.09	-72.09	-292.04	-292.04	-2160.92	-1122.59	-4727.12	262.97	13.66	16.109
4.25	4(e)	SND	2	1	21.65	-2119.38	0.00	42.39	0.00	42.39	-2119.38	3191.12	3191.10	45.00	7.79	69.195

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	Mz <daNm>	My <daNm>	AfT <cmq>	AfC <cmq>	σ_c <daN/cmq>	σ_f <daN/cmq>
0.00	66	SLE R	1	1	0.00	-6684.87	-1454.15	119.46	5.65	3.39	26.03	458.97
0.00	22	SLE Q	1	1	0.00	-6424.63	-233.00	129.74	0.00	9.05	6.77	90.07
0.00	66	SLE R	1	1	0.00	-6684.87	-1454.15	119.46	5.65	3.39	26.03	458.97
0.00	22	SLE Q	1	1	0.00	-6424.63	-233.00	129.74	0.00	9.05	6.77	90.07
3.63	66	SLE R	1	1	363.00	-5232.87	1065.48	31.90	5.65	3.39	17.81	293.95
3.63	22	SLE Q	1	1	363.00	-4972.63	618.23	25.50	3.39	5.65	9.46	113.97
4.03	66	SLE R	2	1	0.00	-2245.51	-292.42	-56.43	3.39	5.65	5.10	60.28
4.03	22	SLE Q	2	1	0.00	-2207.23	-148.62	-56.43	1.13	7.92	3.04	38.92
4.03	66	SLE R	2	1	0.00	-2245.51	-292.42	-56.43	3.39	5.65	5.10	60.28
4.03	22	SLE Q	2	1	0.00	-2207.23	-148.62	-56.43	1.13	7.92	3.04	38.92
4.25	54	SLE R	2	1	21.65	-5139.71	0.00	0.00	0.00	9.05	2.96	44.42
4.25	66	SLE R	2	1	21.65	-2158.91	0.00	0.00	0.00	9.05	1.24	18.66
4.25	22	SLE Q	2	1	21.65	-2120.63	0.00	0.00	0.00	9.05	1.22	18.33

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	c <mm>	s <mm>	K_2	Φ_{eq}	Δ_{sm} <mm>	A_s <cmq>	$A_{c\ eff}$ <cmq>	σ_s <daN/cmq>	ε_{sm}	Wk <mm>
3.63	70	SLE F	1	1	363.00	-4787.42	30.21	706.78	44.00	150.00	0.50	12.00	204.32	2.26	219.26	102.28	0.03	0.01

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.60	ø8/20	2	2	50	SLU	0.40	0.35	577.68	2.50	15312.40	32077.80	15312.40	0.40	0.35	109.45	2.50	15312.40	32077.80	15312.40	26.507
0.00	0.60	ø8/20	2	2	62	SLU	0.40	0.35	1835.18	2.50	15312.40	31540.90	15312.40	0.40	0.35	36.56	2.50	15312.40	31540.90	15312.40	8.344
0.00	0.60	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	453.41	2.50	15312.40	31206.20	15312.40	0.40	0.35	780.59	2.50	15312.40	31206.20	15312.40	19.616
0.00	0.60	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	714.06	2.50	15312.40	31227.10	15312.40	0.40	0.35	309.40	2.50	15312.40	31227.10	15312.40	21.444
0.60	3.02	ø8/20	2	2	50	SLU	0.40	0.35	413.78	2.50	15312.40	32035.60	15312.40	0.40	0.35	109.45	2.50	15312.40	32035.60	15312.40	37.006
0.60	3.02	ø8/20	2	2	62	SLU	0.40	0.35	1562.01	2.50	15312.40	31498.70	15312.40	0.40	0.35	36.56	2.50	15312.40	31498.70	15312.40	9.803
0.60	3.02	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	453.41	2.50	15312.40	31173.70	15312.40	0.40	0.35	780.59	2.50	15312.40	31173.70	15312.40	19.616
0.60	3.02	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	714.06	2.50	15312.40	31194.70	15312.40	0.40	0.35	309.40	2.50	15312.40	31194.70	15312.40	21.444
3.02	3.63	ø8/20	2	2	50	SLU	0.40	0.35	405.71	2.50	15312.40	31866.70	15312.40	0.40	0.35	109.45	2.50	15312.40	31866.70	15312.40	37.742
3.02	3.63	ø8/20	2	2	62	SLU	0.40	0.35	469.35	2.50	15312.40	31329.70	15312.40	0.40	0.35	36.56	2.50	15312.40	31329.70	15312.40	32.624
3.02	3.63	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	453.41	2.50	15312.40	31043.80	15312.40	0.40	0.35	780.59	2.50	15312.40	31043.80	15312.40	19.616
3.02	3.63	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	714.06	2.50	15312.40	31064.70	15312.40	0.40	0.35	309.40	2.50	15312.40	31064.70	15312.40	21.444
4.03	4.25	ø8/20	2	2	50	SLU	0.40	0.35	695.56	2.50	15312.40	31334.20	15312.40	0.40	0.35	450.67	2.50	15312.40	31334.20	15312.40	22.015
4.03	4.25	ø8/20	2	2	62	SLU	0.40	0.35	1987.85	2.50	15312.40	30734.10	15312.40	0.40	0.35	357.24	2.50	15312.40	30734.10	15312.40	7.703
4.03	4.25	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	986.91	2.50	15312.40	30602.00	15312.40	0.40	0.35	404.03	2.50	15312.40	30602.00	15312.40	15.515
4.03	4.25	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	1348.98	2.50	15312.40	30604.90	15312.40	0.40	0.35	332.99	2.50	15312.40	30604.90	15312.40	11.351

Verifiche di resistenza al fuoco

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	75	SLU I	1	1	0.00	-6424.63	129.74	-233.00	-143809.00	3684.59	-6838.67	292.50	48.31	22.384
0.00	75	SLU I	1	1	0.00	-6424.63	129.74	-233.00	-143809.00	3684.59	-6838.67	292.50	48.31	22.384
3.63	75(e)	SLU I	1	1	363.00	-4972.63	25.50	618.23	-4972.63	1126.50	7250.03	85.78	80.40	11.715
4.03	75	SLU I	2	1	0.00	-2207.23	-56.43	-148.62	-2207.23	-2444.86	-6666.03	258.75	62.95	44.664
4.03	75	SLU I	2	1	0.00	-2207.23	-56.43	-148.62	-2207.23	-2444.86	-6666.03	258.75	62.95	44.664
4.25	75(e)	SLU I	2	1	21.65	-2120.63	0.00	0.00	-143809.00	5033.18	5033.15	45.00	42.43	67.814

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.60	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	234.50	2.50	17609.30	47345.60	17609.30	0.35	0.00	28.72	2.50	17609.30	47345.60	17609.30	75.094
0.60	3.02	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	234.50	2.50	17609.30	47308.10	17609.30	0.35	0.00	28.72	2.50	17609.30	47308.10	17609.30	75.094
3.02	3.63	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	234.50	2.50	17609.30	47158.20	17609.30	0.35	0.00	28.72	2.50	17609.30	47158.20	17609.30	75.094
4.03	4.25	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	686.50	2.50	17609.30	46692.50	17609.30	0.35	0.00	260.64	2.50	17609.30	46692.50	17609.30	25.651

Pilastrata n. 28

Nodi: 28 -2409 128

Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Tipo	B <cm>	H <cm>	Cf <cm>	Cls	Fck <daN/cmq>	Fctk <daN/cmq>	Fcd <daN/cmq>	Fcd (Inc) <daN/cmq>	Fctd <daN/cmq>	Tp	Fyk <daN/cmq>	Fyd <daN/cmq>
2	R	30.00	30.00	4.90	C25/30	249.00	17.91	141.10	249.00	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	62(e)	SLU	1	2	0.00	-8875.70	-117.77	178.84	1360.67	1360.67	-8875.70	719.27	4874.64	81.56	6.68	3.590
0.00	62(e)	SLU	1	2	0.00	-8875.70	-117.77	178.84	1360.67	1360.67	-8875.70	719.27	4874.64	81.56	6.68	3.590

3.63	64(e)	SLU	1	2	363.00	-10518.60	151.49	-211.95	-992.72	-992.72	-10518.60	-996.05	-4921.49	258.75	6.01	4.947
4.03	64	SLU	2	2	0.00	-5392.06	-124.67	-124.67	635.65	635.65	-5392.06	-944.10	4507.10	101.25	6.81	7.109
4.03	64	SLU	2	2	0.00	-5392.06	-124.67	-124.67	635.65	635.65	-5392.06	-944.10	4507.10	101.25	6.81	7.109
4.25	50(e)	SLU	2	2	21.65	-8251.59	0.00	165.03	0.00	165.03	-162394.00	3353.40	3353.33	45.00	4.59	19.680

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	M'ydy <daNm>	M'ydz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	1	SND	1	2	0.00	-6227.41	-972.06	-972.06	409.93	409.93	-6227.41	-3212.49	1300.95	160.31	5.75	3.285
0.00	1	SND	1	2	0.00	-6227.41	-972.06	-972.06	409.93	409.93	-6227.41	-3212.49	1300.95	160.31	5.75	3.285
3.63	1	SND	1	2	363.00	-5410.66	636.38	636.38	-657.31	-657.31	-5410.66	2330.84	-2330.79	315.00	5.21	3.603
4.03	1	SND	2	2	0.00	-2381.34	-324.00	-324.00	310.73	310.73	-2381.34	-2186.23	2080.22	136.41	5.18	6.714
4.03	1	SND	2	2	0.00	-2381.34	-324.00	-324.00	310.73	310.73	-2381.34	-2186.23	2080.22	136.41	5.18	6.714
4.25	7(e)	SND	2	2	21.65	-2338.52	0.00	46.77	0.00	-46.77	-2338.52	2133.59	-2133.56	315.00	5.52	41.907

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	Mz <daNm>	My <daNm>	AfT <cmq>	AfC <cmq>	σ_c <daN/cmq>	σ_f <daN/cmq>
0.00	66	SLE R	1	2	0.00	-6396.67	928.95	-83.83	5.65	3.39	35.11	412.06
0.00	22	SLE Q	1	2	0.00	-6363.61	266.75	-86.80	0.00	9.05	12.98	160.49
0.00	66	SLE R	1	2	0.00	-6396.67	928.95	-83.83	5.65	3.39	35.11	412.06
0.00	22	SLE Q	1	2	0.00	-6363.61	266.75	-86.80	0.00	9.05	12.98	160.49
3.63	68	SLE R	1	2	363.00	-7383.02	-703.59	108.04	3.39	5.65	26.52	289.83
3.63	66	SLE R	1	2	363.00	-5579.92	-605.01	93.94	3.39	5.65	23.22	244.62
3.63	22	SLE Q	1	2	363.00	-5546.86	-557.21	92.98	3.39	5.65	21.36	229.78
4.03	68	SLE R	2	2	0.00	-3705.16	448.10	-89.76	4.52	4.52	18.18	184.99
4.03	66	SLE R	2	2	0.00	-2369.69	363.76	-83.64	4.52	4.52	15.74	196.20
4.03	22	SLE Q	2	2	0.00	-2370.06	273.30	-77.54	4.52	4.52	11.77	120.78
4.03	68	SLE R	2	2	0.00	-3705.16	448.10	-89.76	4.52	4.52	18.18	184.99
4.03	66	SLE R	2	2	0.00	-2369.69	363.76	-83.64	4.52	4.52	15.74	196.20
4.03	22	SLE Q	2	2	0.00	-2370.06	273.30	-77.54	4.52	4.52	11.77	120.78
4.25	54	SLE R	2	2	21.65	-5605.01	0.00	0.00	0.00	9.05	5.41	81.18
4.25	66	SLE R	2	2	21.65	-2320.98	0.00	0.00	0.00	9.05	2.24	33.61
4.25	22	SLE Q	2	2	21.65	-2321.35	0.00	0.00	0.00	9.05	2.24	33.62

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	c <mm>	s <mm>	K_2	Φ_{eq}	Δ_{sm} <mm>	A_s <cmq>	$A_{c\ eff}$ <cmq>	σ_s <daN/cmq>	ε_{sm}	Wk <mm>
4.03	70	SLE F	2	2	0.00	-2117.42	-77.11	282.71	44.00	100.01	0.50	12.00	171.56	1.13	78.76	132.37	0.04	0.01
4.03	70	SLE F	2	2	0.00	-2117.42	-77.11	282.71	44.00	100.01	0.50	12.00	171.56	1.13	78.76	132.37	0.04	0.01

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.60	ø8/20	2	2	37	SLU	0.30	0.25	296.42	2.50	10886.80	17768.30	10886.80	0.30	0.25	104.95	2.50	10886.80	17768.30	10886.80	36.728
0.00	0.60	ø8/20	2	2	62	SLU	0.30	0.25	1406.68	2.50	10886.80	17287.70	10886.80	0.30	0.25	68.35	2.50	10886.80	17287.70	10886.80	7.739
0.00	0.60	ø8/20	2	2	1	SND	0.30	0.25	294.00	2.50	10886.80	16985.40	10886.80	0.30	0.25	443.09	2.50	10886.80	16985.40	10886.80	24.570
0.00	0.60	ø8/20	2	2	7	SND	0.30	0.25	365.51	2.50	10886.80	16985.00	10886.80	0.30	0.25	197.53	2.50	10886.80	16985.00	10886.80	29.785
0.60	3.02	ø8/20	2	2	37	SLU	0.30	0.25	296.42	2.50	10886.80	17745.80	10886.80	0.30	0.25	104.95	2.50	10886.80	17745.80	10886.80	36.728
0.60	3.02	ø8/20	2	2	62	SLU	0.30	0.25	1140.31	2.50	10886.80	17265.20	10886.80	0.30	0.25	68.35	2.50	10886.80	17265.20	10886.80	9.547
0.60	3.02	ø8/20	2	2	1	SND	0.30	0.25	294.00	2.50	10886.80	16968.10	10886.80	0.30	0.25	443.09	2.50	10886.80	16968.10	10886.80	24.570
0.60	3.02	ø8/20	2	2	7	SND	0.30	0.25	365.51	2.50	10886.80	16967.70	10886.80	0.30	0.25	197.53	2.50	10886.80	16967.70	10886.80	29.785
3.02	3.63	ø8/20	2	2	37	SLU	0.30	0.25	296.42	2.50	10886.80	17655.70	10886.80	0.30	0.25	104.95	2.50	10886.80	17655.70	10886.80	36.728
3.02	3.63	ø8/20	2	2	49	SLU	0.30	0.25	802.15	2.50	10886.80	17650.20	10886.80	0.30	0.25	95.43	2.50	10886.80	17650.20	10886.80	13.572
3.02	3.63	ø8/20	2	2	1	SND	0.30	0.25	294.00	2.50	10886.80	16898.80	10886.80	0.30	0.25	443.09	2.50	10886.80	16898.80	10886.80	24.570
3.02	3.63	ø8/20	2	2	7	SND	0.30	0.25	365.51	2.50	10886.80	16898.40	10886.80	0.30	0.25	197.53	2.50	10886.80	16898.40	10886.80	29.785
4.03	4.25	ø8/20	2	2	50	SLU	0.30	0.25	2159.62	2.50	10886.80	17216.40	10886.80	0.30	0.25	614.48	2.50	10886.80	17216.40	10886.80	5.041
4.03	4.25	ø8/20	2	2	64	SLU	0.30	0.25	2964.61	2.50	10886.80	16844.50	10886.80	0.30	0.25	575.89	2.50	10886.80	16844.50	10886.80	3.672
4.03	4.25	ø8/20	2	2	1	SND	0.30	0.25	1435.29	2.50	10886.80	16461.40	10886.80	0.30	0.25	1496.63	2.50	10886.80	16461.40	10886.80	7.274
4.03	4.25	ø8/20	2	2	7	SND	0.30	0.25	1605.91	2.50	10886.80	16462.10	10886.80	0.30	0.25	772.24	2.50	10886.80	16462.10	10886.80	6.779

Verifiche di resistenza al fuoco
Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	75(e)	SLU I	1	2	0.00	-6363.61	-86.80	266.75	-72210.60	-2043.96	4265.73	112.50	32.62	11.347
0.00	75(e)	SLU I	1	2	0.00	-6363.61	-86.80	266.75	-72210.60	-2043.96	4265.73	112.50	32.62	11.347
3.63	75(e)	SLU I	1	2	363.00	-5546.86	92.98	-557.21	-5546.86	-1027.71	-4749.57	258.75	41.20	8.535
4.03	75	SLU I	2	2	0.00	-2370.06	-77.54	273.30	-2370.06	-1254.27	4423.80	102.66	41.69	16.213
4.03	75	SLU I	2	2	0.00	-2370.06	-77.54	273.30	-2370.06	-1254.27	4423.80	102.66	41.69	16.213
4.25	75(e)	SLU I	2	2	21.65	-2321.35	0.00	0.00	-72210.60	3117.96	3117.74	45.00	31.79	31.107

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.60	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.25	0.00	226.99	2.50	12519.90	24461.20	12519.90	0.25	0.00	49.53	2.50	12519.90	24461.20	12519.90	55.157
0.60	3.02	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.25	0.00	226.99	2.50	12519.90	24440.20	12519.90	0.25	0.00	49.53	2.50	12519.90	24440.20	12519.90	55.157
3.02	3.63	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.25	0.00	226.99	2.50	12519.90	24356.00	12519.90	0.25	0.00	49.53	2.50	12519.90	24356.00	12519.90	55.157
4.03	4.25	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.25	0.00	1262.40	2.50	12519.90	23844.10	12519.90	0.25	0.00	358.17	2.50	12519.90	23844.10	12519.90	9.918

Pilastrata n. 29

Nodi: -229 -2025 -2053 -2056 -2084 -2421 129

Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Tipo	B <cm>	H <cm>	Cf <cm>	Cls	Fck <daN/cmq>	Fctk <daN/cmq>	Fcd <daN/cmq>	Fcd (Inc) <daN/cmq>	Fctd <daN/cmq>	Tp	Fyk <daN/cmq>	Fyd <daN/cmq>
1	R	40.00	40.00	4.90	C25/30	249.00	17.91	141.10	249.00	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	63(e)	SLU	1	1	0.00	-17403.90	238.02	-350.69	-2276.18	-2276.18	-17403.90	-1358.56	-8495.22	262.97	9.90	3.736
0.00	63(e)	SLU	1	1	0.00	-17403.90	238.02	-350.69	-2276.18	-2276.18	-17403.90	-1358.56	-8495.22	262.97	9.90	3.736
0.49	63(e)	SLU	1	1	48.60	-17151.10	225.61	-345.60	-596.40	-596.40	-17151.10	-4263.41	-7486.70	244.69	6.54	12.499
0.49	63(e)	SLU	2	1	0.00	-16533.20	221.79	-333.14	-594.91	-594.91	-16533.20	-4246.28	-7416.56	244.69	6.61	12.534
1.21	63(e)	SLU	2	1	72.00	-16158.80	174.96	325.60	-199.21	-325.60	-261164.00	6159.71	-6159.64	315.00	5.83	16.162
1.21	63(e)	SLU	3	1	0.00	-13173.20	186.83	-265.44	-464.87	-464.87	-13173.20	-4146.22	-7027.88	244.69	7.00	15.243
1.91	63(e)	SLU	3	1	70.00	-12809.20	155.76	258.11	-8.51	-258.11	-261164.00	5895.72	-5895.69	315.00	6.19	20.389
1.91	24	SLU	4	1	0.00	-7617.01	231.73	231.73	-413.86	-413.86	-7617.01	3631.00	-6540.87	292.50	7.97	15.771
2.89	63	SLU	4	1	98.00	-7195.51	145.07	145.07	-163.39	-163.39	-7195.51	5118.83	-5616.08	309.38	7.03	31.987
2.89	24	SLU	5	1	0.00	-5196.01	250.43	250.43	-122.45	-122.45	-5196.01	6369.09	-3233.21	340.31	8.70	25.612
3.83	50	SLU	5	1	94.40	-4770.43	154.30	154.30	843.93	843.93	-4770.43	1215.64	6638.97	84.38	13.86	7.844
4.03	50	SLU	6	1	0.00	-4334.84	-110.86	-110.86	1174.27	1174.27	-4334.84	-690.75	6621.91	92.81	16.10	5.645
4.03	50	SLU	6	1	0.00	-4334.84	-110.86	-110.86	1174.27	1174.27	-4334.84	-690.75	6621.91	92.81	16.10	5.645
4.25	52(e)	SLU	6	1	21.65	-3207.59	0.00	64.15	0.00	64.15	-3207.59	5008.86	5008.82	45.00	7.60	55.596

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	M'ydy <daNm>	M'ydz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	1	SND	1	1	0.00	-6177.10	1346.54	1346.54	-1040.77	-1040.77	-6177.10	4083.10	-3067.75	329.06	7.49	3.001
0.00	1	SND	1	1	0.00	-6177.10	1346.54	1346.54	-1040.77	-1040.77	-6177.10	4083.10	-3067.75	329.06	7.49	3.001
0.49	1	SND	1	1	48.60	-5982.70	1348.83	1348.83	-249.40	-249.40	-5982.70	5330.22	-1052.39	354.38	14.65	3.961
0.49	1	SND	2	1	0.00	-5396.85	1326.89	1326.89	-250.97	-250.97	-5396.85	5244.50	-1051.82	354.38	14.80	3.961
1.21	1(e)	SND	2	1	72.00	-5108.85	1134.06	1134.06	-22.31	102.94	-5108.85	5407.99	551.38	2.81	15.85	4.774
1.21	1	SND	3	1	0.00	-4397.91	1042.47	1042.47	-173.67	-173.67	-4397.91	5166.74	-846.59	355.08	14.43	4.954
1.91	1(e)	SND	3	1	70.00	-4117.91	810.42	810.42	35.50	82.98	-4117.91	5262.85	619.93	2.81	17.79	6.505
1.91	1	SND	4	1	0.00	-2549.25	673.81	673.81	-180.28	-180.28	-2549.25	4697.50	-1288.12	351.56	12.81	6.983
2.89	1	SND	4	1	98.00	-2157.25	435.98	435.98	-61.37	-61.37	-2157.25	4974.44	-622.45	357.19	18.55	11.387
2.89	1(e)	SND	5	1	0.00	-2331.58	243.41	243.41	-16.20	46.98	-2331.58	4837.74	950.99	5.62	14.55	19.889
3.83	1	SND	5	1	94.40	-1953.98	415.14	415.14	340.69	340.69	-1953.98	3469.79	2876.47	33.75	7.97	8.392
4.03	1	SND	6	1	0.00	-1150.80	-66.67	-66.67	385.98	385.98	-1150.80	-764.15	4750.31	94.22	16.10	12.284
4.03	1	SND	6	1	0.00	-1150.80	-66.67	-66.67	385.98	385.98	-1150.80	-764.15	4750.31	94.22	16.10	12.284
4.25	7(e)	SND	6	1	21.65	-1190.41	0.00	23.81	0.00	23.81	-1190.41	3091.60	3091.57	45.00	7.96	47.484

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	Mz <daNm>	My <daNm>	AfT <cmq>	AfC <cmq>	σ_c <daN/cmq>	σ_f <daN/cmq>
0.00	67	SLE R	1	1	0.00	-12100.70	-1583.99	164.51	3.39	5.65	25.71	305.15
0.00	41	SLE R	1	1	0.00	-11686.00	-1523.50	219.41	3.39	5.65	25.54	302.72
0.00	22	SLE Q	1	1	0.00	-7114.88	-973.24	52.50	3.39	5.65	15.26	179.68
0.00	67	SLE R	1	1	0.00	-12100.70	-1583.99	164.51	3.39	5.65	25.71	305.15
0.00	41	SLE R	1	1	0.00	-11686.00	-1523.50	219.41	3.39	5.65	25.54	302.72
0.00	22	SLE Q	1	1	0.00	-7114.88	-973.24	52.50	3.39	5.65	15.26	179.68
0.49	41	SLE R	1	1	48.60	-11491.60	-387.85	213.49	0.00	9.05	11.71	156.59
0.49	40	SLE R	1	1	48.60	-9198.61	-299.88	191.58	0.00	9.05	9.46	126.30
0.49	22	SLE Q	1	1	48.60	-6920.48	-213.00	69.35	0.00	9.05	6.38	86.70
0.49	67	SLE R	2	1	0.00	-11439.60	-408.35	155.56	0.00	9.05	11.36	152.57
0.49	53	SLE R	2	1	0.00	-8044.47	-265.68	163.86	0.00	9.05	8.27	110.43
0.49	22	SLE Q	2	1	0.00	-6392.08	-214.49	83.05	0.00	9.05	6.20	83.58
1.21	67	SLE R	2	1	72.00	-11151.60	-133.53	124.53	0.00	9.05	8.61	120.95
1.21	53	SLE R	2	1	72.00	-7756.47	-66.56	119.85	0.00	9.05	6.05	84.79
1.21	22	SLE Q	2	1	72.00	-6104.08	-45.42	79.35	0.00	9.05	4.57	64.63
1.21	67	SLE R	3	1	0.00	-9117.29	-313.95	133.13	0.00	9.05	9.04	121.37
1.21	53	SLE R	3	1	0.00	-6675.11	-165.65	149.61	0.00	9.05	6.51	87.71
1.21	22	SLE Q	3	1	0.00	-5132.80	-129.04	93.43	0.00	9.05	4.84	65.55
1.91	28	SLE R	3	1	70.00	-8631.98	7.37	123.28	0.00	9.05	6.08	87.04
1.91	53	SLE R	3	1	70.00	-6395.11	45.23	109.00	0.00	9.05	4.99	69.96
1.91	22	SLE Q	3	1	70.00	-4852.80	49.24	88.81	0.00	9.05	3.96	55.09
1.91	28	SLE R	4	1	0.00	-5291.77	-283.24	164.21	0.00	9.05	6.86	88.58
1.91	27	SLE R	4	1	0.00	-4108.15	-218.19	161.31	1.13	7.92	5.62	72.11
1.91	22	SLE Q	4	1	0.00	-2916.53	-153.30	104.28	0.00	9.05	3.88	49.95
2.89	28	SLE R	4	1	98.00	-4899.77	-109.77	126.25	0.00	9.05	4.82	64.82
2.89	27	SLE R	4	1	98.00	-3716.15	-82.01	136.23	0.00	9.05	3.99	52.90
2.89	22	SLE Q	4	1	98.00	-2524.53	-53.84	96.88	0.00	9.05	2.73	36.17
2.89	28	SLE R	5	1	0.00	-3618.10	-83.18	178.35	0.00	9.05	4.30	56.18
2.89	27	SLE R	5	1	0.00	-2906.31	-54.79	177.21	0.00	9.05	3.64	47.28
2.89	22	SLE Q	5	1	0.00	-2182.11	-26.00	129.21	0.00	9.05	2.57	33.64
3.83	55	SLE R	5	1	94.40	-3020.25	560.40	134.35	4.52	4.52	11.22	159.45
3.83	53	SLE R	5	1	94.40	-2601.27	534.60	138.48	5.65	3.39	11.19	179.71
3.83	22	SLE Q	5	1	94.40	-1804.51	298.16	187.76	4.52	4.52	7.88	105.77
4.03	54	SLE R	6	1	0.00	-2945.46	800.60	-78.34	5.65	3.39	15.14	328.05

4.03	53	SLE R	6	1	0.00	-2507.95	770.14	-73.52	5.65	3.39	14.75	349.46
4.03	22	SLE Q	6	1	0.00	-1234.16	322.69	-54.24	5.65	3.39	6.52	133.41
4.03	54	SLE R	6	1	0.00	-2945.46	800.60	-78.34	5.65	3.39	15.14	328.05
4.03	53	SLE R	6	1	0.00	-2507.95	770.14	-73.52	5.65	3.39	14.75	349.46
4.03	22	SLE Q	6	1	0.00	-1234.16	322.69	-54.24	5.65	3.39	6.52	133.41
4.25	54	SLE R	6	1	21.65	-2858.86	0.00	0.00	0.00	9.05	1.65	24.71
4.25	66	SLE R	6	1	21.65	-1226.59	0.00	0.00	0.00	9.05	0.71	10.60
4.25	22	SLE Q	6	1	21.65	-1147.56	0.00	0.00	0.00	9.05	0.66	9.92

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	c <mm>	s <mm>	K_2	Φ_{eq}	Δ_{sm} <mm>	A_s <cmq>	$A_{c\ eff}$ <cmq>	σ_s <daN/cmq>	ε_{sm}	Wk <mm>
0.00	22	SLE Q	1	1	0.00	-7114.88	52.50	-973.24	44.00	150.00	0.50	12.00	289.98	1.13	190.37	115.69	0.03	0.02
0.00	19	SLE F	1	1	0.00	-8030.38	79.57	-1083.73	44.00	150.00	0.50	12.00	274.05	1.13	175.35	127.28	0.04	0.02
0.00	22	SLE Q	1	1	0.00	-7114.88	52.50	-973.24	44.00	150.00	0.50	12.00	289.98	1.13	190.37	115.69	0.03	0.02
0.00	19	SLE F	1	1	0.00	-8030.38	79.57	-1083.73	44.00	150.00	0.50	12.00	274.05	1.13	175.35	127.28	0.04	0.02
3.83	22	SLE Q	5	1	94.40	-1804.51	187.76	298.16	44.00	150.00	0.50	12.00	204.23	1.13	109.54	105.77	0.03	0.01
3.83	57	SLE F	5	1	94.40	-1820.80	183.00	325.57	44.00	150.00	0.50	12.00	214.93	1.13	119.62	120.10	0.03	0.01
4.03	22	SLE Q	6	1	0.00	-1234.16	-54.24	322.69	44.00	150.00	0.50	12.00	230.76	2.26	269.11	133.41	0.04	0.02
4.03	19	SLE F	6	1	0.00	-1504.74	-57.82	382.53	44.00	150.00	0.50	12.00	232.93	2.26	273.19	152.09	0.04	0.02
4.03	22	SLE Q	6	1	0.00	-1234.16	-54.24	322.69	44.00	150.00	0.50	12.00	230.76	2.26	269.11	133.41	0.04	0.02
4.03	19	SLE F	6	1	0.00	-1504.74	-57.82	382.53	44.00	150.00	0.50	12.00	232.93	2.26	273.19	152.09	0.04	0.02

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.64	ø8/20	2	2	50	SLU	0.40	0.35	3193.72	2.50	15312.40	32474.00	15312.40	0.40	0.35	116.25	2.50	15312.40	32474.00	15312.40	4.795
0.00	0.64	ø8/20	2	2	63	SLU	0.40	0.35	3492.14	2.50	15312.40	32638.50	15312.40	0.40	0.35	65.04	2.50	15312.40	32638.50	15312.40	4.385
0.00	0.64	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	1631.88	2.50	15312.40	31383.30	15312.40	0.40	0.35	269.13	2.50	15312.40	31383.30	15312.40	9.383
0.00	0.64	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	1647.08	2.50	15312.40	31347.10	15312.40	0.40	0.35	130.19	2.50	15312.40	31347.10	15312.40	9.297
0.64	3.19	ø8/20	2	2	50	SLU	0.40	0.35	992.56	2.50	15312.40	32349.00	15312.40	0.40	0.35	116.25	2.50	15312.40	32349.00	15312.40	15.427
0.64	3.19	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	394.59	2.50	15312.40	31285.80	15312.40	0.40	0.35	423.65	2.50	15312.40	31285.80	15312.40	36.144
3.19	3.83	ø8/20	2	2	50	SLU	0.40	0.35	1086.61	2.50	15312.40	30987.30	15312.40	0.40	0.35	88.56	2.50	15312.40	30987.30	15312.40	14.092
3.19	3.83	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	394.59	2.50	15312.40	30599.00	15312.40	0.40	0.35	423.65	2.50	15312.40	30599.00	15312.40	36.144
4.03	4.25	ø8/20	2	2	37	SLU	0.40	0.35	4198.37	2.50	15312.40	30811.60	15312.40	0.40	0.35	512.86	2.50	15312.40	30811.60	15312.40	3.647
4.03	4.25	ø8/20	2	2	50	SLU	0.40	0.35	5439.83	2.50	15312.40	30884.30	15312.40	0.40	0.35	512.07	2.50	15312.40	30884.30	15312.40	2.815
4.03	4.25	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	1665.51	2.50	15312.40	30473.80	15312.40	0.40	0.35	322.13	2.50	15312.40	30473.80	15312.40	9.194
4.03	4.25	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	1782.89	2.50	15312.40	30479.30	15312.40	0.40	0.35	307.96	2.50	15312.40	30479.30	15312.40	8.589

Verifiche di resistenza al fuoco

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	75(e)	SLU I	1	1	0.00	-7114.88	52.50	-973.24	-7114.88	1047.15	-7564.89	274.22	78.36	7.763
0.00	75(e)	SLU I	1	1	0.00	-7114.88	52.50	-973.24	-7114.88	1047.15	-7564.89	274.22	78.36	7.763
0.49	75(e)	SLU I	1	1	48.60	-6920.48	69.35	-213.00	-143809.00	4312.19	-6604.49	300.94	43.30	20.780
0.49	75(e)	SLU I	2	1	0.00	-6392.08	83.05	-214.49	-143809.00	4095.53	-6651.77	298.12	44.94	22.498
1.21	75(e)	SLU I	2	1	72.00	-6104.08	79.35	-45.42	-143809.00	5381.00	-5381.01	315.00	40.67	23.559
1.21	75(e)	SLU I	3	1	0.00	-5132.80	93.43	-129.04	-143809.00	4733.24	-5750.60	306.56	43.00	28.018
1.91	75(e)	SLU I	3	1	70.00	-4852.80	88.81	49.24	-143809.00	5275.65	5275.49	45.00	41.10	29.634
1.91	75	SLU I	4	1	0.00	-2916.53	104.28	-153.30	-2916.53	4111.86	-6093.41	300.94	45.52	39.648
2.89	75	SLU I	4	1	98.00	-2524.53	96.88	-53.84	-143809.00	6320.16	-3531.03	337.50	50.60	56.965
2.89	75(e)	SLU I	5	1	0.00	-2182.11	129.21	-26.00	-2182.11	6700.31	2282.47	9.84	65.49	51.864
3.83	75	SLU I	5	1	94.40	-1804.51	187.76	298.16	-1804.51	3880.59	6049.50	61.88	47.64	20.398
4.03	75	SLU I	6	1	0.00	-1234.16	-54.24	322.69	-1234.16	-1171.49	6698.75	93.52	88.04	20.782
4.03	75	SLU I	6	1	0.00	-1234.16	-54.24	322.69	-1234.16	-1171.49	6698.75	93.52	88.04	20.782
4.25	75(e)	SLU I	6	1	21.65	-1147.56	0.00	0.00	-143809.00	4939.08	4939.05	45.00	43.22	>100

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.64	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	1564.27	2.50	17609.30	47452.50	17609.30	0.35	0.00	34.67	2.50	17609.30	47452.50	17609.30	11.257
0.64	3.19	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	343.39	2.50	17609.30	47331.10	17609.30	0.35	0.00	62.03	2.50	17609.30	47331.10	17609.30	51.280
3.19	3.83	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	343.39	2.50	17609.30	46669.70	17609.30	0.35	0.00	62.03	2.50	17609.30	46669.70	17609.30	51.280
4.03	4.25	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	1490.58	2.50	17609.30	46541.80	17609.30	0.35	0.00	250.53	2.50	17609.30	46541.80	17609.30	11.814

Pilastrata n. 31

Nodi: 31 131 231

Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Tipo	B <cm>	H <cm>	Cf <cm>	Cls	Fck <daN/cmq>	Fctk <daN/cmq>	Fcd <daN/cmq>	Fcd (Inc) <daN/cmq>	Fctd <daN/cmq>	Tp	Fyk <daN/cmq>	Fyd <daN/cmq>
1	R	40.00	40.00	4.90	C25/30	249.00	17.91	141.10	249.00	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
-0.00	49	SLU	1	1	0.00	-11075.30	-1365.10	-1365.10	993.02	993.02	-11075.30	-6472.11	4654.10	149.06	6.86	4.722
-0.00	49	SLU	1	1	0.00	-11075.30	-1365.10	-1365.10	993.02	993.02	-11075.30	-6472.11	4654.10	149.06	6.86	4.722
3.83	62	SLU	1	1	383.00	-6815.64	-275.81	-275.81	909.93	909.93	-6815.64	-2163.09	6840.82	101.25	10.57	7.546
4.03	49	SLU	2	1	0.00	-5126.90	-395.15	-395.15	-1030.89	-1030.89	-5126.90	-2561.61	-6514.47	255.94	9.96	6.339
4.03	49	SLU	2	1	0.00	-5126.90	-395.15	-395.15	-1030.89	-1030.89	-5126.90	-2561.61	-6514.47	255.94	9.96	6.339

4.91	49	SLU	2	1	88.31	-4667.67	-299.74	-299.74	-879.62	-879.62	-4667.67	-2176.11	-6518.59	258.75	11.04	7.393

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	M'ydy <daNm>	M'ydz <daNm>	α <grad>	ε_y	Sic.
-0.00	1	SND	1	1	0.00	-6283.14	-2545.36	-2545.36	854.13	854.13	-6283.14	-5073.69	1626.06	168.75	10.69	1.984
-0.00	1	SND	1	1	0.00	-6283.14	-2545.36	-2545.36	854.13	854.13	-6283.14	-5073.69	1626.06	168.75	10.69	1.984
3.83	7	SND	1	1	383.00	-4899.04	-241.27	-241.27	1586.36	1586.36	-4899.04	-845.73	5238.71	94.92	14.26	3.307
4.03	7	SND	2	1	0.00	-1919.38	-236.81	-236.81	-1411.59	-1411.59	-1919.38	-762.90	-4870.73	265.78	15.81	3.442
4.03	7	SND	2	1	0.00	-1919.38	-236.81	-236.81	-1411.59	-1411.59	-1919.38	-762.90	-4870.73	265.78	15.81	3.442
4.91	7	SND	2	1	88.31	-1566.13	-102.00	-102.00	-1460.40	-1460.40	-1566.13	-291.92	-4965.93	268.94	19.06	3.398

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	Mz <daNm>	My <daNm>	AfT <cmq>	AfC <cmq>	σ_c <daN/cmq>	σ_f <daN/cmq>
-0.00	66	SLE R	1	1	0.00	-6358.63	-656.95	-879.71	4.52	4.52	23.83	272.56
-0.00	22	SLE Q	1	1	0.00	-6349.76	38.47	-877.15	3.39	5.65	13.66	160.47
-0.00	66	SLE R	1	1	0.00	-6358.63	-656.95	-879.71	4.52	4.52	23.83	272.56
-0.00	22	SLE Q	1	1	0.00	-6349.76	38.47	-877.15	3.39	5.65	13.66	160.47
3.83	66	SLE R	1	1	383.00	-4826.63	602.58	-191.84	4.52	4.52	11.49	135.78
3.83	22	SLE Q	1	1	383.00	-4817.75	49.97	-200.92	0.00	9.05	4.90	65.53
4.03	53	SLE R	2	1	0.00	-3560.23	-688.31	-269.09	4.52	4.52	15.86	239.27
4.03	22	SLE Q	2	1	0.00	-2046.39	-295.60	-166.77	4.52	4.52	7.10	80.14
4.03	53	SLE R	2	1	0.00	-3560.23	-688.31	-269.09	4.52	4.52	15.86	239.27
4.03	22	SLE Q	2	1	0.00	-2046.39	-295.60	-166.77	4.52	4.52	7.10	80.14
4.91	53	SLE R	2	1	88.31	-3206.98	-598.75	-201.97	4.52	4.52	13.07	188.44
4.91	22	SLE Q	2	1	88.31	-1693.14	-203.33	-83.33	4.52	4.52	4.11	48.67

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	c <mm>	s <mm>	K_2	Φ_{eq}	Δ_{sm} <mm>	A_s <cmq>	$A_{c\ eff}$ <cmq>	σ_s <daN/cmq>	ε_{sm}	Wk <mm>
-0.00	22	SLE Q	1	1	0.00	-6349.76	-877.15	38.47	44.00	150.00	0.50	12.00	299.14	1.13	198.99	105.81	0.03	0.02
-0.00	70	SLE F	1	1	0.00	-6198.56	-870.21	-94.13	44.00	150.00	0.50	12.00	267.17	1.13	168.86	119.72	0.03	0.02
-0.00	22	SLE Q	1	1	0.00	-6349.76	-877.15	38.47	44.00	150.00	0.50	12.00	299.14	1.13	198.99	105.81	0.03	0.02
-0.00	70	SLE F	1	1	0.00	-6198.56	-870.21	-94.13	44.00	150.00	0.50	12.00	267.17	1.13	168.86	119.72	0.03	0.02
4.03	22	SLE Q	2	1	0.00	-2046.39	-166.77	-295.60	44.00	150.00	0.50	12.00	188.48	1.13	94.70	78.40	0.02	0.01
4.03	57	SLE F	2	1	0.00	-2196.16	-178.07	-376.19	44.00	150.00	0.50	12.00	214.48	1.13	119.20	119.11	0.03	0.01
4.03	22	SLE Q	2	1	0.00	-2046.39	-166.77	-295.60	44.00	150.00	0.50	12.00	188.48	1.13	94.70	78.40	0.02	0.01
4.03	57	SLE F	2	1	0.00	-2196.16	-178.07	-376.19	44.00	150.00	0.50	12.00	214.48	1.13	119.20	119.11	0.03	0.01
4.91	22	SLE Q	2	1	88.31	-1693.14	-83.33	-203.33	44.00	150.00	0.50	12.00	162.31	1.13	70.03	29.55	0.01	0.00
4.91	57	SLE F	2	1	88.31	-1842.91	-95.50	-285.55	44.00	150.00	0.50	12.00	212.06	1.13	116.92	65.20	0.02	0.01

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
-0.00	0.64	ø8/20	2	2	23	SLU	0.40	0.35	33.84	2.50	15312.40	31636.50	15312.40	0.40	0.35	266.43	2.50	15312.40	31636.50	15312.40	57.472
-0.00	0.64	ø8/20	2	2	62	SLU	0.40	0.35	497.62	2.50	15312.40	31484.60	15312.40	0.40	0.35	257.22	2.50	15312.40	31484.60	15312.40	30.771
-0.00	0.64	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	386.25	2.50	15312.40	31163.70	15312.40	0.40	0.35	590.06	2.50	15312.40	31163.70	15312.40	25.951
-0.00	0.64	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	909.50	2.50	15312.40	31165.60	15312.40	0.40	0.35	310.95	2.50	15312.40	31165.60	15312.40	16.836
0.64	3.19	ø8/20	2	2	23	SLU	0.40	0.35	33.84	2.50	15312.40	31591.90	15312.40	0.40	0.35	266.43	2.50	15312.40	31591.90	15312.40	57.472
0.64	3.19	ø8/20	2	2	62	SLU	0.40	0.35	497.62	2.50	15312.40	31440.00	15312.40	0.40	0.35	257.22	2.50	15312.40	31440.00	15312.40	30.771
0.64	3.19	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	386.25	2.50	15312.40	31129.40	15312.40	0.40	0.35	590.06	2.50	15312.40	31129.40	15312.40	25.951
0.64	3.19	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	909.50	2.50	15312.40	31131.40	15312.40	0.40	0.35	310.95	2.50	15312.40	31131.40	15312.40	16.836
3.19	3.83	ø8/20	2	2	23	SLU	0.40	0.35	33.84	2.50	15312.40	31413.70	15312.40	0.40	0.35	266.43	2.50	15312.40	31413.70	15312.40	57.472
3.19	3.83	ø8/20	2	2	62	SLU	0.40	0.35	497.62	2.50	15312.40	31261.80	15312.40	0.40	0.35	257.22	2.50	15312.40	31261.80	15312.40	30.771
3.19	3.83	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	386.25	2.50	15312.40	30992.30	15312.40	0.40	0.35	590.06	2.50	15312.40	30992.30	15312.40	25.951
3.19	3.83	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	909.50	2.50	15312.40	30994.30	15312.40	0.40	0.35	310.95	2.50	15312.40	30994.30	15312.40	16.836
4.03	4.91	ø8/20	2	2	23	SLU	0.40	0.35	185.52	2.50	15312.40	30839.60	15312.40	0.40	0.35	130.46	2.50	15312.40	30839.60	15312.40	82.539
4.03	4.91	ø8/20	2	2	63	SLU	0.40	0.35	202.62	2.50	15312.40	30903.40	15312.40	0.40	0.35	99.37	2.50	15312.40	30903.40	15312.40	75.571
4.03	4.91	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	226.28	2.50	15312.40	30586.90	15312.40	0.40	0.35	324.59	2.50	15312.40	30586.90	15312.40	47.175
4.03	4.91	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	292.74	2.50	15312.40	30594.20	15312.40	0.40	0.35	184.70	2.50	15312.40	30594.20	15312.40	52.307

Verifiche di resistenza al fuoco

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_y	Sic.
-0.00	75(e)	SLU I	1	1	0.00	-6349.76	-877.15	38.47	-6349.76	-7452.78	1072.70	175.78	79.12	8.494
-0.00	75(e)	SLU I	1	1	0.00	-6349.76	-877.15	38.47	-6349.76	-7452.78	1072.70	175.78	79.12	8.494
3.83	75(e)	SLU I	1	1	383.00	-4817.75	-200.92	49.97	-143809.00	-6783.11	3173.15	163.12	53.89	29.850
4.03	75	SLU I	2	1	0.00	-2046.39	-166.77	-295.60	-2046.39	-3508.06	-6246.54	247.50	50.92	21.109
4.03	75	SLU I	2	1	0.00	-2046.39	-166.77	-295.60	-2046.39	-3508.06	-6246.54	247.50	50.92	21.109
4.91	75	SLU I	2	1	88.31	-1693.14	-83.33	-203.33	-1693.14	-2683.46	-6503.58	257.34	61.38	32.017

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
-0.00	0.64	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	3.00	2.50	17609.30	47334.00	17609.30	0.35	0.00	176.56	2.50	17609.30	47334.00	17609.30	99.734
0.64	3.19	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	3.00	2.50	17609.30	47294.40	17609.30	0.35	0.00	176.56	2.50	17609.30	47294.40	17609.30	99.734
3.19	3.83	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	3.00	2.50	17609.30	47136.30	17609.30	0.35	0.00	176.56	2.50	17609.30	47136.30	17609.30	99.735
4.03	4.91	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	104.48	2.50	17609.30	46667.60	17609.30	0.35	0.00	94.49	2.50	17609.30	46667.60	17609.30	>100

Pilastrata n. 32

Nodi: 32 132 232

Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Tipo	B <cm>	H <cm>	Cf <cm>	Cls	Fck <daN/cmq>	Fctk <daN/cmq>	Fcd <daN/cmq>	Fcd (Inc) <daN/cmq>	Fctd <daN/cmq>	Tp	Fyk <daN/cmq>	Fyd <daN/cmq>
1	R	40.00	40.00	4.90	C25/30	249.00	17.91	141.10	249.00	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	49(e)	SLU	1	1	0.00	-15580.80	150.69	313.95	1610.22	1610.22	-15580.80	1608.75	8201.19	81.56	9.80	5.094
0.00	49(e)	SLU	1	1	0.00	-15580.80	150.69	313.95	1610.22	1610.22	-15580.80	1608.75	8201.19	81.56	9.80	5.094
3.83	49(e)	SLU	1	1	383.00	-13589.20	15.78	273.82	-1106.85	-1106.85	-13589.20	1876.13	-7884.43	279.84	9.67	7.108
4.03	49(e)	SLU	2	1	0.00	-9626.70	23.78	-192.53	-1434.00	-1434.00	-9626.70	-925.83	-7405.55	265.78	13.30	5.158
4.03	49(e)	SLU	2	1	0.00	-9626.70	23.78	-192.53	-1434.00	-1434.00	-9626.70	-925.83	-7405.55	265.78	13.30	5.158
4.91	50(e)	SLU	2	1	88.31	-10526.70	-15.34	-210.53	-1082.74	-1082.74	-10526.70	-1408.68	-7494.74	262.97	11.43	6.914

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	M'ydy <daNm>	M'ydz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	1	SND	1	1	0.00	-7764.33	2016.00	2016.00	998.16	998.16	-7764.33	4898.18	2326.82	16.88	9.57	2.410
0.00	1	SND	1	1	0.00	-7764.33	2016.00	2016.00	998.16	998.16	-7764.33	4898.18	2326.82	16.88	9.57	2.410
3.83	7(e)	SND	1	1	383.00	-6134.05	62.80	123.60	-1211.48	-1211.48	-6134.05	548.11	-5545.38	272.81	15.49	4.574
4.03	7	SND	2	1	0.00	-3379.85	101.89	101.89	-1249.21	-1249.21	-3379.85	351.18	-5225.30	271.41	17.98	4.178
4.03	7	SND	2	1	0.00	-3379.85	101.89	101.89	-1249.21	-1249.21	-3379.85	351.18	-5225.30	271.41	17.98	4.178
4.91	7(e)	SND	2	1	88.31	-3026.60	9.90	60.53	-1040.28	-1040.28	-3026.60	383.94	-5135.82	272.11	17.16	4.941

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	Mz <daNm>	My <daNm>	AfT <cmq>	AfC <cmq>	σ_c <daN/cmq>	σ_f <daN/cmq>
0.00	53	SLE R	1	1	0.00	-10914.70	1104.31	103.93	3.39	5.65	17.52	218.74
0.00	22	SLE Q	1	1	0.00	-7734.38	402.57	79.67	0.00	9.05	8.54	112.77
0.00	53	SLE R	1	1	0.00	-10914.70	1104.31	103.93	3.39	5.65	17.52	218.74
0.00	22	SLE Q	1	1	0.00	-7734.38	402.57	79.67	0.00	9.05	8.54	112.77
3.83	53	SLE R	1	1	383.00	-9382.73	-758.70	11.02	0.00	9.05	12.02	155.32
3.83	22	SLE Q	1	1	383.00	-6202.38	-205.72	9.69	0.00	9.05	5.40	74.12
4.03	53	SLE R	2	1	0.00	-6599.93	-969.19	16.59	3.39	5.65	14.90	172.44
4.03	22	SLE Q	2	1	0.00	-3420.15	-497.67	14.46	3.39	5.65	7.72	89.56
4.03	53	SLE R	2	1	0.00	-6599.93	-969.19	16.59	3.39	5.65	14.90	172.44
4.03	22	SLE Q	2	1	0.00	-3420.15	-497.67	14.46	3.39	5.65	7.72	89.56
4.91	54	SLE R	2	1	88.31	-7152.82	-749.62	-10.46	3.39	5.65	11.20	139.84
4.91	53	SLE R	2	1	88.31	-6246.68	-700.89	-9.52	3.39	5.65	10.43	128.69
4.91	22	SLE Q	2	1	88.31	-3066.90	-374.12	-5.76	3.39	5.65	5.59	67.78

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	c <mm>	s <mm>	K_2	Φ_{eq}	Δ_{sm} <mm>	A_s <cmq>	$A_{c\ eff}$ <cmq>	σ_s <daN/cmq>	ε_{sm}	Wk <mm>
4.03	22	SLE Q	2	1	0.00	-3420.15	14.46	-497.67	44.00	150.00	0.50	12.00	166.73	3.39	222.60	68.16	0.02	0.01
4.03	57	SLE F	2	1	0.00	-3744.95	14.49	-575.99	44.00	150.00	0.50	12.00	172.90	3.39	240.06	90.69	0.03	0.01
4.03	22	SLE Q	2	1	0.00	-3420.15	14.46	-497.67	44.00	150.00	0.50	12.00	166.73	3.39	222.60	68.16	0.02	0.01
4.03	57	SLE F	2	1	0.00	-3744.95	14.49	-575.99	44.00	150.00	0.50	12.00	172.90	3.39	240.06	90.69	0.03	0.01

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.64	ø8/20	2	2	36	SLU	0.40	0.35	315.50	2.50	15312.40	32066.70	15312.40	0.40	0.35	50.96	2.50	15312.40	32066.70	15312.40	48.534
0.00	0.64	ø8/20	2	2	49	SLU	0.40	0.35	709.42	2.50	15312.40	32393.80	15312.40	0.40	0.35	35.22	2.50	15312.40	32393.80	15312.40	21.584
0.00	0.64	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	430.68	2.50	15312.40	31344.60	15312.40	0.40	0.35	484.33	2.50	15312.40	31344.60	15312.40	31.616
0.00	0.64	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	771.91	2.50	15312.40	31349.80	15312.40	0.40	0.35	173.04	2.50	15312.40	31349.80	15312.40	19.837
0.64	3.19	ø8/20	2	2	36	SLU	0.40	0.35	315.50	2.50	15312.40	32022.10	15312.40	0.40	0.35	50.96	2.50	15312.40	32022.10	15312.40	48.534
0.64	3.19	ø8/20	2	2	49	SLU	0.40	0.35	709.42	2.50	15312.40	32349.20	15312.40	0.40	0.35	35.22	2.50	15312.40	32349.20	15312.40	21.584
0.64	3.19	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	430.68	2.50	15312.40	31310.30	15312.40	0.40	0.35	484.33	2.50	15312.40	31310.30	15312.40	31.616
0.64	3.19	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	771.91	2.50	15312.40	31315.50	15312.40	0.40	0.35	173.04	2.50	15312.40	31315.50	15312.40	19.837
3.19	3.83	ø8/20	2	2	36	SLU	0.40	0.35	315.50	2.50	15312.40	31843.90	15312.40	0.40	0.35	50.96	2.50	15312.40	31843.90	15312.40	48.534
3.19	3.83	ø8/20	2	2	49	SLU	0.40	0.35	709.42	2.50	15312.40	32171.00	15312.40	0.40	0.35	35.22	2.50	15312.40	32171.00	15312.40	21.584
3.19	3.83	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	430.68	2.50	15312.40	31173.20	15312.40	0.40	0.35	484.33	2.50	15312.40	31173.20	15312.40	31.616
3.19	3.83	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	771.91	2.50	15312.40	31178.40	15312.40	0.40	0.35	173.04	2.50	15312.40	31178.40	15312.40	19.837
4.03	4.91	ø8/20	2	2	36	SLU	0.40	0.35	142.18	2.50	15312.40	31267.10	15312.40	0.40	0.35	56.12	2.50	15312.40	31267.10	15312.40	>100
4.03	4.91	ø8/20	2	2	49	SLU	0.40	0.35	480.52	2.50	15312.40	31594.60	15312.40	0.40	0.35	42.69	2.50	15312.40	31594.60	15312.40	31.866
4.03	4.91	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	193.75	2.50	15312.40	30764.10	15312.40	0.40	0.35	345.50	2.50	15312.40	30764.10	15312.40	44.319
4.03	4.91	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	250.93	2.50	15312.40	30766.90	15312.40	0.40	0.35	134.84	2.50	15312.40	30766.90	15312.40	61.023

Verifiche di resistenza al fuoco

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	75(e)	SLU I	1	1	0.00	-7734.38	79.67	402.57	-7734.38	2829.71	7313.20	77.34	55.96	18.165
0.00	75(e)	SLU I	1	1	0.00	-7734.38	79.67	402.57	-7734.38	2829.71	7313.20	77.34	55.96	18.165
3.83	75(e)	SLU I	1	1	383.00	-6202.38	9.69	-205.72	-143809.00	4086.37	-6627.89	298.12	45.03	23.186
4.03	75(e)	SLU I	2	1	0.00	-3420.15	14.46	-497.67	-3420.15	855.36	-7034.20	272.81	90.01	14.106
4.03	75(e)	SLU I	2	1	0.00	-3420.15	14.46	-497.67	-3420.15	855.36	-7034.20	272.81	90.01	14.106

4.91	75(e)	SLU I	2	1	88.31	-3066.90	-5.76	-374.12	-3066.90	-1086.53	-6968.77	266.48	86.19	18.604	

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.64	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	158.82	2.50	17609.30	47548.40	17609.30	0.35	0.00	18.27	2.50	17609.30	47548.40	17609.30	>100
0.64	3.19	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	158.82	2.50	17609.30	47508.80	17609.30	0.35	0.00	18.27	2.50	17609.30	47508.80	17609.30	>100
3.19	3.83	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	158.82	2.50	17609.30	47350.70	17609.30	0.35	0.00	18.27	2.50	17609.30	47350.70	17609.30	>100
4.03	4.91	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	139.90	2.50	17609.30	46880.30	17609.30	0.35	0.00	22.90	2.50	17609.30	46880.30	17609.30	>100

Pilastrata n. 33

Nodi: 33 133 233

Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Tipo	B <cm>	H <cm>	Cf <cm>	Cls	Fck <daN/cmq>	Fctk <daN/cmq>	Fcd <daN/cmq>	Fcd (Inc) <daN/cmq>	Fctd <daN/cmq>	Tp	Fyk <daN/cmq>	Fyd <daN/cmq>
1	R	40.00	40.00	4.90	C25/30	249.00	17.91	141.10	249.00	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	49(e)	SLU	1	1	0.00	-15082.20	148.04	303.91	3079.01	3079.01	-15082.20	893.80	8210.56	85.78	11.75	2.669
0.00	49(e)	SLU	1	1	0.00	-15082.20	148.04	303.91	3079.01	3079.01	-15082.20	893.80	8210.56	85.78	11.75	2.669
3.83	49(e)	SLU	1	1	383.00	-13090.60	28.90	263.77	-2083.51	-2083.51	-13090.60	903.60	-7923.57	274.22	12.22	3.797
4.03	49(e)	SLU	2	1	0.00	-9094.50	38.84	181.89	-2041.97	-2041.97	-9094.50	667.49	-7343.79	272.81	14.45	3.597
4.03	49(e)	SLU	2	1	0.00	-9094.50	38.84	181.89	-2041.97	-2041.97	-9094.50	667.49	-7343.79	272.81	14.45	3.597
4.91	49(e)	SLU	2	1	88.31	-8635.28	-25.23	-172.71	-2315.10	-2315.10	-8635.28	-669.86	-7274.25	267.19	14.61	3.147

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	M'ydy <daNm>	M'ydz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	7	SND	1	1	0.00	-7421.31	721.03	721.03	3621.17	3621.17	-7421.31	1119.66	5480.75	82.97	12.26	1.515
0.00	7	SND	1	1	0.00	-7421.31	721.03	721.03	3621.17	3621.17	-7421.31	1119.66	5480.75	82.97	12.26	1.515
3.83	7(e)	SND	1	1	383.00	-5889.31	63.72	118.67	-2469.61	-2469.61	-5889.31	348.06	-5587.87	271.41	16.89	2.264
4.03	7(e)	SND	2	1	0.00	-3033.20	-56.75	-60.66	-2050.10	-2050.10	-3033.20	-64.40	-5180.03	269.30	18.32	2.526
4.03	7(e)	SND	2	1	0.00	-3033.20	-56.75	-60.66	-2050.10	-2050.10	-3033.20	-64.40	-5180.03	269.30	18.32	2.526
4.91	7(e)	SND	2	1	88.31	-2679.96	13.09	53.60	-2669.09	-2669.09	-2679.96	64.67	-5117.65	270.70	18.49	1.917

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	Mz <daNm>	My <daNm>	AfT <cmq>	AfC <cmq>	σ_c <daN/cmq>	σ_f <daN/cmq>
0.00	53	SLE R	1	1	0.00	-10583.20	2067.52	102.08	5.65	3.39	34.98	542.18
0.00	22	SLE Q	1	1	0.00	-7695.09	168.38	77.18	0.00	9.05	6.51	89.89
0.00	53	SLE R	1	1	0.00	-10583.20	2067.52	102.08	5.65	3.39	34.98	542.18
0.00	22	SLE Q	1	1	0.00	-7695.09	168.38	77.18	0.00	9.05	6.51	89.89
3.83	53	SLE R	1	1	383.00	-9051.19	-1399.59	19.93	3.39	5.65	21.69	247.38
3.83	66	SLE R	1	1	383.00	-6338.08	1248.90	18.25	5.65	3.39	20.40	323.13
3.83	22	SLE Q	1	1	383.00	-6163.09	-54.43	15.66	0.00	9.05	4.14	59.94
4.03	53	SLE R	2	1	0.00	-6246.33	-1368.60	26.88	5.65	3.39	22.94	416.94
4.03	22	SLE Q	2	1	0.00	-3385.06	-408.78	21.64	3.39	5.65	6.29	76.30
4.03	53	SLE R	2	1	0.00	-6246.33	-1368.60	26.88	5.65	3.39	22.94	416.94
4.03	22	SLE Q	2	1	0.00	-3385.06	-408.78	21.64	3.39	5.65	6.29	76.30
4.91	53	SLE R	2	1	88.31	-5893.09	-1555.55	-17.04	5.65	3.39	26.54	586.89
4.91	66	SLE R	2	1	88.31	-3233.12	1226.77	-3.80	5.65	3.39	21.41	609.88
4.91	22	SLE Q	2	1	88.31	-3031.81	-157.19	-6.87	0.00	9.05	3.14	41.83

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	c <mm>	s <mm>	K_2	Φ_{eq}	Δ_{sm} <mm>	A_s <cmq>	$A_{c\ eff}$ <cmq>	σ_s <daN/cmq>	ε_{sm}	Wk <mm>
4.03	57	SLE F	2	1	0.00	-3651.05	21.86	-594.71	44.00	150.00	0.50	12.00	175.92	3.39	248.58	108.57	0.03	0.01
4.03	57	SLE F	2	1	0.00	-3651.05	21.86	-594.71	44.00	150.00	0.50	12.00	175.92	3.39	248.58	108.57	0.03	0.01
4.91	57	SLE F	2	1	88.31	-3297.81	-8.20	-435.43	44.00	150.00	0.50	12.00	299.14	1.13	198.99	44.16	0.01	0.01

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.64	ø8/20	2	2	36	SLU	0.40	0.35	88.16	2.50	15312.40	32053.60	15312.40	0.40	0.35	47.72	2.50	15312.40	32053.60	15312.40	>100
0.00	0.64	ø8/20	2	2	49	SLU	0.40	0.35	1347.92	2.50	15312.40	32326.80	15312.40	0.40	0.35	31.11	2.50	15312.40	32326.80	15312.40	11.360
0.00	0.64	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	751.83	2.50	15312.40	31351.50	15312.40	0.40	0.35	481.63	2.50	15312.40	31351.50	15312.40	20.367
0.00	0.64	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	1590.28	2.50	15312.40	31372.10	15312.40	0.40	0.35	173.37	2.50	15312.40	31372.10	15312.40	9.629
0.64	3.19	ø8/20	2	2	36	SLU	0.40	0.35	88.16	2.50	15312.40	32009.00	15312.40	0.40	0.35	47.72	2.50	15312.40	32009.00	15312.40	>100
0.64	3.19	ø8/20	2	2	49	SLU	0.40	0.35	1347.92	2.50	15312.40	32282.30	15312.40	0.40	0.35	31.11	2.50	15312.40	32282.30	15312.40	11.360
0.64	3.19	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	751.83	2.50	15312.40	31317.20	15312.40	0.40	0.35	481.63	2.50	15312.40	31317.20	15312.40	20.367
0.64	3.19	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	1590.28	2.50	15312.40	31337.80	15312.40	0.40	0.35	173.37	2.50	15312.40	31337.80	15312.40	9.629
3.19	3.83	ø8/20	2	2	36	SLU	0.40	0.35	88.16	2.50	15312.40	31830.80	15312.40	0.40	0.35	47.72	2.50	15312.40	31830.80	15312.40	>100
3.19	3.83	ø8/20	2	2	49	SLU	0.40	0.35	1347.92	2.50	15312.40	32104.10	15312.40	0.40	0.35	31.11	2.50	15312.40	32104.10	15312.40	11.360
3.19	3.83	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	751.83	2.50	15312.40	31180.10	15312.40	0.40	0.35	481.63	2.50	15312.40	31180.10	15312.40	20.367
3.19	3.83	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	1590.28	2.50	15312.40	31200.70	15312.40	0.40	0.35	173.37	2.50	15312.40	31200.70	15312.40	9.629
4.03	4.91	ø8/20	2	2	37	SLU	0.40	0.35	512.01	2.50	15312.40	31563.60	15312.40	0.40	0.35	82.33	2.50	15312.40	31563.60	15312.40	29.906
4.03	4.91	ø8/20	2	2	62	SLU	0.40	0.35	1258.55	2.50	15312.40	30987.60	15312.40	0.40	0.35	46.37	2.50	15312.40	30987.60	15312.40	12.167
4.03	4.91	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	719.40	2.50	15312.40	30777.70	15312.40	0.40	0.35	346.78	2.50	15312.40	30777.70	15312.40	21.285
4.03	4.91	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	1272.22	2.50	15312.40	30804.00	15312.40	0.40	0.35	140.34	2.50	15312.40	30804.00	15312.40	12.036

Verifiche di resistenza al fuoco
Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	75(e)	SLU I	1	1	0.00	-7695.09	77.18	168.38	-143809.00	5246.49	5774.87	47.81	40.29	18.688
0.00	75(e)	SLU I	1	1	0.00	-7695.09	77.18	168.38	-143809.00	5246.49	5774.87	47.81	40.29	18.688
3.83	75(e)	SLU I	1	1	383.00	-6163.09	15.66	-54.43	-143809.00	5385.96	-5385.96	315.00	40.65	23.334
4.03	75(e)	SLU I	2	1	0.00	-3385.06	21.64	-408.78	-3385.06	1190.67	-7016.43	274.22	81.82	17.176
4.03	75(e)	SLU I	2	1	0.00	-3385.06	21.64	-408.78	-3385.06	1190.67	-7016.43	274.22	81.82	17.176
4.91	75(e)	SLU I	2	1	88.31	-3031.81	-6.87	-157.19	-3031.81	-2551.23	-6770.70	258.05	61.02	42.945

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.64	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	58.18	2.50	17609.30	47542.30	17609.30	0.35	0.00	16.06	2.50	17609.30	47542.30	17609.30	>100
0.64	3.19	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	58.18	2.50	17609.30	47502.80	17609.30	0.35	0.00	16.06	2.50	17609.30	47502.80	17609.30	>100
3.19	3.83	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	58.18	2.50	17609.30	47344.60	17609.30	0.35	0.00	16.06	2.50	17609.30	47344.60	17609.30	>100
4.03	4.91	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	284.89	2.50	17609.30	46874.90	17609.30	0.35	0.00	32.29	2.50	17609.30	46874.90	17609.30	61.810

Pilastrata n. 34

Nodi: 34 134 234
Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Tipo	B <cm>	H <cm>	Cf <cm>	Cls	Fck <daN/cmq>	Fctk <daN/cmq>	Fcd <daN/cmq>	Fcd (Inc) <daN/cmq>	Fctd <daN/cmq>	Tp	Fyk <daN/cmq>	Fyd <daN/cmq>
1	R	40.00	40.00	4.90	C25/30	249.00	17.91	141.10	249.00	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
-0.00	62(e)	SLU	1	1	0.00	-11255.50	115.59	-226.80	-3843.57	-3843.57	-11255.50	-413.45	-7677.05	268.59	14.85	1.997
-0.00	62(e)	SLU	1	1	0.00	-11255.50	115.59	-226.80	-3843.57	-3843.57	-11255.50	-413.45	-7677.05	268.59	14.85	1.997
3.83	62(e)	SLU	1	1	383.00	-9263.94	25.71	186.67	2762.65	2762.65	-9263.94	418.20	7383.92	88.59	15.51	2.671
4.03	49(e)	SLU	2	1	0.00	-9269.41	50.84	-185.39	-2396.47	-2396.47	-9269.41	-666.56	-7370.27	267.19	14.38	3.079
4.03	49(e)	SLU	2	1	0.00	-9269.41	50.84	-185.39	-2396.47	-2396.47	-9269.41	-666.56	-7370.27	267.19	14.38	3.079
4.91	62(e)	SLU	2	1	88.31	-4914.88	-4.45	98.30	2811.13	2811.13	-4914.88	259.97	6692.77	89.12	17.54	2.381

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	M'ydy <daNm>	M'ydz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
-0.00	7	SND	1	1	0.00	-7347.84	706.54	706.54	5665.54	5665.54	-7347.84	749.03	5634.04	85.78	13.96	0.995
-0.00	7	SND	1	1	0.00	-7347.84	706.54	706.54	5665.54	5665.54	-7347.84	749.03	5634.04	85.78	13.96	0.995
3.83	7(e)	SND	1	1	383.00	-5815.84	68.60	117.19	3988.20	3988.20	-5815.84	211.11	5590.14	89.12	17.10	1.402
4.03	7	SND	2	1	0.00	-2913.36	-58.59	-58.59	-3037.98	-3037.98	-2913.36	-64.55	-5164.65	269.30	18.38	1.700
4.03	7	SND	2	1	0.00	-2913.36	-58.59	-58.59	-3037.98	-3037.98	-2913.36	-64.55	-5164.65	269.30	18.38	1.700
4.91	7(e)	SND	2	1	88.31	-2560.11	10.19	51.20	-4113.95	-4113.95	-2560.11	0.01	-5162.79	270.00	20.00	1.255

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	Mz <daNm>	My <daNm>	AfT <cmq>	AfC <cmq>	σ_c <daN/cmq>	σ_f <daN/cmq>
-0.00	66	SLE R	1	1	0.00	-8035.56	-2556.10	80.37	5.65	3.39	45.63	1148.22
-0.00	22	SLE Q	1	1	0.00	-7790.15	28.50	75.32	0.00	9.05	5.37	77.21
-0.00	66	SLE R	1	1	0.00	-8035.56	-2556.10	80.37	5.65	3.39	45.63	1148.22
-0.00	22	SLE Q	1	1	0.00	-7790.15	28.50	75.32	0.00	9.05	5.37	77.21
3.83	66	SLE R	1	1	383.00	-6503.55	1837.02	17.94	5.65	3.39	31.55	738.93
3.83	22	SLE Q	1	1	383.00	-6258.14	41.14	18.04	0.00	9.05	4.11	59.72
4.03	53	SLE R	2	1	0.00	-6366.59	-1601.14	34.88	5.65	3.39	27.49	578.13
4.03	22	SLE Q	2	1	0.00	-3483.09	-347.10	22.28	3.39	5.65	5.40	67.74
4.03	53	SLE R	2	1	0.00	-6366.59	-1601.14	34.88	5.65	3.39	27.49	578.13
4.03	22	SLE Q	2	1	0.00	-3483.09	-347.10	22.28	3.39	5.65	5.40	67.74
4.91	66	SLE R	2	1	88.31	-3416.47	1868.96	-3.09	5.65	3.39	33.05	1098.27
4.91	22	SLE Q	2	1	88.31	-3129.85	-41.08	-3.02	0.00	9.05	2.18	31.25

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	c <mm>	s <mm>	K_2	Φ_{eq}	Δ_{sm} <mm>	A_s <cmq>	$A_{c\ eff}$ <cmq>	σ_s <daN/cmq>	ε_{sm}	Wk <mm>
4.03	57	SLE F	2	1	0.00	-3742.73	23.52	-595.61	44.00	150.00	0.50	12.00	173.34	3.39	241.29	103.38	0.03	0.01
4.03	57	SLE F	2	1	0.00	-3742.73	23.52	-595.61	44.00	150.00	0.50	12.00	173.34	3.39	241.29	103.38	0.03	0.01

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
-0.00	0.64	ø8/20	2	2	36	SLU	0.40	0.35	27.19	2.50	15312.40	32082.80	15312.40	0.40	0.35	46.48	2.50	15312.40	32082.80	15312.40	>100
-0.00	0.64	ø8/20	2	2	62	SLU	0.40	0.35	1724.86	2.50	15312.40	31813.20	15312.40	0.40	0.35	23.47	2.50	15312.40	31813.20	15312.40	8.877
-0.00	0.64	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	906.91	2.50	15312.40	31369.10	15312.40	0.40	0.35	475.74	2.50	15312.40	31369.10	15312.40	16.884
-0.00	0.64	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	2505.67	2.50	15312.40	31407.40	15312.40	0.40	0.35	168.29	2.50	15312.40	31407.40	15312.40	6.111
0.64	3.19	ø8/20	2	2	36	SLU	0.40	0.35	27.19	2.50	15312.40	32038.20	15312.40	0.40	0.35	46.48	2.50	15312.40	32038.20	15312.40	>100
0.64	3.19	ø8/20	2	2	62	SLU	0.40	0.35	1724.86	2.50	15312.40	31768.70	15312.40	0.40	0.35	23.47	2.50	15312.40	31768.70	15312.40	8.877
0.64	3.19	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	906.91	2.50	15312.40	31334.90	15312.40	0.40	0.35	475.74	2.50	15312.40	31334.90	15312.40	16.884

0.64	3.19	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	2505.67	2.50	15312.40	31373.20	15312.40	0.40	0.35	168.29	2.50	15312.40	31373.20	15312.40	6.111
3.19	3.83	ø8/20	2	2	36	SLU	0.40	0.35	27.19	2.50	15312.40	31860.00	15312.40	0.40	0.35	46.48	2.50	15312.40	31860.00	15312.40	>100
3.19	3.83	ø8/20	2	2	62	SLU	0.40	0.35	1724.85	2.50	15312.40	31590.40	15312.40	0.40	0.35	23.47	2.50	15312.40	31590.40	15312.40	8.877
3.19	3.83	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	906.91	2.50	15312.40	31197.80	15312.40	0.40	0.35	475.74	2.50	15312.40	31197.80	15312.40	16.884
3.19	3.83	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	2505.67	2.50	15312.40	31236.10	15312.40	0.40	0.35	168.29	2.50	15312.40	31236.10	15312.40	6.111
4.03	4.91	ø8/20	2	2	37	SLU	0.40	0.35	681.98	2.50	15312.40	31604.40	15312.40	0.40	0.35	75.56	2.50	15312.40	31604.40	15312.40	22.453
4.03	4.91	ø8/20	2	2	62	SLU	0.40	0.35	1678.25	2.50	15312.40	31023.80	15312.40	0.40	0.35	41.60	2.50	15312.40	31023.80	15312.40	9.124
4.03	4.91	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	905.43	2.50	15312.40	30797.20	15312.40	0.40	0.35	324.24	2.50	15312.40	30797.20	15312.40	16.912
4.03	4.91	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	1912.85	2.50	15312.40	30846.40	15312.40	0.40	0.35	130.89	2.50	15312.40	30846.40	15312.40	8.005

Verifiche di resistenza al fuoco
Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
-0.00	75(e)	SLU I	1	1	0.00	-7790.15	75.32	28.50	-143809.00	5522.54	5522.38	45.00	40.09	18.460
-0.00	75(e)	SLU I	1	1	0.00	-7790.15	75.32	28.50	-143809.00	5522.54	5522.38	45.00	40.09	18.460
3.83	75(e)	SLU I	1	1	383.00	-6258.14	18.04	41.14	-143809.00	5394.05	5393.89	45.00	40.62	22.980
4.03	75(e)	SLU I	2	1	0.00	-3483.09	22.28	-347.10	-3483.09	1380.03	-7010.61	274.92	78.54	20.183
4.03	75(e)	SLU I	2	1	0.00	-3483.09	22.28	-347.10	-3483.09	1380.03	-7010.61	274.92	78.54	20.183
4.91	75(e)	SLU I	2	1	88.31	-3129.85	-3.02	-41.08	-143809.00	-5127.31	-5127.27	225.00	41.75	45.948

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
-0.00	0.64	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	3.30	2.50	17609.30	47557.00	17609.30	0.35	0.00	14.96	2.50	17609.30	47557.00	17609.30	>100
0.64	3.19	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	3.30	2.50	17609.30	47517.50	17609.30	0.35	0.00	14.96	2.50	17609.30	47517.50	17609.30	>100
3.19	3.83	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	3.30	2.50	17609.30	47359.30	17609.30	0.35	0.00	14.96	2.50	17609.30	47359.30	17609.30	>100
4.03	4.91	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	346.53	2.50	17609.30	46890.10	17609.30	0.35	0.00	28.66	2.50	17609.30	46890.10	17609.30	50.816

Pilastrata n. 35

Nodi: 35 -2032 -2063 -2091 135 235
Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Tipo	B <cm>	H <cm>	Cf <cm>	Cls	Fck <daN/cmq>	Fctk <daN/cmq>	Fcd <daN/cmq>	Fcd (Inc) <daN/cmq>	Fctd <daN/cmq>	Tp	Fyk <daN/cmq>	Fyd <daN/cmq>
1	R	40.00	40.00	4.90	C25/30	249.00	17.91	141.10	249.00	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
-0.00	49(e)	SLU	1	1	0.00	-14587.60	117.44	293.94	3194.13	3194.13	-14587.60	643.36	8155.61	87.19	12.73	2.550
-0.00	49(e)	SLU	1	1	0.00	-14587.60	117.44	293.94	3194.13	3194.13	-14587.60	643.36	8155.61	87.19	12.73	2.550
0.97	49(e)	SLU	1	1	97.50	-14080.60	110.46	283.73	1829.17	1829.17	-14080.60	1145.89	8044.40	84.38	11.26	4.390
0.97	49(e)	SLU	2	1	0.00	-14080.60	110.46	283.73	1829.17	1829.17	-14080.60	1145.89	8044.40	84.38	11.26	4.390
1.95	49(e)	SLU	2	1	97.50	-13573.60	103.47	273.51	464.23	464.23	-13573.60	4159.18	7074.32	64.69	6.94	15.230
1.95	49(e)	SLU	3	1	0.00	-13573.60	103.47	273.51	464.23	464.23	-13573.60	4159.18	7074.32	64.69	6.94	15.230
2.92	62(e)	SLU	3	1	97.50	-9345.36	60.92	188.31	904.68	904.68	-9345.36	1418.51	7317.53	82.97	11.74	8.066
2.92	62(e)	SLU	4	1	0.00	-9345.36	60.92	188.31	904.68	904.68	-9345.36	1418.51	7317.53	82.97	11.74	8.066
3.83	62(e)	SLU	4	1	90.50	-8874.76	48.84	178.83	2073.39	2073.39	-8874.76	668.61	7310.52	87.19	14.53	3.527
4.03	49(e)	SLU	5	1	0.00	-8594.65	98.70	-171.89	-2103.54	-2103.54	-8594.65	-670.05	-7268.09	267.19	14.63	3.458
4.03	49(e)	SLU	5	1	0.00	-8594.65	98.70	-171.89	-2103.54	-2103.54	-8594.65	-670.05	-7268.09	267.19	14.63	3.458
4.91	49(e)	SLU	5	1	88.31	-8135.43	43.00	-162.71	-2358.74	-2358.74	-8135.43	-420.86	-7213.31	268.59	15.88	3.056

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	M'ydy <daNm>	M'ydz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
-0.00	7	SND	1	1	0.00	-7262.23	683.72	683.72	3734.47	3734.47	-7262.23	940.63	5537.77	84.38	13.06	1.480
-0.00	7	SND	1	1	0.00	-7262.23	683.72	683.72	3734.47	3734.47	-7262.23	940.63	5537.77	84.38	13.06	1.480
0.97	7	SND	1	1	97.50	-6872.22	525.56	525.56	2120.52	2120.52	-6872.22	1288.96	5313.96	81.56	11.69	2.503
0.97	7	SND	2	1	0.00	-6872.22	525.56	525.56	2120.52	2120.52	-6872.22	1288.96	5313.96	81.56	11.69	2.503
1.95	1	SND	2	1	97.50	-6917.47	1013.15	1013.15	252.55	252.55	-6917.47	5327.95	1290.81	8.44	11.68	5.250
1.95	1	SND	3	1	0.00	-6917.47	1013.15	1013.15	252.55	252.55	-6917.47	5327.95	1290.81	8.44	11.68	5.250
2.92	7	SND	3	1	97.50	-6092.22	218.24	218.24	1101.35	1101.35	-6092.22	1118.90	5279.40	82.97	12.61	4.807
2.92	7	SND	4	1	0.00	-6092.22	218.24	218.24	1101.35	1101.35	-6092.22	1118.90	5279.40	82.97	12.61	4.807
3.83	7(e)	SND	4	1	90.50	-5730.22	89.00	-115.47	-2518.62	-2518.62	-5730.22	-348.83	-5574.62	268.59	16.96	2.215
4.03	7(e)	SND	5	1	0.00	-2872.31	-54.20	57.45	-2075.86	-2075.86	-2872.31	64.51	-5149.08	270.70	18.40	2.480
4.03	7(e)	SND	5	1	0.00	-2872.31	-54.20	57.45	-2075.86	-2075.86	-2872.31	64.51	-5149.08	270.70	18.40	2.480
4.91	7(e)	SND	5	1	88.31	-2519.06	29.67	50.38	-2708.65	-2708.65	-2519.06	64.97	-5101.37	270.70	18.57	1.883

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	Mz <daNm>	My <daNm>	AfT <cmq>	AfC <cmq>	σ_c <daN/cmq>	σ_f <daN/cmq>
-0.00	53	SLE R	1	1	0.00	-10250.10	2139.60	81.13	5.65	3.39	36.26	616.57
-0.00	66	SLE R	1	1	0.00	-7769.23	-1904.94	69.48	5.65	3.39	33.14	675.17
-0.00	22	SLE Q	1	1	0.00	-7561.96	107.37	64.31	0.00	9.05	5.81	81.70
-0.00	53	SLE R	1	1	0.00	-10250.10	2139.60	81.13	5.65	3.39	36.26	616.57
-0.00	66	SLE R	1	1	0.00	-7769.23	-1904.94	69.48	5.65	3.39	33.14	675.17
-0.00	22	SLE Q	1	1	0.00	-7561.96	107.37	64.31	0.00	9.05	5.81	81.70
0.97	53	SLE R	1	1	97.50	-9860.05	1225.10	76.13	3.39	5.65	19.06	229.49
0.97	66	SLE R	1	1	97.50	-7379.22	-1070.03	60.46	3.39	5.65	17.01	197.31
0.97	22	SLE Q	1	1	97.50	-7171.96	75.81	56.61	0.00	9.05	5.25	74.59
0.97	53	SLE R	2	1	0.00	-9860.05	1225.10	76.13	3.39	5.65	19.06	229.49

0.97	66	SLE R	2	1	0.00	-7379.22	-1070.03	60.46	3.39	5.65	17.01	197.31
0.97	22	SLE Q	2	1	0.00	-7171.96	75.81	56.61	0.00	9.05	5.25	74.59
1.95	53	SLE R	2	1	97.50	-9470.05	310.62	71.13	0.00	9.05	8.69	118.20
1.95	66	SLE R	2	1	97.50	-6989.22	-235.15	51.44	0.00	9.05	6.45	87.70
1.95	22	SLE Q	2	1	97.50	-6781.96	44.26	48.90	0.00	9.05	4.70	67.48
1.95	53	SLE R	3	1	0.00	-9470.05	310.62	71.13	0.00	9.05	8.69	118.20
1.95	66	SLE R	3	1	0.00	-6989.22	-235.15	51.44	0.00	9.05	6.45	87.70
1.95	22	SLE Q	3	1	0.00	-6781.96	44.26	48.90	0.00	9.05	4.70	67.48
2.92	53	SLE R	3	1	97.50	-9080.05	-603.86	66.13	0.00	9.05	10.91	142.33
2.92	66	SLE R	3	1	97.50	-6599.22	599.73	42.42	3.39	5.65	9.52	120.81
2.92	22	SLE Q	3	1	97.50	-6391.96	12.70	41.19	0.00	9.05	4.14	60.37
2.92	53	SLE R	4	1	0.00	-9080.05	-603.86	66.13	0.00	9.05	10.91	142.33
2.92	66	SLE R	4	1	0.00	-6599.22	599.73	42.42	3.39	5.65	9.52	120.81
2.92	22	SLE Q	4	1	0.00	-6391.96	12.70	41.19	0.00	9.05	4.14	60.37
3.83	53	SLE R	4	1	90.50	-8718.05	-1452.69	61.49	4.52	4.52	23.53	280.34
3.83	66	SLE R	4	1	90.50	-6237.22	1374.68	34.05	5.65	3.39	23.19	423.70
3.83	22	SLE Q	4	1	90.50	-6029.96	-16.58	34.04	0.00	9.05	3.90	56.93
4.03	53	SLE R	5	1	0.00	-5909.76	-1407.94	67.17	5.65	3.39	24.69	486.38
4.03	22	SLE Q	5	1	0.00	-3252.78	-389.12	34.69	3.39	5.65	6.16	74.67
4.03	53	SLE R	5	1	0.00	-5909.76	-1407.94	67.17	5.65	3.39	24.69	486.38
4.03	22	SLE Q	5	1	0.00	-3252.78	-389.12	34.69	3.39	5.65	6.16	74.67
4.91	53	SLE R	5	1	88.31	-5556.51	-1579.98	28.93	5.65	3.39	27.44	642.59
4.91	66	SLE R	5	1	88.31	-3136.98	1431.85	8.28	5.65	3.39	25.31	783.87
4.91	22	SLE Q	5	1	88.31	-2899.53	-85.97	10.75	0.00	9.05	2.49	34.27

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	c <mm>	s <mm>	K_2	Φ_{eq}	Δ_{sm} <mm>	A_s <cmq>	$A_{c\ eff}$ <cmq>	σ_s <daN/cmq>	ε_{sm}	Wk <mm>
4.03	57	SLE F	5	1	0.00	-3494.94	37.90	-587.05	44.00	150.00	0.50	12.00	173.44	3.39	241.58	117.77	0.03	0.01
4.03	57	SLE F	5	1	0.00	-3494.94	37.90	-587.05	44.00	150.00	0.50	12.00	173.44	3.39	241.58	117.77	0.03	0.01

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
-0.00	0.64	ø8/20	2	2	36	SLU	0.40	0.35	44.54	2.50	15312.40	32010.80	15312.40	0.40	0.35	33.29	2.50	15312.40	32010.80	15312.40	>100
-0.00	0.64	ø8/20	2	2	49	SLU	0.40	0.35	1399.93	2.50	15312.40	32260.50	15312.40	0.40	0.35	7.17	2.50	15312.40	32260.50	15312.40	10.938
-0.00	0.64	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	763.77	2.50	15312.40	31335.60	15312.40	0.40	0.35	479.38	2.50	15312.40	31335.60	15312.40	20.048
-0.00	0.64	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	1655.31	2.50	15312.40	31357.70	15312.40	0.40	0.35	162.37	2.50	15312.40	31357.70	15312.40	9.250
0.64	3.19	ø8/20	2	2	36	SLU	0.40	0.35	44.54	2.50	15312.40	31966.20	15312.40	0.40	0.35	33.29	2.50	15312.40	31966.20	15312.40	>100
0.64	3.19	ø8/20	2	2	49	SLU	0.40	0.35	1399.94	2.50	15312.40	32215.90	15312.40	0.40	0.35	7.17	2.50	15312.40	32215.90	15312.40	10.938
0.64	3.19	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	763.77	2.50	15312.40	31301.40	15312.40	0.40	0.35	479.38	2.50	15312.40	31301.40	15312.40	20.048
0.64	3.19	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	1655.31	2.50	15312.40	31323.40	15312.40	0.40	0.35	162.37	2.50	15312.40	31323.40	15312.40	9.250
3.19	3.83	ø8/20	2	2	36	SLU	0.40	0.35	44.54	2.50	15312.40	31788.00	15312.40	0.40	0.35	33.29	2.50	15312.40	31788.00	15312.40	>100
3.19	3.83	ø8/20	2	2	49	SLU	0.40	0.35	1399.94	2.50	15312.40	32037.70	15312.40	0.40	0.35	7.17	2.50	15312.40	32037.70	15312.40	10.938
3.19	3.83	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	732.89	2.50	15312.40	31164.30	15312.40	0.40	0.35	425.20	2.50	15312.40	31164.30	15312.40	20.893
3.19	3.83	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	1594.12	2.50	15312.40	31186.30	15312.40	0.40	0.35	144.04	2.50	15312.40	31186.30	15312.40	9.606
4.03	4.91	ø8/20	2	2	37	SLU	0.40	0.35	677.32	2.50	15312.40	31503.60	15312.40	0.40	0.35	76.77	2.50	15312.40	31503.60	15312.40	22.607
4.03	4.91	ø8/20	2	2	62	SLU	0.40	0.35	1483.05	2.50	15312.40	30968.90	15312.40	0.40	0.35	43.87	2.50	15312.40	30968.90	15312.40	10.325
4.03	4.91	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	804.86	2.50	15312.40	30762.00	15312.40	0.40	0.35	337.27	2.50	15312.40	30762.00	15312.40	19.025
4.03	4.91	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	1403.30	2.50	15312.40	30790.10	15312.40	0.40	0.35	131.50	2.50	15312.40	30790.10	15312.40	10.912

Verifiche di resistenza al fuoco

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_y	Sic.
-0.00	75(e)	SLU I	1	1	0.00	-7561.96	64.31	107.37	-143809.00	5503.44	5503.28	45.00	40.17	19.017
-0.00	75(e)	SLU I	1	1	0.00	-7561.96	64.31	107.37	-143809.00	5503.44	5503.28	45.00	40.17	19.017
0.97	75(e)	SLU I	1	1	97.50	-7171.96	56.61	75.81	-143809.00	5470.77	5470.61	45.00	40.31	20.052
0.97	75(e)	SLU I	2	1	0.00	-7171.96	56.61	75.81	-143809.00	5470.77	5470.61	45.00	40.31	20.052
1.95	75(e)	SLU I	2	1	97.50	-6781.96	48.90	44.26	-143809.00	5438.06	5437.90	45.00	40.44	21.205
1.95	75(e)	SLU I	3	1	0.00	-6781.96	48.90	44.26	-143809.00	5438.06	5437.90	45.00	40.44	21.205
2.92	75(e)	SLU I	3	1	97.50	-6391.96	41.19	12.70	-143809.00	5405.30	5405.14	45.00	40.57	22.498
2.92	75(e)	SLU I	4	1	0.00	-6391.96	41.19	12.70	-143809.00	5405.30	5405.14	45.00	40.57	22.498
3.83	75(e)	SLU I	4	1	90.50	-6029.96	34.04	-16.58	-143809.00	5374.76	-5374.78	315.00	40.70	23.849
4.03	75(e)	SLU I	5	1	0.00	-3252.78	34.69	-389.12	-3252.78	1195.55	-6997.09	274.22	81.94	17.993
4.03	75(e)	SLU I	5	1	0.00	-3252.78	34.69	-389.12	-3252.78	1195.55	-6997.09	274.22	81.94	17.993
4.91	75(e)	SLU I	5	1	88.31	-2899.53	10.75	-85.97	-143809.00	4110.98	-6091.25	300.94	45.53	49.597

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
-0.00	0.64	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	32.36	2.50	17609.30	47521.70	17609.30	0.35	0.00	7.90	2.50	17609.30	47521.70	17609.30	>100
0.64	3.19	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	32.36	2.50	17609.30	47482.10	17609.30	0.35	0.00	7.90	2.50	17609.30	47482.10	17609.30	>100
3.19	3.83	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	32.36	2.50	17609.30	47324.00	17609.30	0.35	0.00	7.90	2.50	17609.30	47324.00	17609.30	>100
4.03	4.91	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	343.28	2.50	17609.30	46854.40	17609.30	0.35	0.00	27.12	2.50	17609.30	46854.40	17609.30	51.297

Pilastrata n. 36

Nodi: 36 136 236

Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Tipo	B <cm>	H <cm>	Cf <cm>	Cls	Fck <daN/cmq>	Fctk <daN/cmq>	Fcd <daN/cmq>	Fcd (Inc) <daN/cmq>	Fctd <daN/cmq>	Tp	Fyk <daN/cmq>	Fyd <daN/cmq>

1	R	40.00	40.00	4.90	C25/30	249.00	17.91	141.10	249.00	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	62(e)	SLU	1	1	0.00	-14138.70	273.13	-284.89	-1689.34	-1689.34	-14138.70	-1382.82	-8022.51	262.97	10.64	4.752
0.00	62(e)	SLU	1	1	0.00	-14138.70	273.13	-284.89	-1689.34	-1689.34	-14138.70	-1382.82	-8022.51	262.97	10.64	4.752
3.63	62(e)	SLU	1	1	363.00	-12251.10	-146.23	246.86	1629.63	1629.63	-12251.10	1159.06	7773.71	84.38	11.75	4.769
4.03	49(e)	SLU	2	1	0.00	-9234.05	-91.70	-184.68	-517.03	-517.03	-9234.05	-2551.78	-7126.57	255.94	9.22	13.723
4.03	49(e)	SLU	2	1	0.00	-9234.05	-91.70	-184.68	-517.03	-517.03	-9234.05	-2551.78	-7126.57	255.94	9.22	13.723
4.91	49(e)	SLU	2	1	88.31	-8774.83	57.25	-175.50	-976.07	-976.07	-8774.83	-1182.37	-7259.06	264.38	12.62	7.416

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	M'ydy <daNm>	M'ydz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	1	SND	1	1	0.00	-9594.73	1998.55	1998.55	-722.95	-722.95	-9594.73	5367.28	-1908.87	345.94	9.16	2.680
0.00	1	SND	1	1	0.00	-9594.73	1998.55	1998.55	-722.95	-722.95	-9594.73	5367.28	-1908.87	345.94	9.16	2.680
3.63	7(e)	SND	1	1	363.00	-8386.40	-26.67	168.99	1438.24	1438.24	-8386.40	746.55	5775.45	85.78	13.67	4.021
4.03	1	SND	2	1	0.00	-3196.96	-1084.07	-1084.07	-416.01	-416.01	-3196.96	-4539.63	-1730.98	192.66	10.81	4.184
4.03	1	SND	2	1	0.00	-3196.96	-1084.07	-1084.07	-416.01	-416.01	-3196.96	-4539.63	-1730.98	192.66	10.81	4.184
4.91	7(e)	SND	2	1	88.31	-2795.86	28.83	-55.92	-795.39	-795.39	-2795.86	-351.79	-5142.25	268.59	18.22	6.464

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	Mz <daNm>	My <daNm>	AfT <cmq>	AfC <cmq>	σ_c <daN/cmq>	σ_f <daN/cmq>
0.00	66	SLE R	1	1	0.00	-10144.60	-1125.51	194.30	3.39	5.65	18.88	230.72
0.00	22	SLE Q	1	1	0.00	-10069.50	-36.33	174.52	0.00	9.05	7.59	107.10
0.00	66	SLE R	1	1	0.00	-10144.60	-1125.51	194.30	3.39	5.65	18.88	230.72
0.00	22	SLE Q	1	1	0.00	-10069.50	-36.33	174.52	0.00	9.05	7.59	107.10
3.63	66	SLE R	1	1	363.00	-8692.61	1089.20	-107.64	3.39	5.65	17.48	209.60
3.63	22	SLE Q	1	1	363.00	-8617.48	113.89	-85.06	0.00	9.05	6.65	93.42
4.03	54	SLE R	2	1	0.00	-7265.12	-319.81	-84.69	0.00	9.05	7.61	101.31
4.03	40	SLE R	2	1	0.00	-4838.69	-224.36	-117.93	0.00	9.05	5.69	74.42
4.03	22	SLE Q	2	1	0.00	-3313.40	-207.62	-34.76	0.00	9.05	3.96	51.73
4.03	54	SLE R	2	1	0.00	-7265.12	-319.81	-84.69	0.00	9.05	7.61	101.31
4.03	40	SLE R	2	1	0.00	-4838.69	-224.36	-117.93	0.00	9.05	5.69	74.42
4.03	22	SLE Q	2	1	0.00	-3313.40	-207.62	-34.76	0.00	9.05	3.96	51.73
4.91	53	SLE R	2	1	88.31	-5980.76	-665.42	38.50	3.39	5.65	10.25	126.21
4.91	22	SLE Q	2	1	88.31	-2960.16	-189.86	14.42	0.00	9.05	3.43	45.04

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.60	ø8/20	2	2	37	SLU	0.40	0.35	107.37	2.50	15312.40	32804.20	15312.40	0.40	0.35	197.91	2.50	15312.40	32804.20	15312.40	77.371
0.00	0.60	ø8/20	2	2	62	SLU	0.40	0.35	914.32	2.50	15312.40	32200.20	15312.40	0.40	0.35	115.53	2.50	15312.40	32200.20	15312.40	16.747
0.00	0.60	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	405.46	2.50	15312.40	31717.70	15312.40	0.40	0.35	557.88	2.50	15312.40	31717.70	15312.40	27.447
0.00	0.60	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	809.61	2.50	15312.40	31685.00	15312.40	0.40	0.35	236.34	2.50	15312.40	31685.00	15312.40	18.913
0.60	3.02	ø8/20	2	2	37	SLU	0.40	0.35	107.37	2.50	15312.40	32762.00	15312.40	0.40	0.35	197.91	2.50	15312.40	32762.00	15312.40	77.371
0.60	3.02	ø8/20	2	2	62	SLU	0.40	0.35	914.32	2.50	15312.40	32158.00	15312.40	0.40	0.35	115.53	2.50	15312.40	32158.00	15312.40	16.747
0.60	3.02	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	405.46	2.50	15312.40	31685.30	15312.40	0.40	0.35	557.88	2.50	15312.40	31685.30	15312.40	27.447
0.60	3.02	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	809.61	2.50	15312.40	31652.50	15312.40	0.40	0.35	236.34	2.50	15312.40	31652.50	15312.40	18.913
3.02	3.63	ø8/20	2	2	37	SLU	0.40	0.35	107.37	2.50	15312.40	32593.10	15312.40	0.40	0.35	197.91	2.50	15312.40	32593.10	15312.40	77.371
3.02	3.63	ø8/20	2	2	62	SLU	0.40	0.35	914.32	2.50	15312.40	31989.10	15312.40	0.40	0.35	115.53	2.50	15312.40	31989.10	15312.40	16.747
3.02	3.63	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	405.46	2.50	15312.40	31555.30	15312.40	0.40	0.35	557.88	2.50	15312.40	31555.30	15312.40	27.447
3.02	3.63	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	809.61	2.50	15312.40	31522.60	15312.40	0.40	0.35	236.34	2.50	15312.40	31522.60	15312.40	18.913
4.03	4.91	ø8/20	2	2	37	SLU	0.40	0.35	53.87	2.50	15312.40	31548.70	15312.40	0.40	0.35	253.84	2.50	15312.40	31548.70	15312.40	60.323
4.03	4.91	ø8/20	2	2	62	SLU	0.40	0.35	523.10	2.50	15312.40	30940.80	15312.40	0.40	0.35	108.95	2.50	15312.40	30940.80	15312.40	29.272
4.03	4.91	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	577.13	2.50	15312.40	30762.80	15312.40	0.40	0.35	1278.49	2.50	15312.40	30762.80	15312.40	11.977
4.03	4.91	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	766.20	2.50	15312.40	30769.20	15312.40	0.40	0.35	520.51	2.50	15312.40	30769.20	15312.40	19.985

Verifiche di resistenza al fuoco
Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	75(e)	SLU I	1	1	0.00	-10069.50	174.52	-36.33	-143809.00	5712.34	-5712.35	315.00	39.29	14.282
0.00	75(e)	SLU I	1	1	0.00	-10069.50	174.52	-36.33	-143809.00	5712.34	-5712.35	315.00	39.29	14.282
3.63	75(e)	SLU I	1	1	363.00	-8617.48	-85.06	113.89	-143809.00	-5591.57	5591.59	135.00	39.80	16.688
4.03	75(e)	SLU I	2	1	0.00	-3313.40	-34.76	-207.62	-3313.40	2113.48	-6901.44	278.44	67.43	33.119
4.03	75(e)	SLU I	2	1	0.00	-3313.40	-34.76	-207.62	-3313.40	2113.48	-6901.44	278.44	67.43	33.119
4.91	75(e)	SLU I	2	1	88.31	-2960.16	14.42	-189.86	-2960.16	2109.49	-6849.93	278.44	67.78	36.039

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.60	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	41.38	2.50	17609.30	47910.00	17609.30	0.35	0.00	71.51	2.50	17609.30	47910.00	17609.30	>100
0.60	3.02	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	41.38	2.50	17609.30	47872.50	17609.30	0.35	0.00	71.51	2.50	17609.30	47872.50	17609.30	>100
3.02	3.63	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	41.38	2.50	17609.30	47722.60	17609.30	0.35	0.00	71.51	2.50	17609.30	47722.60	17609.30	>100
4.03	4.91	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	20.10	2.50	17609.30	46863.80	17609.30	0.35	0.00	55.69	2.50	17609.30	46863.80	17609.30	>100

Pilastrata n. 38

Nodi: 38 138 238
Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Tipo	B <cm>	H <cm>	Cf <cm>	Cls	Fck <daN/cmq>	Fctk <daN/cmq>	Fcd <daN/cmq>	Fcd (Inc) <daN/cmq>	Fctd <daN/cmq>	Tp	Fyk <daN/cmq>	Fyd <daN/cmq>
2	R	30.00	30.00	5.10	C25/30	249.00	17.91	141.10	249.00	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	49(e)	SLU	1	2	0.00	-15070.30	-179.14	-303.67	-544.85	-544.85	-15070.30	-2570.56	-4580.57	240.47	4.15	8.421
0.00	49(e)	SLU	1	2	0.00	-15070.30	-179.14	-303.67	-544.85	-544.85	-15070.30	-2570.56	-4580.57	240.47	4.15	8.421
3.63	49(e)	SLU	1	2	363.00	-14008.50	150.45	282.27	671.99	671.99	-14008.50	2047.22	4768.70	67.50	4.64	7.120
4.03	51(e)	SLU	2	2	0.00	-8906.93	153.10	-178.14	-2061.36	-2061.36	-8906.93	-504.35	-4900.52	264.38	7.28	2.381
4.03	51(e)	SLU	2	2	0.00	-8906.93	153.10	-178.14	-2061.36	-2061.36	-8906.93	-504.35	-4900.52	264.38	7.28	2.381
5.04	51(e)	SLU	2	2	101.31	-8610.59	-24.53	172.21	3697.03	3697.03	-8610.59	247.51	4880.08	87.19	7.99	1.320

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	M'ydy <daNm>	M'ydz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	1	SND	1	2	0.00	-8084.19	-845.31	-845.31	-237.44	-237.44	-8084.19	-3571.03	-963.74	194.06	6.04	4.213
0.00	1	SND	1	2	0.00	-8084.19	-845.31	-845.31	-237.44	-237.44	-8084.19	-3571.03	-963.74	194.06	6.04	4.213
3.63	7	SND	1	2	363.00	-7191.01	180.64	180.64	488.62	488.62	-7191.01	1232.16	3344.60	71.72	5.76	6.842
4.03	1	SND	2	2	0.00	-2840.42	1444.58	1444.58	-1157.94	-1157.94	-2840.42	2425.10	-1890.72	323.44	5.27	1.661
4.03	1	SND	2	2	0.00	-2840.42	1444.58	1444.58	-1157.94	-1157.94	-2840.42	2425.10	-1890.72	323.44	5.27	1.661
5.04	7(e)	SND	2	2	101.31	-2613.16	19.39	52.26	1613.11	1613.11	-2613.16	78.17	3479.21	88.95	10.30	2.156

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	Mz <daNm>	My <daNm>	AfT <cmq>	AfC <cmq>	σ_c <daN/cmq>	σ_f <daN/cmq>
0.00	53	SLE R	1	2	0.00	-10652.60	-370.88	-123.95	0.00	9.05	19.84	249.83
0.00	66	SLE R	1	2	0.00	-8339.76	234.21	-93.06	0.00	9.05	14.37	183.98
0.00	22	SLE Q	1	2	0.00	-8189.35	-62.44	-79.58	0.00	9.05	10.65	146.03
0.00	53	SLE R	1	2	0.00	-10652.60	-370.88	-123.95	0.00	9.05	19.84	249.83
0.00	66	SLE R	1	2	0.00	-8339.76	234.21	-93.06	0.00	9.05	14.37	183.98
0.00	22	SLE Q	1	2	0.00	-8189.35	-62.44	-79.58	0.00	9.05	10.65	146.03
3.63	55	SLE R	1	2	363.00	-10950.10	419.05	116.32	0.00	9.05	20.91	261.97
3.63	53	SLE R	1	2	363.00	-9835.84	463.80	104.56	0.00	9.05	20.50	252.47
3.63	22	SLE Q	1	2	363.00	-7372.60	184.32	67.95	0.00	9.05	11.99	155.49
4.03	55	SLE R	2	2	0.00	-6075.11	-1456.61	104.75	5.65	3.39	56.56	1035.79
4.03	68	SLE R	2	2	0.00	-4306.98	-1380.16	56.38	5.65	3.39	52.37	1124.05
4.03	22	SLE Q	2	2	0.00	-2906.83	-1102.53	30.50	5.65	3.39	41.34	952.35
4.03	55	SLE R	2	2	0.00	-6075.11	-1456.61	104.75	5.65	3.39	56.56	1035.79
4.03	68	SLE R	2	2	0.00	-4306.98	-1380.16	56.38	5.65	3.39	52.37	1124.05
4.03	22	SLE Q	2	2	0.00	-2906.83	-1102.53	30.50	5.65	3.39	41.34	952.35
5.04	54	SLE R	2	2	101.31	-6476.08	2588.59	-17.71	5.65	3.39	94.62	2250.68
5.04	55	SLE R	2	2	101.31	-5847.15	2549.89	-17.03	5.65	3.39	93.28	2278.47
5.04	22	SLE Q	2	2	101.31	-2678.87	1351.19	-7.26	5.65	3.39	49.41	1255.46

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	c <mm>	s <mm>	K_2	Φ_{eq}	Δ_{sm} <mm>	A_s <cmq>	$A_{c\ eff}$ <cmq>	σ_s <daN/cmq>	ε_{sm}	Wk <mm>
4.03	22	SLE Q	2	2	0.00	-2906.83	30.50	-1102.53	44.00	100.01	0.50	12.00	157.20	3.39	195.65	952.35	0.28	0.07
4.03	70	SLE F	2	2	0.00	-2612.14	22.50	-1089.80	44.00	100.01	0.50	12.00	158.47	3.39	199.27	967.95	0.28	0.08
4.03	22	SLE Q	2	2	0.00	-2906.83	30.50	-1102.53	44.00	100.01	0.50	12.00	157.20	3.39	195.65	952.35	0.28	0.07
4.03	70	SLE F	2	2	0.00	-2612.14	22.50	-1089.80	44.00	100.01	0.50	12.00	158.47	3.39	199.27	967.95	0.28	0.08
5.04	22	SLE Q	2	2	101.31	-2678.87	-7.26	1351.19	44.00	100.01	0.50	12.00	160.90	3.39	206.12	1255.46	0.37	0.10
5.04	19	SLE F	2	2	101.31	-3261.50	-8.16	1526.86	44.00	100.01	0.50	12.00	160.51	3.39	205.02	1391.27	0.41	0.11

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.60	ø10/20	2	2	37	SLU	0.30	0.25	109.95	2.50	17010.70	18104.90	17010.70	0.30	0.25	130.33	2.50	17010.70	18104.90	17010.70	>100
0.00	0.60	ø10/20	2	2	49	SLU	0.30	0.25	335.22	2.50	17010.70	18075.90	17010.70	0.30	0.25	90.80	2.50	17010.70	18075.90	17010.70	50.745
0.00	0.60	ø10/20	2	2	1	SND	0.30	0.25	158.18	2.50	17010.70	17213.80	17010.70	0.30	0.25	331.62	2.50	17010.70	17213.80	17010.70	51.295
0.00	0.60	ø10/20	2	2	7	SND	0.30	0.25	248.79	2.50	17010.70	17223.50	17010.70	0.30	0.25	143.34	2.50	17010.70	17223.50	17010.70	68.373
0.60	3.02	ø10/20	2	2	37	SLU	0.30	0.25	109.95	2.50	17010.70	18082.40	17010.70	0.30	0.25	130.33	2.50	17010.70	18082.40	17010.70	>100
0.60	3.02	ø10/20	2	2	49	SLU	0.30	0.25	335.22	2.50	17010.70	18053.40	17010.70	0.30	0.25	90.80	2.50	17010.70	18053.40	17010.70	50.745
0.60	3.02	ø10/20	2	2	1	SND	0.30	0.25	158.18	2.50	17010.70	17196.50	17010.70	0.30	0.25	331.62	2.50	17010.70	17196.50	17010.70	51.295
0.60	3.02	ø10/20	2	2	7	SND	0.30	0.25	248.79	2.50	17010.70	17206.20	17010.70	0.30	0.25	143.34	2.50	17010.70	17206.20	17010.70	68.373
3.02	3.63	ø10/20	2	2	37	SLU	0.30	0.25	109.95	2.50	17010.70	17992.40	17010.70	0.30	0.25	130.33	2.50	17010.70	17992.40	17010.70	>100
3.02	3.63	ø10/20	2	2	49	SLU	0.30	0.25	335.22	2.50	17010.70	17963.40	17010.70	0.30	0.25	90.80	2.50	17010.70	17963.40	17010.70	50.745
3.02	3.63	ø10/20	2	2	1	SND	0.30	0.25	158.18	2.50	17010.70	17127.20	17010.70	0.30	0.25	331.62	2.50	17010.70	17127.20	17010.70	51.295
3.02	3.63	ø10/20	2	2	7	SND	0.30	0.25	248.79	2.50	17010.70	17136.90	17010.70	0.30	0.25	143.34	2.50	17010.70	17136.90	17010.70	68.373
4.03	5.04	ø10/20	2	2	50	SLU	0.30	0.25	5440.15	2.50	17010.70	17411.80	17010.70	0.30	0.25	186.72	2.50	17010.70	17411.80	17010.70	3.127
4.03	5.04	ø10/20	2	2	51	SLU	0.30	0.25	5683.97	2.50	17010.70	17291.70	17010.70	0.30	0.25	175.34	2.50	17010.70	17291.70	17010.70	2.993
4.03	5.04	ø10/20	2	2	1	SND	0.30	0.25	2582.99	2.46	16733.50	16733.50	16733.50	0.30	0.25	1477.45	2.46	16733.50	16733.50	16733.50	6.478
4.03	5.04	ø10/20	2	2	7	SND	0.30	0.25	2785.98	2.46	16733.50	16733.50	16733.50	0.30	0.25	579.12	2.46	16733.50	16733.50	16733.50	6.006

Verifiche di resistenza al fuoco

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	75(e)	SLU I	1	2	0.00	-8189.35	-79.58	-62.44	-72210.60	-3280.02	-3279.86	225.00	30.29	8.818
0.00	75(e)	SLU I	1	2	0.00	-8189.35	-79.58	-62.44	-72210.60	-3280.02	-3279.86	225.00	30.29	8.818

3.63	75(e)	SLU I	1	2	363.00	-7372.60	67.95	184.32	-72210.60	2924.90	3679.38	50.62	30.43	9.794
4.03	75(e)	SLU I	2	2	0.00	-2906.83	30.50	-1102.53	-2906.83	-223.04	-4689.58	267.19	58.38	4.250
4.03	75(e)	SLU I	2	2	0.00	-2906.83	30.50	-1102.53	-2906.83	-223.04	-4689.58	267.19	58.38	4.250
5.04	75(e)	SLU I	2	2	101.31	-2678.87	-7.26	1351.19	-2678.87	213.60	4669.49	87.19	58.76	3.458

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.60	ø10/20	2	2	75	SLU I	0.25	0.00	67.98	2.50	19562.30	24743.40	19562.30	0.25	0.00	40.64	2.50	19562.30	24743.40	19562.30	>100
0.60	3.02	ø10/20	2	2	75	SLU I	0.25	0.00	67.98	2.50	19562.30	24722.30	19562.30	0.25	0.00	40.64	2.50	19562.30	24722.30	19562.30	>100
3.02	3.63	ø10/20	2	2	75	SLU I	0.25	0.00	67.98	2.50	19562.30	24638.20	19562.30	0.25	0.00	40.64	2.50	19562.30	24638.20	19562.30	>100
4.03	5.04	ø10/20	2	2	75	SLU I	0.25	0.00	2422.01	2.50	19562.30	23927.00	19562.30	0.25	0.00	37.27	2.50	19562.30	23927.00	19562.30	8.077

Pilastrata n. 39

Nodi: 39 139

Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Tipo	B <cm>	H <cm>	Cf <cm>	Cls	Fck <daN/cmq>	Fctk <daN/cmq>	Fcd <daN/cmq>	Fcd (Inc) <daN/cmq>	Fctd <daN/cmq>	Tp	Fyk <daN/cmq>	Fyd <daN/cmq>
2	R	30.00	30.00	4.90	C25/30	249.00	17.91	141.10	249.00	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	62	SLU	1	2	0.00	-4524.92	-96.49	-96.49	879.39	879.39	-4524.92	-521.34	4480.56	95.62	8.29	5.099
0.00	62	SLU	1	2	0.00	-4524.92	-96.49	-96.49	879.39	879.39	-4524.92	-521.34	4480.56	95.62	8.29	5.099
3.63	62	SLU	1	2	363.00	-3463.14	94.78	94.78	-449.42	-449.42	-3463.14	954.80	-4319.50	281.25	7.19	9.632

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	M'ydy <daNm>	M'ydz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	1	SND	1	2	0.00	-2873.74	-824.45	-824.45	282.36	282.36	-2873.74	-3009.57	1057.84	163.12	6.46	3.661
0.00	1	SND	1	2	0.00	-2873.74	-824.45	-824.45	282.36	282.36	-2873.74	-3009.57	1057.84	163.12	6.46	3.661
3.63	1	SND	1	2	363.00	-2056.99	480.14	480.14	-248.70	-248.70	-2056.99	2707.18	-1419.32	336.09	5.96	5.653

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	Mz <daNm>	My <daNm>	AfT <cmq>	AfC <cmq>	σ_c <daN/cmq>	σ_f <daN/cmq>
0.00	66	SLE R	1	2	0.00	-3291.82	587.48	-66.23	5.65	3.39	23.25	339.05
0.00	22	SLE Q	1	2	0.00	-3102.82	123.53	-62.80	0.00	9.05	6.61	81.04
0.00	66	SLE R	1	2	0.00	-3291.82	587.48	-66.23	5.65	3.39	23.25	339.05
0.00	22	SLE Q	1	2	0.00	-3102.82	123.53	-62.80	0.00	9.05	6.61	81.04
3.63	66	SLE R	1	2	363.00	-2475.06	-300.80	67.56	4.52	4.52	12.46	126.49
3.63	22	SLE Q	1	2	363.00	-2286.07	-107.51	70.66	1.13	7.92	5.78	68.62

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.60	ø8/20	2	2	36	SLU	0.30	0.25	91.87	2.50	10886.80	16756.40	10886.80	0.30	0.25	316.18	2.50	10886.80	16756.40	10886.80	34.432
0.00	0.60	ø8/20	2	2	62	SLU	0.30	0.25	700.23	2.50	10886.80	16734.10	10886.80	0.30	0.25	52.70	2.50	10886.80	16734.10	10886.80	15.547
0.00	0.60	ø8/20	2	2	1	SND	0.30	0.25	146.26	2.50	10886.80	16582.30	10886.80	0.30	0.25	359.39	2.50	10886.80	16582.30	10886.80	30.293
0.00	0.60	ø8/20	2	2	7	SND	0.30	0.25	246.80	2.50	10886.80	16590.40	10886.80	0.30	0.25	159.22	2.50	10886.80	16590.40	10886.80	44.112
0.60	3.02	ø8/20	2	2	36	SLU	0.30	0.25	91.87	2.50	10886.80	16733.90	10886.80	0.30	0.25	249.00	2.50	10886.80	16733.90	10886.80	43.723
0.60	3.02	ø8/20	2	2	62	SLU	0.30	0.25	588.84	2.50	10886.80	16711.60	10886.80	0.30	0.25	52.70	2.50	10886.80	16711.60	10886.80	18.489
0.60	3.02	ø8/20	2	2	1	SND	0.30	0.25	146.26	2.50	10886.80	16565.00	10886.80	0.30	0.25	359.39	2.50	10886.80	16565.00	10886.80	30.293
0.60	3.02	ø8/20	2	2	7	SND	0.30	0.25	246.80	2.50	10886.80	16573.10	10886.80	0.30	0.25	159.22	2.50	10886.80	16573.10	10886.80	44.112
3.02	3.63	ø8/20	2	2	23	SLU	0.30	0.25	97.29	2.50	10886.80	16643.80	10886.80	0.30	0.25	165.36	2.50	10886.80	16643.80	10886.80	65.839
3.02	3.63	ø8/20	2	2	49	SLU	0.30	0.25	156.84	2.50	10886.80	16666.00	10886.80	0.30	0.25	25.76	2.50	10886.80	16666.00	10886.80	69.414
3.02	3.63	ø8/20	2	2	1	SND	0.30	0.25	146.26	2.50	10886.80	16495.70	10886.80	0.30	0.25	359.39	2.50	10886.80	16495.70	10886.80	30.293
3.02	3.63	ø8/20	2	2	7	SND	0.30	0.25	246.80	2.50	10886.80	16503.80	10886.80	0.30	0.25	159.22	2.50	10886.80	16503.80	10886.80	44.112

Verifiche di resistenza al fuoco

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	75	SLU I	1	2	0.00	-3102.82	-62.80	123.53	-72210.60	-2099.39	3952.66	115.14	34.15	23.273
0.00	75	SLU I	1	2	0.00	-3102.82	-62.80	123.53	-72210.60	-2099.39	3952.66	115.14	34.15	23.273
3.63	75	SLU I	1	2	363.00	-2286.07	70.66	-107.51	-72210.60	2363.72	-3664.44	303.75	32.95	31.587

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.60	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.25	0.00	63.65	2.50	12519.90	23957.30	12519.90	0.25	0.00	36.77	2.50	12519.90	23957.30	12519.90	>100
0.60	3.02	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.25	0.00	63.65	2.50	12519.90	23936.30	12519.90	0.25	0.00	36.77	2.50	12519.90	23936.30	12519.90	>100
3.02	3.63	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.25	0.00	63.65	2.50	12519.90	23852.10	12519.90	0.25	0.00	36.77	2.50	12519.90	23852.10	12519.90	>100

Pilastrata n. 40

Nodi: 40 140 240

Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Tipo	B	H	Cf	Cls	Fck	Fctk	Fcd	Fcd (Inc)	Fctd	Tp	Fyk	Fyd

		<cm>	<cm>	<cm>		<daN/cmq>	<daN/cmq>	<daN/cmq>	<daN/cmq>	<daN/cmq>		<daN/cmq>	<daN/cmq>
1	R	40.00	40.00	5.00	C25/30	249.00	17.91	141.10	249.00	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
-0.00	49	SLU	1	1	0.00	-12328.30	-1546.16	-1546.16	1697.08	1697.08	-12328.30	-6666.57	7346.50	132.19	5.64	4.320
-0.00	49	SLU	1	1	0.00	-12328.30	-1546.16	-1546.16	1697.08	1697.08	-12328.30	-6666.57	7346.50	132.19	5.64	4.320
3.63	49(e)	SLU	1	1	363.00	-10440.70	76.61	-210.38	-1381.23	-1381.23	-10440.70	-1517.82	-9356.05	262.97	10.05	6.781
4.03	62	SLU	2	1	0.00	-3371.92	703.10	703.10	1557.19	1557.19	-3371.92	3657.67	7895.59	70.31	7.93	5.093
4.03	62	SLU	2	1	0.00	-3371.92	703.10	703.10	1557.19	1557.19	-3371.92	3657.67	7895.59	70.31	7.93	5.093
5.58	63	SLU	2	1	155.00	-4202.57	-198.80	-198.80	636.28	636.28	-4202.57	-2593.63	8311.53	102.66	9.27	12.934

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	M'ydy <daNm>	M'ydz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
-0.00	7	SND	1	1	0.00	-6703.46	-1586.24	-1586.24	2392.57	2392.57	-6703.46	-3480.50	5413.19	118.12	6.80	2.242
-0.00	7	SND	1	1	0.00	-6703.46	-1586.24	-1586.24	2392.57	2392.57	-6703.46	-3480.50	5413.19	118.12	6.80	2.242
3.63	7	SND	1	1	363.00	-5251.46	508.69	508.69	-1731.71	-1731.71	-5251.46	1753.61	-6324.42	281.25	9.56	3.636
4.03	7	SND	2	1	0.00	-2063.29	594.02	594.02	1878.96	1878.96	-2063.29	1894.32	5791.88	77.34	9.65	3.092
4.03	7	SND	2	1	0.00	-2063.29	594.02	594.02	1878.96	1878.96	-2063.29	1894.32	5791.88	77.34	9.65	3.092
5.58	7	SND	2	1	155.00	-1443.29	-87.87	-87.87	571.28	571.28	-1443.29	-1025.80	6193.24	95.62	12.66	10.861

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	Mz <daNm>	My <daNm>	AfT <cmq>	AfC <cmq>	σ_c <daN/cmq>	σ_f <daN/cmq>
-0.00	53	SLE R	1	1	0.00	-8764.89	1146.14	-1081.87	6.16	6.16	32.32	361.90
-0.00	22	SLE Q	1	1	0.00	-7202.86	542.58	-912.43	6.16	6.16	20.20	233.47
-0.00	53	SLE R	1	1	0.00	-8764.89	1146.14	-1081.87	6.16	6.16	32.32	361.90
-0.00	22	SLE Q	1	1	0.00	-7202.86	542.58	-912.43	6.16	6.16	20.20	233.47
3.63	53	SLE R	1	1	363.00	-7312.89	-939.26	52.60	4.62	7.70	13.92	166.50
3.63	22	SLE Q	1	1	363.00	-5750.85	-544.16	20.44	4.62	7.70	8.10	102.32
4.03	66	SLE R	2	1	0.00	-2427.35	1057.39	495.81	7.70	4.62	26.27	567.64
4.03	22	SLE Q	2	1	0.00	-2345.71	611.96	486.27	7.70	4.62	18.14	320.29
4.03	66	SLE R	2	1	0.00	-2427.35	1057.39	495.81	7.70	4.62	26.27	567.64
4.03	22	SLE Q	2	1	0.00	-2345.71	611.96	486.27	7.70	4.62	18.14	320.29
5.58	67	SLE R	2	1	155.00	-2898.46	427.30	-134.70	6.16	6.16	7.97	91.21
5.58	66	SLE R	2	1	155.00	-1807.35	422.89	-71.51	7.70	4.62	7.59	124.16
5.58	22	SLE Q	2	1	155.00	-1725.71	38.74	-73.24	0.00	12.31	1.88	24.76

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	c <mm>	s <mm>	K_2	Φ_{eq}	Δ_{sm} <mm>	A_s <cmq>	$A_{c\ eff}$ <cmq>	σ_s <daN/cmq>	ε_{sm}	Wk <mm>
-0.00	22	SLE Q	1	1	0.00	-7202.86	-912.43	542.58	44.00	149.00	0.50	14.00	155.70	1.54	74.44	172.90	0.05	0.01
-0.00	57	SLE F	1	1	0.00	-7352.69	-930.82	667.35	44.00	149.00	0.50	14.00	158.32	1.54	77.32	207.76	0.06	0.02
-0.00	22	SLE Q	1	1	0.00	-7202.86	-912.43	542.58	44.00	149.00	0.50	14.00	155.70	1.54	74.44	172.90	0.05	0.01
-0.00	57	SLE F	1	1	0.00	-7352.69	-930.82	667.35	44.00	149.00	0.50	14.00	158.32	1.54	77.32	207.76	0.06	0.02
4.03	22	SLE Q	2	1	0.00	-2345.71	486.27	611.96	44.00	149.00	0.50	14.00	205.70	1.54	129.42	320.29	0.09	0.03
4.03	70	SLE F	2	1	0.00	-2201.50	481.97	701.11	44.00	149.00	0.50	14.00	217.54	1.54	142.44	378.80	0.11	0.04
4.03	22	SLE Q	2	1	0.00	-2345.71	486.27	611.96	44.00	149.00	0.50	14.00	205.70	1.54	129.42	320.29	0.09	0.03
4.03	70	SLE F	2	1	0.00	-2201.50	481.97	701.11	44.00	149.00	0.50	14.00	217.54	1.54	142.44	378.80	0.11	0.04

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
-0.00	0.60	ø8/20	2	2	24	SLU	0.40	0.35	418.13	2.50	15312.40	31962.80	15312.40	0.40	0.35	479.68	2.50	15312.40	31962.80	15312.40	31.922
-0.00	0.60	ø8/20	2	2	49	SLU	0.40	0.35	848.02	2.50	15312.40	31957.20	15312.40	0.40	0.35	447.05	2.50	15312.40	31957.20	15312.40	18.057
-0.00	0.60	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	653.39	2.50	15312.40	31390.80	15312.40	0.40	0.35	988.46	2.50	15312.40	31390.80	15312.40	15.491
-0.00	0.60	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	1136.15	2.50	15312.40	31336.30	15312.40	0.40	0.35	577.11	2.50	15312.40	31336.30	15312.40	13.477
0.60	3.02	ø8/20	2	2	24	SLU	0.40	0.35	418.13	2.50	15312.40	31920.60	15312.40	0.40	0.35	479.68	2.50	15312.40	31920.60	15312.40	31.922
0.60	3.02	ø8/20	2	2	49	SLU	0.40	0.35	848.02	2.50	15312.40	31915.00	15312.40	0.40	0.35	447.05	2.50	15312.40	31915.00	15312.40	18.057
0.60	3.02	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	653.39	2.50	15312.40	31358.40	15312.40	0.40	0.35	988.46	2.50	15312.40	31358.40	15312.40	15.491
0.60	3.02	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	1136.15	2.50	15312.40	31303.80	15312.40	0.40	0.35	577.11	2.50	15312.40	31303.80	15312.40	13.477
3.02	3.63	ø8/20	2	2	24	SLU	0.40	0.35	418.13	2.50	15312.40	31751.70	15312.40	0.40	0.35	479.68	2.50	15312.40	31751.70	15312.40	31.922
3.02	3.63	ø8/20	2	2	49	SLU	0.40	0.35	848.02	2.50	15312.40	31746.10	15312.40	0.40	0.35	447.04	2.50	15312.40	31746.10	15312.40	18.057
3.02	3.63	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	653.39	2.50	15312.40	31228.40	15312.40	0.40	0.35	988.46	2.50	15312.40	31228.40	15312.40	15.491
3.02	3.63	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	1136.15	2.50	15312.40	31173.90	15312.40	0.40	0.35	577.11	2.50	15312.40	31173.90	15312.40	13.477
4.03	4.48	ø8/20	2	2	50	SLU	0.40	0.35	218.58	2.50	15312.40	31148.90	15312.40	0.40	0.35	699.11	2.50	15312.40	31148.90	15312.40	21.903
4.03	4.48	ø8/20	2	2	62	SLU	0.40	0.35	598.40	2.50	15312.40	30755.00	15312.40	0.40	0.35	520.72	2.50	15312.40	30755.00	15312.40	25.589
4.03	4.48	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	581.54	2.50	15312.40	30633.90	15312.40	0.40	0.35	532.99	2.50	15312.40	30633.90	15312.40	26.331
4.03	4.48	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	844.58	2.50	15312.40	30655.20	15312.40	0.40	0.35	433.12	2.50	15312.40	30655.20	15312.40	18.130
4.48	5.13	ø8/20	2	2	50	SLU	0.40	0.35	218.58	2.50	15312.40	31117.50	15312.40	0.40	0.35	699.11	2.50	15312.40	31117.50	15312.40	21.903
4.48	5.13	ø8/20	2	2	62	SLU	0.40	0.35	598.40	2.50	15312.40	30723.60	15312.40	0.40	0.35	520.72	2.50	15312.40	30723.60	15312.40	25.589
4.48	5.13	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	581.54	2.50	15312.40	30609.70	15312.40	0.40	0.35	532.99	2.50	15312.40	30609.70	15312.40	26.331
4.48	5.13	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	844.58	2.50	15312.40	30631.00	15312.40	0.40	0.35	433.12	2.50	15312.40	30631.00	15312.40	18.130
5.13	5.58	ø8/20	2	2	50	SLU	0.40	0.35	218.58	2.50	15312.40	31072.10	15312.40	0.40	0.35	699.11	2.50	15312.40	31072.10	15312.40	21.903
5.13	5.58	ø8/20	2	2	62	SLU	0.40	0.35	598.40	2.50	15312.40	30678.30	15312.40	0.40	0.35	520.72	2.50	15312.40	30678.30	15312.40	25.589
5.13	5.58	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	581.54	2.50	15312.40	30574.80	15312.40	0.40	0.35	532.99	2.50	15312.40	30574.80	15312.40	26.331
5.13	5.58	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	844.58	2.50	15312.40	30596.10	15312.40	0.40	0.35	433.12	2.50	15312.40	30596.10	15312.40	18.130

Verifiche di resistenza al fuoco

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
-0.00	75	SLU I	1	1	0.00	-7202.86	-912.43	542.58	-7202.86	-8553.54	5113.37	149.06	39.22	9.387
-0.00	75	SLU I	1	1	0.00	-7202.86	-912.43	542.58	-7202.86	-8553.54	5113.37	149.06	39.22	9.387

3.63	75(e)	SLU I	1	1	363.00	-5750.85	20.44	-544.16	-5750.85	2110.42	-9410.75	278.44	59.36	17.335
4.03	75	SLU I	2	1	0.00	-2345.71	486.27	611.96	-2345.71	5737.63	6992.30	50.62	39.31	11.572
4.03	75	SLU I	2	1	0.00	-2345.71	486.27	611.96	-2345.71	5737.63	6992.30	50.62	39.31	11.572
5.58	75	SLU I	2	1	155.00	-1725.71	-73.24	38.74	-143809.00	-8218.10	4214.35	157.50	46.00	83.334

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
-0.00	0.60	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	299.38	2.50	17609.30	47466.10	17609.30	0.35	0.00	256.99	2.50	17609.30	47466.10	17609.30	58.820
0.60	3.02	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	299.38	2.50	17609.30	47428.60	17609.30	0.35	0.00	256.99	2.50	17609.30	47428.60	17609.30	58.820
3.02	3.63	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	299.38	2.50	17609.30	47278.70	17609.30	0.35	0.00	256.99	2.50	17609.30	47278.70	17609.30	58.820
4.03	4.48	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	369.82	2.50	17609.30	46713.90	17609.30	0.35	0.00	360.98	2.50	17609.30	46713.90	17609.30	47.616
4.48	5.13	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	369.82	2.50	17609.30	46686.10	17609.30	0.35	0.00	360.98	2.50	17609.30	46686.10	17609.30	47.616
5.13	5.58	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	369.82	2.50	17609.30	46645.80	17609.30	0.35	0.00	360.98	2.50	17609.30	46645.80	17609.30	47.616

Pilastrata n. 41

Nodi: 41 141 241

Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Tipo	B <cm>	H <cm>	Cf <cm>	Cls	Fck <daN/cmq>	Fctk <daN/cmq>	Fcd <daN/cmq>	Fcd (Inc) <daN/cmq>	Fctd <daN/cmq>	Tp	Fyk <daN/cmq>	Fyd <daN/cmq>
1	R	40.00	40.00	5.00	C25/30	249.00	17.91	141.10	249.00	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	49(e)	SLU	1	1	0.00	-23914.30	2.27	481.87	2525.43	2525.43	-23914.30	2244.40	10999.10	78.75	6.90	4.366
0.00	49(e)	SLU	1	1	0.00	-23914.30	2.27	481.87	2525.43	2525.43	-23914.30	2244.40	10999.10	78.75	6.90	4.366
3.63	50(e)	SLU	1	1	363.00	-24640.80	157.13	-496.51	-2337.44	-2337.44	-24640.80	-2252.04	-11074.10	258.75	6.82	4.729
4.03	50	SLU	2	1	0.00	-18390.10	-680.12	-680.12	-2791.23	-2791.23	-18390.10	-2501.75	-10262.10	257.34	7.28	3.677
4.03	50	SLU	2	1	0.00	-18390.10	-680.12	-680.12	-2791.23	-2791.23	-18390.10	-2501.75	-10262.10	257.34	7.28	3.677
5.58	49(e)	SLU	2	1	155.00	-14903.30	36.96	-298.07	-6354.44	-6354.44	-14903.30	-430.06	-10068.40	268.59	11.84	1.584

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	M'ydy <daNm>	M'ydz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	1	SND	1	1	0.00	-11857.20	2427.42	2427.42	1243.03	1243.03	-11857.20	6386.00	3176.38	22.50	6.71	2.615
0.00	1	SND	1	1	0.00	-11857.20	2427.42	2427.42	1243.03	1243.03	-11857.20	6386.00	3176.38	22.50	6.71	2.615
3.63	1	SND	1	1	363.00	-10224.90	2087.79	2087.79	-968.25	-968.25	-10224.90	6289.43	-2965.79	338.91	7.03	3.021
4.03	7	SND	2	1	0.00	-5584.01	-674.88	-674.88	-1513.83	-1513.83	-5584.01	-2647.92	-5817.16	250.31	7.70	3.856
4.03	7	SND	2	1	0.00	-5584.01	-674.88	-674.88	-1513.83	-1513.83	-5584.01	-2647.92	-5817.16	250.31	7.70	3.856
5.58	7(e)	SND	2	1	155.00	-4964.01	38.86	99.28	-2753.87	-2753.87	-4964.01	369.58	-6970.52	271.41	14.66	2.533

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	Mz <daNm>	My <daNm>	AfT <cmq>	AfC <cmq>	σ_c <daN/cmq>	σ_f <daN/cmq>
0.00	53	SLE R	1	1	0.00	-16696.50	1717.80	2.87	4.62	7.70	24.58	307.60
0.00	22	SLE Q	1	1	0.00	-11767.00	627.53	40.98	0.00	12.31	12.07	160.11
0.00	53	SLE R	1	1	0.00	-16696.50	1717.80	2.87	4.62	7.70	24.58	307.60
0.00	22	SLE Q	1	1	0.00	-11767.00	627.53	40.98	0.00	12.31	12.07	160.11
3.63	54	SLE R	1	1	363.00	-16987.30	-1592.51	109.40	4.62	7.70	24.25	305.85
3.63	53	SLE R	1	1	363.00	-15244.50	-1486.51	108.12	4.62	7.70	22.53	282.63
3.63	22	SLE Q	1	1	363.00	-10315.00	-689.63	71.54	0.00	12.31	12.02	156.44
4.03	54	SLE R	2	1	0.00	-12572.30	-1901.33	-474.31	6.16	6.16	33.81	386.54
4.03	22	SLE Q	2	1	0.00	-5768.24	-774.47	-385.51	6.16	6.16	16.22	186.84
4.03	54	SLE R	2	1	0.00	-12572.30	-1901.33	-474.31	6.16	6.16	33.81	386.54
4.03	22	SLE Q	2	1	0.00	-5768.24	-774.47	-385.51	6.16	6.16	16.22	186.84
5.58	54	SLE R	2	1	155.00	-11952.30	-4420.69	18.06	7.70	4.62	68.84	1664.37
5.58	53	SLE R	2	1	155.00	-10165.10	-4318.12	24.40	7.70	4.62	67.65	1748.41
5.58	22	SLE Q	2	1	155.00	-5148.24	-1691.49	2.26	7.70	4.62	26.12	590.71

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	c <mm>	s <mm>	K_2	Φ_{eq}	Δ_{sm} <mm>	A_s <cmq>	$A_{c\ eff}$ <cmq>	σ_s <daN/cmq>	ε_{sm}	Wk <mm>
4.03	22	SLE Q	2	1	0.00	-5768.24	-385.51	-774.47	44.00	149.00	0.50	14.00	161.02	1.54	80.29	142.91	0.04	0.01
4.03	57	SLE F	2	1	0.00	-6229.63	-392.58	-876.95	44.00	149.00	0.50	14.00	167.04	1.54	86.91	165.08	0.05	0.01
4.03	22	SLE Q	2	1	0.00	-5768.24	-385.51	-774.47	44.00	149.00	0.50	14.00	161.02	1.54	80.29	142.91	0.04	0.01
4.03	57	SLE F	2	1	0.00	-6229.63	-392.58	-876.95	44.00	149.00	0.50	14.00	167.04	1.54	86.91	165.08	0.05	0.01
5.58	22	SLE Q	2	1	155.00	-5148.24	2.26	-1691.49	44.00	149.00	0.50	14.00	193.26	4.62	347.23	590.71	0.17	0.06
5.58	57	SLE F	2	1	155.00	-5609.63	6.33	-2052.07	44.00	149.00	0.50	14.00	195.14	4.62	353.43	767.28	0.22	0.07

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.60	ø8/20	2	2	23	SLU	0.40	0.35	738.00	2.50	15312.40	33054.40	15312.40	0.40	0.35	144.60	2.50	15312.40	33054.40	15312.40	20.748
0.00	0.60	ø8/20	2	2	50	SLU	0.40	0.35	1299.64	2.50	15312.40	33863.20	15312.40	0.40	0.35	41.62	2.50	15312.40	33863.20	15312.40	11.782
0.00	0.60	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	608.50	2.50	15312.40	31894.00	15312.40	0.40	0.35	1221.27	2.50	15312.40	31894.00	15312.40	12.538
0.00	0.60	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	965.77	2.50	15312.40	31903.00	15312.40	0.40	0.35	508.55	2.50	15312.40	31903.00	15312.40	15.855
0.60	3.02	ø8/20	2	2	23	SLU	0.40	0.35	738.00	2.50	15312.40	33012.20	15312.40	0.40	0.35	144.60	2.50	15312.40	33012.20	15312.40	20.748
0.60	3.02	ø8/20	2	2	50	SLU	0.40	0.35	1299.64	2.50	15312.40	33821.00	15312.40	0.40	0.35	41.62	2.50	15312.40	33821.00	15312.40	11.782
0.60	3.02	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	608.50	2.50	15312.40	31861.50	15312.40	0.40	0.35	1221.27	2.50	15312.40	31861.50	15312.40	12.538
0.60	3.02	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	965.77	2.50	15312.40	31870.50	15312.40	0.40	0.35	508.55	2.50	15312.40	31870.50	15312.40	15.855
3.02	3.63	ø8/20	2	2	23	SLU	0.40	0.35	738.00	2.50	15312.40	32843.30	15312.40	0.40	0.35	144.60	2.50	15312.40	32843.30	15312.40	20.748

3.02	3.63	ø8/20	2	2	50	SLU	0.40	0.35	1299.64	2.50	15312.40	33652.10	15312.40	0.40	0.35	41.62	2.50	15312.40	33652.10	15312.40	11.782
3.02	3.63	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	608.50	2.50	15312.40	31731.50	15312.40	0.40	0.35	1221.27	2.50	15312.40	31731.50	15312.40	12.538
3.02	3.63	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	965.77	2.50	15312.40	31740.60	15312.40	0.40	0.35	508.55	2.50	15312.40	31740.60	15312.40	15.855
4.03	4.48	ø8/20	2	2	50	SLU	0.40	0.35	2398.10	2.50	15312.40	32770.80	15312.40	0.40	0.35	456.50	2.50	15312.40	32770.80	15312.40	6.385
4.03	4.48	ø8/20	2	2	49	SLU	0.40	0.35	2497.01	2.50	15312.40	32411.00	15312.40	0.40	0.35	443.61	2.50	15312.40	32411.00	15312.40	6.132
4.03	4.48	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	720.50	2.50	15312.40	31087.50	15312.40	0.40	0.35	750.34	2.50	15312.40	31087.50	15312.40	20.407
4.03	4.48	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	808.39	2.50	15312.40	31101.40	15312.40	0.40	0.35	456.10	2.50	15312.40	31101.40	15312.40	18.942
4.48	5.13	ø8/20	2	2	50	SLU	0.40	0.35	2398.10	2.50	15312.40	32739.40	15312.40	0.40	0.35	456.50	2.50	15312.40	32739.40	15312.40	6.385
4.48	5.13	ø8/20	2	2	49	SLU	0.40	0.35	2497.01	2.50	15312.40	32379.60	15312.40	0.40	0.35	443.61	2.50	15312.40	32379.60	15312.40	6.132
4.48	5.13	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	720.50	2.50	15312.40	31063.40	15312.40	0.40	0.35	750.34	2.50	15312.40	31063.40	15312.40	20.407
4.48	5.13	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	808.39	2.50	15312.40	31077.20	15312.40	0.40	0.35	456.10	2.50	15312.40	31077.20	15312.40	18.942
5.13	5.58	ø8/20	2	2	50	SLU	0.40	0.35	2398.10	2.50	15312.40	32694.10	15312.40	0.40	0.35	456.50	2.50	15312.40	32694.10	15312.40	6.385
5.13	5.58	ø8/20	2	2	49	SLU	0.40	0.35	2497.01	2.50	15312.40	32334.20	15312.40	0.40	0.35	443.61	2.50	15312.40	32334.20	15312.40	6.132
5.13	5.58	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	720.50	2.50	15312.40	31028.50	15312.40	0.40	0.35	750.34	2.50	15312.40	31028.50	15312.40	20.407
5.13	5.58	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	808.39	2.50	15312.40	31042.30	15312.40	0.40	0.35	456.10	2.50	15312.40	31042.30	15312.40	18.942

Verifiche di resistenza al fuoco
Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	75(e)	SLU I	1	1	0.00	-11767.00	40.98	627.53	-143809.00	3678.45	9762.80	74.53	44.74	12.221
0.00	75(e)	SLU I	1	1	0.00	-11767.00	40.98	627.53	-143809.00	3678.45	9762.80	74.53	44.74	12.221
3.63	75(e)	SLU I	1	1	363.00	-10315.00	71.54	-689.63	-143809.00	3093.43	-9725.39	282.66	49.10	13.942
4.03	75	SLU I	2	1	0.00	-5768.24	-385.51	-774.47	-5768.24	-4393.60	-8718.11	247.50	43.33	11.285
4.03	75	SLU I	2	1	0.00	-5768.24	-385.51	-774.47	-5768.24	-4393.60	-8718.11	247.50	43.33	11.285
5.58	75(e)	SLU I	2	1	155.00	-5148.24	2.26	-1691.49	-5148.24	584.46	-9494.46	272.81	79.38	5.613

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.60	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	362.86	2.50	17609.30	48172.90	17609.30	0.35	0.00	8.42	2.50	17609.30	48172.90	17609.30	48.530
0.60	3.02	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	362.86	2.50	17609.30	48135.40	17609.30	0.35	0.00	8.42	2.50	17609.30	48135.40	17609.30	48.530
3.02	3.63	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	362.86	2.50	17609.30	47985.50	17609.30	0.35	0.00	8.42	2.50	17609.30	47985.50	17609.30	48.530
4.03	4.48	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	591.62	2.50	17609.30	47243.90	17609.30	0.35	0.00	250.18	2.50	17609.30	47243.90	17609.30	29.764
4.48	5.13	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	591.62	2.50	17609.30	47216.00	17609.30	0.35	0.00	250.18	2.50	17609.30	47216.00	17609.30	29.764
5.13	5.58	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	591.62	2.50	17609.30	47175.80	17609.30	0.35	0.00	250.18	2.50	17609.30	47175.80	17609.30	29.764

Pilastrata n. 42

Nodi: 42 142 242
Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Tipo	B <cm>	H <cm>	Cf <cm>	Cls	Fck <daN/cmq>	Fctk <daN/cmq>	Fcd <daN/cmq>	Fcd (Inc) <daN/cmq>	Fctd <daN/cmq>	Tp	Fyk <daN/cmq>	Fyd <daN/cmq>
1	R	40.00	40.00	5.00	C25/30	249.00	17.91	141.10	249.00	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	49(e)	SLU	1	1	0.00	-18576.90	11.37	374.32	2082.61	2082.61	-18576.90	1706.09	10454.70	81.56	8.22	5.006
0.00	49(e)	SLU	1	1	0.00	-18576.90	11.37	374.32	2082.61	2082.61	-18576.90	1706.09	10454.70	81.56	8.22	5.006
3.63	49(e)	SLU	1	1	363.00	-16689.30	-49.88	-336.29	-1654.14	-1654.14	-16689.30	-1993.68	-10156.40	260.16	8.15	6.132
4.03	62(e)	SLU	2	1	0.00	-3804.33	-18.16	-76.09	1599.28	1599.28	-3804.33	-460.70	8454.75	91.41	15.01	5.288
4.03	62(e)	SLU	2	1	0.00	-3804.33	-18.16	-76.09	1599.28	1599.28	-3804.33	-460.70	8454.75	91.41	15.01	5.288
5.58	63(e)	SLU	2	1	155.00	-5911.09	-18.76	118.22	-1261.82	-1261.82	-5911.09	733.21	-8755.30	272.81	13.30	6.933

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	M'ydy <daNm>	M'ydz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	1	SND	1	1	0.00	-10056.70	2336.16	2336.16	1320.65	1320.65	-10056.70	5982.06	3392.22	25.31	6.65	2.563
0.00	1	SND	1	1	0.00	-10056.70	2336.16	2336.16	1320.65	1320.65	-10056.70	5982.06	3392.22	25.31	6.65	2.563
3.63	1	SND	1	1	363.00	-8529.75	-1849.62	-1849.62	-1029.41	-1029.41	-8529.75	-5800.99	-3331.53	205.31	6.80	3.160
4.03	7	SND	2	1	0.00	-2840.09	-323.40	-323.40	1618.04	1618.04	-2840.09	-1211.57	6288.06	97.03	11.61	3.881
4.03	7	SND	2	1	0.00	-2840.09	-323.40	-323.40	1618.04	1618.04	-2840.09	-1211.57	6288.06	97.03	11.61	3.881
5.58	7(e)	SND	2	1	155.00	-2220.09	10.84	44.40	-906.65	-906.65	-2220.09	372.57	-6596.53	271.41	15.45	7.258

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	Mz <daNm>	My <daNm>	AfT <cmq>	AfC <cmq>	σ_c <daN/cmq>	σ_f <daN/cmq>
0.00	53	SLE R	1	1	0.00	-13053.00	1426.66	10.63	4.62	7.70	20.36	252.11
0.00	22	SLE Q	1	1	0.00	-10019.20	756.36	55.05	0.00	12.31	12.32	159.03
0.00	53	SLE R	1	1	0.00	-13053.00	1426.66	10.63	4.62	7.70	20.36	252.11
0.00	22	SLE Q	1	1	0.00	-10019.20	756.36	55.05	0.00	12.31	12.32	159.03
3.63	53	SLE R	1	1	363.00	-11601.00	-1135.22	-36.93	4.62	7.70	16.74	210.47
3.63	22	SLE Q	1	1	363.00	-8567.22	-694.75	-68.49	1.54	10.78	11.19	143.19
4.03	66	SLE R	2	1	0.00	-2723.97	1081.45	-12.63	7.70	4.62	17.04	424.97
4.03	22	SLE Q	2	1	0.00	-2967.32	540.81	-15.28	7.70	4.62	8.16	100.67
4.03	66	SLE R	2	1	0.00	-2723.97	1081.45	-12.63	7.70	4.62	17.04	424.97
4.03	22	SLE Q	2	1	0.00	-2967.32	540.81	-15.28	7.70	4.62	8.16	100.67
5.58	67	SLE R	2	1	155.00	-4045.81	-869.53	-12.82	7.70	4.62	13.21	204.84
5.58	66	SLE R	2	1	155.00	-2103.97	-761.83	-8.33	7.70	4.62	11.96	284.47
5.58	22	SLE Q	2	1	155.00	-2347.32	-503.21	-7.45	7.70	4.62	7.64	118.16

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	c <mm>	s <mm>	K_2	Φ_{eq}	Δ_{sm} <mm>	A_s <cmq>	$A_{c\ eff}$ <cmq>	σ_s <daN/cmq>	ε_{sm}	Wk <mm>
4.03	22	SLE Q	2	1	0.00	-2967.32	-15.28	540.81	44.00	149.00	0.50	14.00	167.88	4.62	263.50	100.67	0.03	0.01
4.03	70	SLE F	2	1	0.00	-2655.15	-12.04	658.43	44.00	149.00	0.50	14.00	183.22	4.62	314.11	183.65	0.05	0.02
4.03	22	SLE Q	2	1	0.00	-2967.32	-15.28	540.81	44.00	149.00	0.50	14.00	167.88	4.62	263.50	100.67	0.03	0.01
4.03	70	SLE F	2	1	0.00	-2655.15	-12.04	658.43	44.00	149.00	0.50	14.00	183.22	4.62	314.11	183.65	0.05	0.02
5.58	22	SLE Q	2	1	155.00	-2347.32	-7.45	-503.21	44.00	149.00	0.50	14.00	178.13	4.62	297.31	118.16	0.03	0.01
5.58	70	SLE F	2	1	155.00	-2035.15	-6.94	-524.77	44.00	149.00	0.50	14.00	185.24	4.62	320.78	151.66	0.04	0.01

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.60	ø8/20	2	2	36	SLU	0.40	0.35	671.34	2.50	15312.40	32467.80	15312.40	0.40	0.35	157.12	2.50	15312.40	32467.80	15312.40	22.809
0.00	0.60	ø8/20	2	2	49	SLU	0.40	0.35	1029.41	2.50	15312.40	32795.90	15312.40	0.40	0.35	16.87	2.50	15312.40	32795.90	15312.40	14.875
0.00	0.60	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	647.34	2.50	15312.40	31652.30	15312.40	0.40	0.35	1153.11	2.50	15312.40	31652.30	15312.40	13.279
0.00	0.60	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	959.00	2.50	15312.40	31656.60	15312.40	0.40	0.35	493.25	2.50	15312.40	31656.60	15312.40	15.967
0.60	3.02	ø8/20	2	2	36	SLU	0.40	0.35	671.34	2.50	15312.40	32425.60	15312.40	0.40	0.35	157.12	2.50	15312.40	32425.60	15312.40	22.809
0.60	3.02	ø8/20	2	2	49	SLU	0.40	0.35	1029.41	2.50	15312.40	32753.70	15312.40	0.40	0.35	16.87	2.50	15312.40	32753.70	15312.40	14.875
0.60	3.02	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	647.34	2.50	15312.40	31619.80	15312.40	0.40	0.35	1153.11	2.50	15312.40	31619.80	15312.40	13.279
0.60	3.02	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	959.00	2.50	15312.40	31624.20	15312.40	0.40	0.35	493.25	2.50	15312.40	31624.20	15312.40	15.967
3.02	3.63	ø8/20	2	2	36	SLU	0.40	0.35	671.34	2.50	15312.40	32256.70	15312.40	0.40	0.35	157.12	2.50	15312.40	32256.70	15312.40	22.809
3.02	3.63	ø8/20	2	2	49	SLU	0.40	0.35	1029.41	2.50	15312.40	32584.80	15312.40	0.40	0.35	16.87	2.50	15312.40	32584.80	15312.40	14.875
3.02	3.63	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	647.34	2.50	15312.40	31489.90	15312.40	0.40	0.35	1153.11	2.50	15312.40	31489.90	15312.40	13.279
3.02	3.63	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	959.00	2.50	15312.40	31494.20	15312.40	0.40	0.35	493.25	2.50	15312.40	31494.20	15312.40	15.967
4.03	4.48	ø8/20	2	2	23	SLU	0.40	0.35	1064.99	2.50	15312.40	31126.60	15312.40	0.40	0.35	61.73	2.50	15312.40	31126.60	15312.40	14.378
4.03	4.48	ø8/20	2	2	62	SLU	0.40	0.35	1741.64	2.50	15312.40	30813.10	15312.40	0.40	0.35	3.95	2.50	15312.40	30813.10	15312.40	8.792
4.03	4.48	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	879.68	2.50	15312.40	30708.50	15312.40	0.40	0.35	533.82	2.50	15312.40	30708.50	15312.40	17.407
4.03	4.48	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	1110.76	2.50	15312.40	30717.80	15312.40	0.40	0.35	203.50	2.50	15312.40	30717.80	15312.40	13.786
4.48	5.13	ø8/20	2	2	23	SLU	0.40	0.35	1064.99	2.50	15312.40	31095.20	15312.40	0.40	0.35	61.73	2.50	15312.40	31095.20	15312.40	14.378
4.48	5.13	ø8/20	2	2	62	SLU	0.40	0.35	1741.64	2.50	15312.40	30781.70	15312.40	0.40	0.35	3.95	2.50	15312.40	30781.70	15312.40	8.792
4.48	5.13	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	879.68	2.50	15312.40	30684.40	15312.40	0.40	0.35	533.82	2.50	15312.40	30684.40	15312.40	17.407
4.48	5.13	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	1110.76	2.50	15312.40	30693.60	15312.40	0.40	0.35	203.50	2.50	15312.40	30693.60	15312.40	13.786
5.13	5.58	ø8/20	2	2	23	SLU	0.40	0.35	1064.99	2.50	15312.40	31049.90	15312.40	0.40	0.35	61.73	2.50	15312.40	31049.90	15312.40	14.378
5.13	5.58	ø8/20	2	2	62	SLU	0.40	0.35	1741.64	2.50	15312.40	30736.30	15312.40	0.40	0.35	3.95	2.50	15312.40	30736.30	15312.40	8.792
5.13	5.58	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	879.68	2.50	15312.40	30649.50	15312.40	0.40	0.35	533.82	2.50	15312.40	30649.50	15312.40	17.407
5.13	5.58	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	1110.76	2.50	15312.40	30658.70	15312.40	0.40	0.35	203.50	2.50	15312.40	30658.70	15312.40	13.786

Verifiche di resistenza al fuoco

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	75(e)	SLU I	1	1	0.00	-10019.20	55.05	756.36	-10019.20	-2766.70	9754.53	101.25	51.43	12.952
0.00	75(e)	SLU I	1	1	0.00	-10019.20	55.05	756.36	-10019.20	-2766.70	9754.53	101.25	51.43	12.952
3.63	75(e)	SLU I	1	1	363.00	-8567.22	-68.49	-694.75	-8567.22	2510.91	-9613.58	279.84	55.00	13.880
4.03	75(e)	SLU I	2	1	0.00	-2967.32	-15.28	540.81	-2967.32	1104.95	9122.11	85.78	75.62	16.889
4.03	75(e)	SLU I	2	1	0.00	-2967.32	-15.28	540.81	-2967.32	1104.95	9122.11	85.78	75.62	16.889
5.58	75(e)	SLU I	2	1	155.00	-2347.32	-7.45	-503.21	-2347.32	727.17	-9068.54	272.81	83.08	18.001

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.60	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	399.75	2.50	17609.30	47902.20	17609.30	0.35	0.00	34.03	2.50	17609.30	47902.20	17609.30	44.050
0.60	3.02	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	399.75	2.50	17609.30	47864.70	17609.30	0.35	0.00	34.03	2.50	17609.30	47864.70	17609.30	44.050
3.02	3.63	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	399.75	2.50	17609.30	47714.80	17609.30	0.35	0.00	34.03	2.50	17609.30	47714.80	17609.30	44.050
4.03	4.48	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	673.56	2.50	17609.30	46810.20	17609.30	0.35	0.00	5.05	2.50	17609.30	46810.20	17609.30	26.143
4.48	5.13	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	673.56	2.50	17609.30	46782.30	17609.30	0.35	0.00	5.05	2.50	17609.30	46782.30	17609.30	26.143
5.13	5.58	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	673.56	2.50	17609.30	46742.00	17609.30	0.35	0.00	5.05	2.50	17609.30	46742.00	17609.30	26.143

Pilastrata n. 43

Nodi: 43 143 243

Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Tipo	B <cm>	H <cm>	Cf <cm>	Cls	Fck <daN/cmq>	Fctk <daN/cmq>	Fcd <daN/cmq>	Fcd (Inc) <daN/cmq>	Fctd <daN/cmq>	Tp	Fyk <daN/cmq>	Fyd <daN/cmq>
1	R	40.00	40.00	5.00	C25/30	249.00	17.91	141.10	249.00	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	49(e)	SLU	1	1	0.00	-22705.40	-4.56	-457.51	3021.07	3021.07	-22705.40	-1675.57	11002.40	98.44	7.64	3.642
0.00	49(e)	SLU	1	1	0.00	-22705.40	-4.56	-457.51	3021.07	3021.07	-22705.40	-1675.57	11002.40	98.44	7.64	3.642
3.63	50(e)	SLU	1	1	363.00	-23125.10	26.55	-465.97	-2271.31	-2271.31	-23125.10	-2235.43	-10909.70	258.75	6.98	4.803
4.03	50(e)	SLU	2	1	0.00	-17792.20	-161.52	-355.84	-2637.35	-2637.35	-17792.20	-1460.24	-10382.20	262.97	8.75	3.940
4.03	50(e)	SLU	2	1	0.00	-17792.20	-161.52	-355.84	-2637.35	-2637.35	-17792.20	-1460.24	-10382.20	262.97	8.75	3.940
5.58	50(e)	SLU	2	1	155.00	-16986.20	3.16	339.72	-6826.81	-6826.81	-16986.20	681.85	-10345.50	272.81	10.58	1.517

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	M'ydy <daNm>	M'ydz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	1	SND	1	1	0.00	-11026.70	2458.08	2458.08	1582.91	1582.91	-11026.70	5928.50	3686.47	28.12	6.35	2.388
0.00	1	SND	1	1	0.00	-11026.70	2458.08	2458.08	1582.91	1582.91	-11026.70	5928.50	3686.47	28.12	6.35	2.388
3.63	1	SND	1	1	363.00	-9378.53	-2077.30	-2077.30	-1047.93	-1047.93	-9378.53	-6079.31	-3087.47	202.50	6.98	2.931
4.03	7	SND	2	1	0.00	-5380.44	-345.90	-345.90	-1691.39	-1691.39	-5380.44	-1386.81	-6537.42	261.56	10.47	3.871
4.03	7	SND	2	1	0.00	-5380.44	-345.90	-345.90	-1691.39	-1691.39	-5380.44	-1386.81	-6537.42	261.56	10.47	3.871
5.58	7	SND	2	1	155.00	-4760.44	112.84	112.84	-2996.43	-2996.43	-4760.44	369.83	-6941.85	271.41	14.73	2.318

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	Mz <daNm>	My <daNm>	AfT <cmq>	AfC <cmq>	σ_c <daN/cmq>	σ_f <daN/cmq>
0.00	53	SLE R	1	1	0.00	-15843.10	2054.85	-0.45	4.62	7.70	29.08	348.25
0.00	22	SLE Q	1	1	0.00	-10928.60	736.11	48.60	0.00	12.31	12.55	163.72
0.00	53	SLE R	1	1	0.00	-15843.10	2054.85	-0.45	4.62	7.70	29.08	348.25
0.00	22	SLE Q	1	1	0.00	-10928.60	736.11	48.60	0.00	12.31	12.55	163.72
3.63	54	SLE R	1	1	363.00	-15929.40	-1547.90	16.52	4.62	7.70	22.51	283.88
3.63	53	SLE R	1	1	363.00	-14391.10	-1507.19	20.31	4.62	7.70	21.70	270.53
3.63	22	SLE Q	1	1	363.00	-9476.60	-641.09	-23.29	0.00	12.31	10.75	140.49
4.03	54	SLE R	2	1	0.00	-12159.00	-1794.18	-112.14	4.62	7.70	27.13	314.52
4.03	53	SLE R	2	1	0.00	-10562.20	-1737.89	-103.80	6.16	6.16	26.63	300.73
4.03	22	SLE Q	2	1	0.00	-5516.27	-638.49	-87.02	4.62	7.70	10.02	121.67
4.03	54	SLE R	2	1	0.00	-12159.00	-1794.18	-112.14	4.62	7.70	27.13	314.52
4.03	53	SLE R	2	1	0.00	-10562.20	-1737.89	-103.80	6.16	6.16	26.63	300.73
4.03	22	SLE Q	2	1	0.00	-5516.27	-638.49	-87.02	4.62	7.70	10.02	121.67
5.58	54	SLE R	2	1	155.00	-11539.00	-4648.55	2.78	7.70	4.62	72.25	1828.81
5.58	22	SLE Q	2	1	155.00	-4896.27	-1918.89	12.59	7.70	4.62	30.03	746.79

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	c <mm>	s <mm>	K_2	Φ_{eq}	Δ_{sm} <mm>	A_s <cmq>	$A_{c\ eff}$ <cmq>	σ_s <daN/cmq>	ε_{sm}	Wk <mm>
4.03	57	SLE F	2	1	0.00	-6009.02	-88.22	-787.51	44.00	149.00	0.50	14.00	211.53	1.54	135.82	78.35	0.02	0.01
4.03	57	SLE F	2	1	0.00	-6009.02	-88.22	-787.51	44.00	149.00	0.50	14.00	211.53	1.54	135.82	78.35	0.02	0.01
5.58	22	SLE Q	2	1	155.00	-4896.27	12.59	-1918.89	44.00	149.00	0.50	14.00	195.87	4.62	355.82	746.79	0.22	0.07
5.58	57	SLE F	2	1	155.00	-5389.02	4.33	-2232.87	44.00	149.00	0.50	14.00	197.38	4.62	360.80	891.49	0.26	0.09

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.60	ø8/20	2	2	36	SLU	0.40	0.35	757.37	2.50	15312.40	32866.20	15312.40	0.40	0.35	149.33	2.50	15312.40	32866.20	15312.40	20.218
0.00	0.60	ø8/20	2	2	49	SLU	0.40	0.35	1441.13	2.50	15312.40	33350.10	15312.40	0.40	0.35	10.13	2.50	15312.40	33350.10	15312.40	10.625
0.00	0.60	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	724.40	2.50	15312.40	31782.50	15312.40	0.40	0.35	1249.41	2.50	15312.40	31782.50	15312.40	12.256
0.00	0.60	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	1097.76	2.50	15312.40	31786.80	15312.40	0.40	0.35	523.79	2.50	15312.40	31786.80	15312.40	13.949
0.60	3.02	ø8/20	2	2	36	SLU	0.40	0.35	757.37	2.50	15312.40	32824.00	15312.40	0.40	0.35	149.33	2.50	15312.40	32824.00	15312.40	20.218
0.60	3.02	ø8/20	2	2	49	SLU	0.40	0.35	1441.13	2.50	15312.40	33307.80	15312.40	0.40	0.35	10.13	2.50	15312.40	33307.80	15312.40	10.625
0.60	3.02	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	724.40	2.50	15312.40	31750.00	15312.40	0.40	0.35	1249.41	2.50	15312.40	31750.00	15312.40	12.256
0.60	3.02	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	1097.76	2.50	15312.40	31754.30	15312.40	0.40	0.35	523.79	2.50	15312.40	31754.30	15312.40	13.949
3.02	3.63	ø8/20	2	2	36	SLU	0.40	0.35	757.37	2.50	15312.40	32655.10	15312.40	0.40	0.35	149.33	2.50	15312.40	32655.10	15312.40	20.218
3.02	3.63	ø8/20	2	2	49	SLU	0.40	0.35	1441.13	2.50	15312.40	33138.90	15312.40	0.40	0.35	10.13	2.50	15312.40	33138.90	15312.40	10.625
3.02	3.63	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	724.40	2.50	15312.40	31620.10	15312.40	0.40	0.35	1249.41	2.50	15312.40	31620.10	15312.40	12.256
3.02	3.63	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	1097.76	2.50	15312.40	31624.30	15312.40	0.40	0.35	523.79	2.50	15312.40	31624.30	15312.40	13.949
4.03	4.48	ø8/20	2	2	63	SLU	0.40	0.35	1744.88	2.50	15312.40	32095.30	15312.40	0.40	0.35	147.24	2.50	15312.40	32095.30	15312.40	8.776
4.03	4.48	ø8/20	2	2	50	SLU	0.40	0.35	2702.88	2.50	15312.40	32690.60	15312.40	0.40	0.35	106.25	2.50	15312.40	32690.60	15312.40	5.665
4.03	4.48	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	990.10	2.50	15312.40	31052.50	15312.40	0.40	0.35	567.50	2.50	15312.40	31052.50	15312.40	15.466
4.03	4.48	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	1159.98	2.50	15312.40	31061.10	15312.40	0.40	0.35	270.58	2.50	15312.40	31061.10	15312.40	13.201
4.48	5.13	ø8/20	2	2	63	SLU	0.40	0.35	1744.88	2.50	15312.40	32063.90	15312.40	0.40	0.35	147.24	2.50	15312.40	32063.90	15312.40	8.776
4.48	5.13	ø8/20	2	2	50	SLU	0.40	0.35	2702.88	2.50	15312.40	32659.20	15312.40	0.40	0.35	106.25	2.50	15312.40	32659.20	15312.40	5.665
4.48	5.13	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	990.10	2.50	15312.40	31028.30	15312.40	0.40	0.35	567.50	2.50	15312.40	31028.30	15312.40	15.466
4.48	5.13	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	1159.98	2.50	15312.40	31036.90	15312.40	0.40	0.35	270.58	2.50	15312.40	31036.90	15312.40	13.201
5.13	5.58	ø8/20	2	2	63	SLU	0.40	0.35	1744.88	2.50	15312.40	32018.60	15312.40	0.40	0.35	147.24	2.50	15312.40	32018.60	15312.40	8.776
5.13	5.58	ø8/20	2	2	50	SLU	0.40	0.35	2702.88	2.50	15312.40	32613.80	15312.40	0.40	0.35	106.25	2.50	15312.40	32613.80	15312.40	5.665
5.13	5.58	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	990.10	2.50	15312.40	30993.40	15312.40	0.40	0.35	567.50	2.50	15312.40	30993.40	15312.40	15.466
5.13	5.58	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	1159.98	2.50	15312.40	31002.00	15312.40	0.40	0.35	270.58	2.50	15312.40	31002.00	15312.40	13.201

Verifiche di resistenza al fuoco

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	75(e)	SLU I	1	1	0.00	-10928.60	48.60	736.11	-143809.00	3064.83	9810.65	77.34	48.75	13.159
0.00	75(e)	SLU I	1	1	0.00	-10928.60	48.60	736.11	-143809.00	3064.83	9810.65	77.34	48.75	13.159
3.63	75(e)	SLU I	1	1	363.00	-9476.60	-23.29	-641.09	-9476.60	2784.74	-9677.79	281.25	51.68	15.055
4.03	75(e)	SLU I	2	1	0.00	-5516.27	-87.02	-638.49	-5516.27	-1774.07	-9417.59	262.97	63.42	14.790
4.03	75(e)	SLU I	2	1	0.00	-5516.27	-87.02	-638.49	-5516.27	-1774.07	-9417.59	262.97	63.42	14.790
5.58	75(e)	SLU I	2	1	155.00	-4896.27	12.59	-1918.89	-4896.27	-622.08	-9453.02	267.19	79.73	4.931

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.60	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	379.39	2.50	17609.30	48043.00	17609.30	0.35	0.00	19.81	2.50	17609.30	48043.00	17609.30	46.414
0.60	3.02	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	379.39	2.50	17609.30	48005.60	17609.30	0.35	0.00	19.81	2.50	17609.30	48005.60	17609.30	46.414
3.02	3.63	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	379.39	2.50	17609.30	47855.70	17609.30	0.35	0.00	19.81	2.50	17609.30	47855.70	17609.30	46.414
4.03	4.48	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	826.06	2.50	17609.30	47204.90	17609.30	0.35	0.00	64.26	2.50	17609.30	47204.90	17609.30	21.317
4.48	5.13	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	826.06	2.50	17609.30	47177.00	17609.30	0.35	0.00	64.26	2.50	17609.30	47177.00	17609.30	21.317
5.13	5.58	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	826.06	2.50	17609.30	47136.80	17609.30	0.35	0.00	64.26	2.50	17609.30	47136.80	17609.30	21.317

Pilastrata n. 44

Nodi: 44 144 244

Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Tipo	B <cm>	H <cm>	Cf <cm>	Cls	Fck <daN/cmq>	Fctk <daN/cmq>	Fcd <daN/cmq>	Fcd (Inc) <daN/cmq>	Fctd <daN/cmq>	Tp	Fyk <daN/cmq>	Fyd <daN/cmq>
1	R	40.00	40.00	5.00	C25/30	249.00	17.91	141.10	249.00	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	49(e)	SLU	1	1	0.00	-18630.00	-26.97	-375.39	3500.85	3500.85	-18630.00	-1205.22	10523.90	95.62	9.10	3.009
0.00	49(e)	SLU	1	1	0.00	-18630.00	-26.97	-375.39	3500.85	3500.85	-18630.00	-1205.22	10523.90	95.62	9.10	3.009
3.63	49(e)	SLU	1	1	363.00	-16742.40	-7.38	-337.36	-2386.47	-2386.47	-16742.40	-1468.67	-10236.20	262.97	8.94	4.291
4.03	62(e)	SLU	2	1	0.00	-4049.44	58.51	80.99	2395.95	2395.95	-4049.44	378.39	8478.18	88.95	15.17	3.540
4.03	62(e)	SLU	2	1	0.00	-4049.44	58.51	80.99	2395.95	2395.95	-4049.44	378.39	8478.18	88.95	15.17	3.540
5.58	49(e)	SLU	2	1	155.00	-7766.41	-34.79	-155.33	-1414.19	-1414.19	-7766.41	-1008.26	-9012.12	265.78	11.95	6.374

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	M'ydy <daNm>	M'ydz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	7	SND	1	1	0.00	-9468.20	989.32	989.32	3822.45	3822.45	-9468.20	1753.83	6894.39	78.75	8.85	1.802
0.00	7	SND	1	1	0.00	-9468.20	989.32	989.32	3822.45	3822.45	-9468.20	1753.83	6894.39	78.75	8.85	1.802
3.63	7	SND	1	1	363.00	-8016.20	-803.75	-803.75	-2418.77	-2418.77	-8016.20	-2056.85	-6517.33	255.94	8.35	2.681
4.03	7	SND	2	1	0.00	-2650.01	346.25	346.25	2578.81	2578.81	-2650.01	818.46	6463.79	85.78	13.28	2.504
4.03	7	SND	2	1	0.00	-2650.01	346.25	346.25	2578.81	2578.81	-2650.01	818.46	6463.79	85.78	13.28	2.504
5.58	7	SND	2	1	155.00	-2030.01	74.41	74.41	-1538.22	-1538.22	-2030.01	373.34	-6569.71	271.41	15.52	4.273

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	Mz <daNm>	My <daNm>	AfT <cmq>	AfC <cmq>	σ_c <daN/cmq>	σ_f <daN/cmq>
0.00	53	SLE R	1	1	0.00	-13085.00	2357.93	-15.62	7.70	4.62	34.76	421.67
0.00	22	SLE Q	1	1	0.00	-9989.32	555.46	45.99	0.00	12.31	10.53	139.03
0.00	53	SLE R	1	1	0.00	-13085.00	2357.93	-15.62	7.70	4.62	34.76	421.67
0.00	22	SLE Q	1	1	0.00	-9989.32	555.46	45.99	0.00	12.31	10.53	139.03
3.63	53	SLE R	1	1	363.00	-11633.00	-1616.39	-8.01	4.62	7.70	23.07	271.96
3.63	22	SLE Q	1	1	363.00	-8537.32	-597.35	-59.15	0.00	12.31	10.18	132.01
4.03	66	SLE R	2	1	0.00	-2888.77	1615.04	41.03	7.70	4.62	26.09	736.64
4.03	22	SLE Q	2	1	0.00	-3034.34	564.34	34.32	7.70	4.62	8.82	111.99
4.03	66	SLE R	2	1	0.00	-2888.77	1615.04	41.03	7.70	4.62	26.09	736.64
4.03	22	SLE Q	2	1	0.00	-3034.34	564.34	34.32	7.70	4.62	8.82	111.99
5.58	53	SLE R	2	1	155.00	-5284.08	-954.02	-22.96	7.70	4.62	14.32	174.03
5.58	66	SLE R	2	1	155.00	-2268.77	680.99	24.94	7.70	4.62	10.91	227.85
5.58	22	SLE Q	2	1	155.00	-2414.34	-175.65	1.63	0.00	12.31	2.81	36.55

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	c <mm>	s <mm>	K_2	Φ_{eq}	Δ_{sm} <mm>	A_s <cmq>	$A_{c\ eff}$ <cmq>	σ_s <daN/cmq>	ε_{sm}	Wk <mm>
4.03	22	SLE Q	2	1	0.00	-3034.34	34.32	564.34	44.00	149.00	0.50	14.00	163.95	4.62	250.53	111.99	0.03	0.01
4.03	70	SLE F	2	1	0.00	-2732.81	37.77	780.89	44.00	149.00	0.50	14.00	183.27	4.62	314.27	253.26	0.07	0.02
4.03	22	SLE Q	2	1	0.00	-3034.34	34.32	564.34	44.00	149.00	0.50	14.00	163.95	4.62	250.53	111.99	0.03	0.01
4.03	70	SLE F	2	1	0.00	-2732.81	37.77	780.89	44.00	149.00	0.50	14.00	183.27	4.62	314.27	253.26	0.07	0.02

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.60	ø8/20	2	2	36	SLU	0.40	0.35	482.81	2.50	15312.40	32467.70	15312.40	0.40	0.35	150.34	2.50	15312.40	32467.70	15312.40	31.715
0.00	0.60	ø8/20	2	2	49	SLU	0.40	0.35	1621.85	2.50	15312.40	32803.00	15312.40	0.40	0.35	5.40	2.50	15312.40	32803.00	15312.40	9.441
0.00	0.60	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	956.83	2.50	15312.40	31670.60	15312.40	0.40	0.35	1158.75	2.50	15312.40	31670.60	15312.40	13.214
0.00	0.60	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	1719.24	2.50	15312.40	31713.20	15312.40	0.40	0.35	493.96	2.50	15312.40	31713.20	15312.40	8.906
0.60	3.02	ø8/20	2	2	36	SLU	0.40	0.35	482.81	2.50	15312.40	32425.50	15312.40	0.40	0.35	150.34	2.50	15312.40	32425.50	15312.40	31.715
0.60	3.02	ø8/20	2	2	49	SLU	0.40	0.35	1621.85	2.50	15312.40	32760.80	15312.40	0.40	0.35	5.40	2.50	15312.40	32760.80	15312.40	9.441
0.60	3.02	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	956.83	2.50	15312.40	31638.10	15312.40	0.40	0.35	1158.75	2.50	15312.40	31638.10	15312.40	13.214
0.60	3.02	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	1719.24	2.50	15312.40	31680.70	15312.40	0.40	0.35	493.96	2.50	15312.40	31680.70	15312.40	8.906
3.02	3.63	ø8/20	2	2	36	SLU	0.40	0.35	482.81	2.50	15312.40	32256.60	15312.40	0.40	0.35	150.34	2.50	15312.40	32256.60	15312.40	31.715
3.02	3.63	ø8/20	2	2	49	SLU	0.40	0.35	1621.85	2.50	15312.40	32591.90	15312.40	0.40	0.35	5.40	2.50	15312.40	32591.90	15312.40	9.441
3.02	3.63	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	956.83	2.50	15312.40	31508.20	15312.40	0.40	0.35	1158.75	2.50	15312.40	31508.20	15312.40	13.214
3.02	3.63	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	1719.24	2.50	15312.40	31550.80	15312.40	0.40	0.35	493.96	2.50	15312.40	31550.80	15312.40	8.906
4.03	4.48	ø8/20	2	2	36	SLU	0.40	0.35	624.74	2.50	15312.40	31149.40	15312.40	0.40	0.35	62.21	2.50	15312.40	31149.40	15312.40	24.510
4.03	4.48	ø8/20	2	2	62	SLU	0.40	0.35	875.89	2.50	15312.40	30846.00	15312.40	0.40	0.35	13.83	2.50	15312.40	30846.00	15312.40	17.482
4.03	4.48	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	664.17	2.50	15312.40	30733.70	15312.40	0.40	0.35	565.66	2.50	15312.40	30733.70	15312.40	23.055
4.03	4.48	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	901.02	2.50	15312.40	30761.30	15312.40	0.40	0.35	243.59	2.50	15312.40	30761.30	15312.40	16.994
4.48	5.13	ø8/20	2	2	36	SLU	0.40	0.35	624.74	2.50	15312.40	31118.00	15312.40	0.40	0.35	62.21	2.50	15312.40	31118.00	15312.40	24.510
4.48	5.13	ø8/20	2	2	62	SLU	0.40	0.35	875.89	2.50	15312.40	30814.60	15312.40	0.40	0.35	13.83	2.50	15312.40	30814.60	15312.40	17.482
4.48	5.13	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	664.17	2.50	15312.40	30709.50	15312.40	0.40	0.35	565.66	2.50	15312.40	30709.50	15312.40	23.055
4.48	5.13	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	901.02	2.50	15312.40	30737.10	15312.40	0.40	0.35	243.59	2.50	15312.40	30737.10	15312.40	16.994
5.13	5.58	ø8/20	2	2	36	SLU	0.40	0.35	624.74	2.50	15312.40	31072.60	15312.40	0.40	0.35	62.21	2.50	15312.40	31072.60	15312.40	24.510
5.13	5.58	ø8/20	2	2	62	SLU	0.40	0.35	875.89	2.50	15312.40	30769.20	15312.40	0.40	0.35	13.83	2.50	15312.40	30769.20	15312.40	17.482
5.13	5.58	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	664.17	2.50	15312.40	30674.60	15312.40	0.40	0.35	565.66	2.50	15312.40	30674.60	15312.40	23.055
5.13	5.58	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	901.02	2.50	15312.40	30702.30	15312.40	0.40	0.35	243.59	2.50	15312.40	30702.30	15312.40	16.994

Verifiche di resistenza al fuoco

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	75(e)	SLU I	1	1	0.00	-9989.32	45.99	555.46	-143809.00	3449.53	9606.62	75.94	47.40	14.396
0.00	75(e)	SLU I	1	1	0.00	-9989.32	45.99	555.46	-143809.00	3449.53	9606.62	75.94	47.40	14.396
3.63	75(e)	SLU I	1	1	363.00	-8537.32	-59.15	-597.35	-8537.32	2832.12	-9544.77	281.25	52.27	16.016
4.03	75(e)	SLU I	2	1	0.00	-3034.34	34.32	564.34	-3034.34	1101.28	9132.06	85.78	75.56	16.206
4.03	75(e)	SLU I	2	1	0.00	-3034.34	34.32	564.34	-3034.34	1101.28	9132.06	85.78	75.56	16.206
5.58	75(e)	SLU I	2	1	155.00	-2414.34	1.63	-175.65	-2414.34	-2293.30	-8927.48	261.56	61.58	50.598

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.60	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	317.58	2.50	17609.30	47897.60	17609.30	0.35	0.00	28.96	2.50	17609.30	47897.60	17609.30	55.449
0.60	3.02	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	317.58	2.50	17609.30	47860.10	17609.30	0.35	0.00	28.96	2.50	17609.30	47860.10	17609.30	55.449
3.02	3.63	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	317.58	2.50	17609.30	47710.20	17609.30	0.35	0.00	28.96	2.50	17609.30	47710.20	17609.30	55.449
4.03	4.48	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	477.41	2.50	17609.30	46820.60	17609.30	0.35	0.00	21.09	2.50	17609.30	46820.60	17609.30	36.885
4.48	5.13	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	477.41	2.50	17609.30	46792.70	17609.30	0.35	0.00	21.09	2.50	17609.30	46792.70	17609.30	36.885
5.13	5.58	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	477.41	2.50	17609.30	46752.40	17609.30	0.35	0.00	21.09	2.50	17609.30	46752.40	17609.30	36.885

Pilastrata n. 45

Nodi: 45 145 245

Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Tipo	B <cm>	H <cm>	Cf <cm>	Cls	Fck <daN/cmq>	Fctk <daN/cmq>	Fcd <daN/cmq>	Fcd (Inc) <daN/cmq>	Fctd <daN/cmq>	Tp	Fyk <daN/cmq>	Fyd <daN/cmq>
1	R	40.00	40.00	5.00	C25/30	249.00	17.91	141.10	249.00	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
-0.00	49(e)	SLU	1	1	0.00	-21851.90	-27.47	440.32	4397.54	4397.54	-21851.90	1184.36	10962.40	84.38	8.53	2.495
-0.00	49(e)	SLU	1	1	0.00	-21851.90	-27.47	440.32	4397.54	4397.54	-21851.90	1184.36	10962.40	84.38	8.53	2.495
3.63	49(e)	SLU	1	1	363.00	-19964.30	22.36	-402.28	-2955.24	-2955.24	-19964.30	-1445.77	-10673.00	262.97	8.42	3.611
4.03	49(e)	SLU	2	1	0.00	-14298.00	-4.45	-285.96	-3382.87	-3382.87	-14298.00	-693.29	-9967.91	267.19	11.19	2.943
4.03	49(e)	SLU	2	1	0.00	-14298.00	-4.45	-285.96	-3382.87	-3382.87	-14298.00	-693.29	-9967.91	267.19	11.19	2.943
5.58	49(e)	SLU	2	1	155.00	-13492.00	-21.73	-269.84	-8458.91	-8458.91	-13492.00	-433.69	-9866.79	268.59	12.22	1.167

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	M'ydy <daNm>	M'ydz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
-0.00	7	SND	1	1	0.00	-10396.80	1029.31	1029.31	4594.63	4594.63	-10396.80	1570.63	7109.36	80.16	9.14	1.546
-0.00	7	SND	1	1	0.00	-10396.80	1029.31	1029.31	4594.63	4594.63	-10396.80	1570.63	7109.36	80.16	9.14	1.546
3.63	1	SND	1	1	363.00	-9189.13	-2077.34	-2077.34	-1354.41	-1354.41	-9189.13	-5700.17	-3594.70	208.12	6.54	2.717
4.03	7	SND	2	1	0.00	-4780.36	-282.84	-282.84	-2528.78	-2528.78	-4780.36	-811.30	-6756.59	265.78	12.71	2.674
4.03	7	SND	2	1	0.00	-4780.36	-282.84	-282.84	-2528.78	-2528.78	-4780.36	-811.30	-6756.59	265.78	12.71	2.674
5.58	7	SND	2	1	155.00	-4160.36	116.12	116.12	-5004.50	-5004.50	-4160.36	73.70	-6842.20	270.70	15.08	1.367

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	Mz <daNm>	My <daNm>	AfT <cmq>	AfC <cmq>	σ_c <daN/cmq>	σ_f <daN/cmq>
-0.00	53	SLE R	1	1	0.00	-15271.50	2961.70	-16.15	7.70	4.62	44.01	597.83
-0.00	22	SLE Q	1	1	0.00	-10801.30	596.72	40.70	0.00	12.31	11.27	149.15
-0.00	53	SLE R	1	1	0.00	-15271.50	2961.70	-16.15	7.70	4.62	44.01	597.83
-0.00	22	SLE Q	1	1	0.00	-10801.30	596.72	40.70	0.00	12.31	11.27	149.15
3.63	53	SLE R	1	1	363.00	-13819.50	-2003.61	13.09	4.62	7.70	28.75	335.49
3.63	22	SLE Q	1	1	363.00	-9349.25	-700.17	-35.65	0.00	12.31	11.30	146.31
4.03	53	SLE R	2	1	0.00	-9820.05	-2293.94	-2.99	7.70	4.62	34.62	592.28
4.03	22	SLE Q	2	1	0.00	-5257.32	-780.58	-2.10	4.62	7.70	11.19	129.83
4.03	53	SLE R	2	1	0.00	-9820.05	-2293.94	-2.99	7.70	4.62	34.62	592.28
4.03	22	SLE Q	2	1	0.00	-5257.32	-780.58	-2.10	4.62	7.70	11.19	129.83
5.58	53	SLE R	2	1	155.00	-9200.05	-5735.88	-14.32	7.70	4.62	89.98	2673.41
5.58	22	SLE Q	2	1	155.00	-4637.32	-2022.57	1.63	7.70	4.62	31.51	826.77

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	c <mm>	s <mm>	K_2	Φ_{eq}	Δ_{sm} <mm>	A_s <cmq>	$A_{c\ eff}$ <cmq>	σ_s <daN/cmq>	ε_{sm}	Wk <mm>
4.03	22	SLE Q	2	1	0.00	-5257.32	-2.10	-780.58	44.00	149.00	0.50	14.00	158.22	4.62	231.62	92.41	0.03	0.01
4.03	57	SLE F	2	1	0.00	-5676.40	-1.73	-1004.68	44.00	149.00	0.50	14.00	170.38	4.62	271.75	173.14	0.05	0.01
4.03	22	SLE Q	2	1	0.00	-5257.32	-2.10	-780.58	44.00	149.00	0.50	14.00	158.22	4.62	231.62	92.41	0.03	0.01
4.03	57	SLE F	2	1	0.00	-5676.40	-1.73	-1004.68	44.00	149.00	0.50	14.00	170.38	4.62	271.75	173.14	0.05	0.01
5.58	22	SLE Q	2	1	155.00	-4637.32	1.63	-2022.57	44.00	149.00	0.50	14.00	253.19	1.54	181.63	826.77	0.24	0.10
5.58	57	SLE F	2	1	155.00	-5056.40	-1.69	-2567.27	44.00	149.00	0.50	14.00	242.61	4.62	510.00	1117.31	0.33	0.13

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
-0.00	0.60	ø8/20	2	2	36	SLU	0.40	0.35	721.06	2.50	15312.40	32818.90	15312.40	0.40	0.35	153.96	2.50	15312.40	32818.90	15312.40	21.236
-0.00	0.60	ø8/20	2	2	49	SLU	0.40	0.35	2025.56	2.50	15312.40	33235.50	15312.40	0.40	0.35	13.73	2.50	15312.40	33235.50	15312.40	7.560
-0.00	0.60	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	971.14	2.50	15312.40	31773.70	15312.40	0.40	0.35	1246.23	2.50	15312.40	31773.70	15312.40	12.287
-0.00	0.60	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	1917.08	2.50	15312.40	31806.50	15312.40	0.40	0.35	525.45	2.50	15312.40	31806.50	15312.40	7.987
0.60	3.02	ø8/20	2	2	36	SLU	0.40	0.35	721.06	2.50	15312.40	32776.70	15312.40	0.40	0.35	153.96	2.50	15312.40	32776.70	15312.40	21.236
0.60	3.02	ø8/20	2	2	49	SLU	0.40	0.35	2025.56	2.50	15312.40	33193.30	15312.40	0.40	0.35	13.73	2.50	15312.40	33193.30	15312.40	7.560
0.60	3.02	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	971.14	2.50	15312.40	31741.20	15312.40	0.40	0.35	1246.23	2.50	15312.40	31741.20	15312.40	12.287
0.60	3.02	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	1917.08	2.50	15312.40	31774.00	15312.40	0.40	0.35	525.45	2.50	15312.40	31774.00	15312.40	7.987
3.02	3.63	ø8/20	2	2	36	SLU	0.40	0.35	721.06	2.50	15312.40	32607.80	15312.40	0.40	0.35	153.96	2.50	15312.40	32607.80	15312.40	21.236
3.02	3.63	ø8/20	2	2	49	SLU	0.40	0.35	2025.56	2.50	15312.40	33024.40	15312.40	0.40	0.35	13.73	2.50	15312.40	33024.40	15312.40	7.560
3.02	3.63	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	971.14	2.50	15312.40	31611.30	15312.40	0.40	0.35	1246.23	2.50	15312.40	31611.30	15312.40	12.287
3.02	3.63	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	1917.08	2.50	15312.40	31644.10	15312.40	0.40	0.35	525.45	2.50	15312.40	31644.10	15312.40	7.987
4.03	4.48	ø8/20	2	2	23	SLU	0.40	0.35	1723.22	2.50	15312.40	31799.70	15312.40	0.40	0.35	32.77	2.50	15312.40	31799.70	15312.40	8.886
4.03	4.48	ø8/20	2	2	49	SLU	0.40	0.35	3274.86	2.50	15312.40	32221.60	15312.40	0.40	0.35	11.15	2.50	15312.40	32221.60	15312.40	4.676
4.03	4.48	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	1151.86	2.50	15312.40	31033.50	15312.40	0.40	0.35	481.63	2.50	15312.40	31033.50	15312.40	13.294
4.03	4.48	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	1615.10	2.50	15312.40	31072.10	15312.40	0.40	0.35	249.82	2.50	15312.40	31072.10	15312.40	9.481
4.48	5.13	ø8/20	2	2	23	SLU	0.40	0.35	1723.22	2.50	15312.40	31768.30	15312.40	0.40	0.35	32.77	2.50	15312.40	31768.30	15312.40	8.886
4.48	5.13	ø8/20	2	2	49	SLU	0.40	0.35	3274.86	2.50	15312.40	32190.20	15312.40	0.40	0.35	11.15	2.50	15312.40	32190.20	15312.40	4.676
4.48	5.13	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	1151.86	2.50	15312.40	31009.40	15312.40	0.40	0.35	481.63	2.50	15312.40	31009.40	15312.40	13.294

4.48	5.13	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	1615.10	2.50	15312.40	31048.00	15312.40	0.40	0.35	249.82	2.50	15312.40	31048.00	15312.40	9.481
5.13	5.58	ø8/20	2	2	23	SLU	0.40	0.35	1723.22	2.50	15312.40	31722.90	15312.40	0.40	0.35	32.77	2.50	15312.40	31722.90	15312.40	8.886
5.13	5.58	ø8/20	2	2	49	SLU	0.40	0.35	3274.86	2.50	15312.40	32144.80	15312.40	0.40	0.35	11.15	2.50	15312.40	32144.80	15312.40	4.676
5.13	5.58	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	1151.86	2.50	15312.40	30974.50	15312.40	0.40	0.35	481.63	2.50	15312.40	30974.50	15312.40	13.294
5.13	5.58	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	1615.10	2.50	15312.40	31013.10	15312.40	0.40	0.35	249.82	2.50	15312.40	31013.10	15312.40	9.481

Verifiche di resistenza al fuoco

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
-0.00	75(e)	SLU I	1	1	0.00	-10801.30	40.70	596.72	-143809.00	3417.84	9717.13	75.94	46.99	13.314
-0.00	75(e)	SLU I	1	1	0.00	-10801.30	40.70	596.72	-143809.00	3417.84	9717.13	75.94	46.99	13.314
3.63	75(e)	SLU I	1	1	363.00	-9349.25	-35.65	-700.17	-9349.25	-2484.13	-9718.21	260.16	54.62	13.834
4.03	75(e)	SLU I	2	1	0.00	-5257.32	-2.10	-780.58	-5257.32	1380.01	-9428.12	275.62	68.18	12.098
4.03	75(e)	SLU I	2	1	0.00	-5257.32	-2.10	-780.58	-5257.32	1380.01	-9428.12	275.62	68.18	12.098
5.58	75(e)	SLU I	2	1	155.00	-4637.32	1.63	-2022.57	-4637.32	596.42	-9414.39	272.81	80.28	4.659

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
-0.00	0.60	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	357.27	2.50	17609.30	48023.30	17609.30	0.35	0.00	21.03	2.50	17609.30	48023.30	17609.30	49.288
0.60	3.02	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	357.27	2.50	17609.30	47985.80	17609.30	0.35	0.00	21.03	2.50	17609.30	47985.80	17609.30	49.288
3.02	3.63	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	357.27	2.50	17609.30	47835.90	17609.30	0.35	0.00	21.03	2.50	17609.30	47835.90	17609.30	49.288
4.03	4.48	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	801.28	2.50	17609.30	47164.80	17609.30	0.35	0.00	2.40	2.50	17609.30	47164.80	17609.30	21.976
4.48	5.13	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	801.28	2.50	17609.30	47136.90	17609.30	0.35	0.00	2.40	2.50	17609.30	47136.90	17609.30	21.976
5.13	5.58	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	801.28	2.50	17609.30	47096.70	17609.30	0.35	0.00	2.40	2.50	17609.30	47096.70	17609.30	21.976

Pilastrata n. 46

Nodi: 46 146 246

Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Tipo	B <cm>	H <cm>	Cf <cm>	Cls	Fck <daN/cmq>	Fctk <daN/cmq>	Fcd <daN/cmq>	Fcd (Inc) <daN/cmq>	Fctd <daN/cmq>	Tp	Fyk <daN/cmq>	Fyd <daN/cmq>
1	R	40.00	40.00	5.00	C25/30	249.00	17.91	141.10	249.00	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
-0.00	49(e)	SLU	1	1	0.00	-18979.00	-44.42	382.43	4195.05	4195.05	-18979.00	941.92	10599.60	85.78	9.56	2.526
-0.00	49(e)	SLU	1	1	0.00	-18979.00	-44.42	382.43	4195.05	4195.05	-18979.00	941.92	10599.60	85.78	9.56	2.526
3.63	49(e)	SLU	1	1	363.00	-17091.40	42.36	-344.39	-2761.93	-2761.93	-17091.40	-1214.60	-10314.60	264.38	9.36	3.731
4.03	62(e)	SLU	2	1	0.00	-3935.77	9.43	78.72	3210.27	3210.27	-3935.77	91.23	8406.96	89.30	15.16	2.618
4.03	62(e)	SLU	2	1	0.00	-3935.77	9.43	78.72	3210.27	3210.27	-3935.77	91.23	8406.96	89.30	15.16	2.618
5.58	49(e)	SLU	2	1	155.00	-7815.13	1.56	-156.30	-1892.05	-1892.05	-7815.13	-724.01	-9033.69	267.19	12.82	4.774

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	M'ydy <daNm>	M'ydz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
-0.00	7	SND	1	1	0.00	-9307.51	975.92	975.92	5779.17	5779.17	-9307.51	1192.91	7165.64	82.97	10.30	1.239
-0.00	7	SND	1	1	0.00	-9307.51	975.92	975.92	5779.17	5779.17	-9307.51	1192.91	7165.64	82.97	10.30	1.239
3.63	7	SND	1	1	363.00	-7855.50	-763.68	-763.68	-3528.77	-3528.77	-7855.50	-1381.41	-6865.07	261.56	10.04	1.940
4.03	7	SND	2	1	0.00	-2394.94	317.43	317.43	3958.36	3958.36	-2394.94	595.16	6516.59	87.19	14.30	1.648
4.03	7	SND	2	1	0.00	-2394.94	317.43	317.43	3958.36	3958.36	-2394.94	595.16	6516.59	87.19	14.30	1.648
5.58	7(e)	SND	2	1	155.00	-1774.94	31.25	35.50	-2386.26	-2386.26	-1774.94	0.02	-6643.52	270.00	17.09	2.784

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	Mz <daNm>	My <daNm>	AfT <cmq>	AfC <cmq>	σ_c <daN/cmq>	σ_f <daN/cmq>
-0.00	53	SLE R	1	1	0.00	-13320.40	2812.80	-27.82	7.70	4.62	42.41	644.81
-0.00	22	SLE Q	1	1	0.00	-10160.60	427.86	32.66	0.00	12.31	9.47	127.56
-0.00	53	SLE R	1	1	0.00	-13320.40	2812.80	-27.82	7.70	4.62	42.41	644.81
-0.00	22	SLE Q	1	1	0.00	-10160.60	427.86	32.66	0.00	12.31	9.47	127.56
3.63	53	SLE R	1	1	363.00	-11868.40	-1862.58	26.99	4.62	7.70	27.18	310.82
3.63	22	SLE Q	1	1	363.00	-8708.63	-532.73	-22.95	0.00	12.31	9.43	124.07
4.03	66	SLE R	2	1	0.00	-2810.36	2163.91	7.00	7.70	4.62	34.01	1064.72
4.03	22	SLE Q	2	1	0.00	-3007.18	675.74	8.75	7.70	4.62	10.29	168.13
4.03	66	SLE R	2	1	0.00	-2810.36	2163.91	7.00	7.70	4.62	34.01	1064.72
4.03	22	SLE Q	2	1	0.00	-3007.18	675.74	8.75	7.70	4.62	10.29	168.13
5.58	53	SLE R	2	1	155.00	-5313.93	-1271.93	1.08	7.70	4.62	19.23	337.40
5.58	66	SLE R	2	1	155.00	-2190.36	977.35	0.13	7.70	4.62	15.22	403.47
5.58	22	SLE Q	2	1	155.00	-2387.18	-182.96	0.39	0.00	12.31	2.85	36.93

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	c <mm>	s <mm>	K_2	Φ_{eq}	Δ_{sm} <mm>	A_s <cmq>	$A_{c\ eff}$ <cmq>	σ_s <daN/cmq>	ε_{sm}	Wk <mm>
4.03	22	SLE Q	2	1	0.00	-3007.18	8.75	675.74	44.00	149.00	0.50	14.00	180.37	4.62	304.71	168.13	0.05	0.02
4.03	70	SLE F	2	1	0.00	-2694.86	9.04	973.58	44.00	149.00	0.50	14.00	194.06	4.62	349.88	362.70	0.11	0.03
4.03	22	SLE Q	2	1	0.00	-3007.18	8.75	675.74	44.00	149.00	0.50	14.00	180.37	4.62	304.71	168.13	0.05	0.02
4.03	70	SLE F	2	1	0.00	-2694.86	9.04	973.58	44.00	149.00	0.50	14.00	194.06	4.62	349.88	362.70	0.11	0.03
5.58	57	SLE F	2	1	155.00	-2699.57	0.47	-408.04	44.00	149.00	0.50	14.00	159.84	4.62	236.97	50.37	0.01	0.00

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
-0.00	0.60	ø8/20	2	2	36	SLU	0.40	0.35	383.56	2.50	15312.40	32501.10	15312.40	0.40	0.35	139.13	2.50	15312.40	32501.10	15312.40	39.922
-0.00	0.60	ø8/20	2	2	49	SLU	0.40	0.35	1916.52	2.50	15312.40	32849.90	15312.40	0.40	0.35	23.91	2.50	15312.40	32849.90	15312.40	7.990
-0.00	0.60	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	1097.69	2.50	15312.40	31707.90	15312.40	0.40	0.35	1142.67	2.50	15312.40	31707.90	15312.40	13.400
-0.00	0.60	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	2564.08	2.50	15312.40	31780.80	15312.40	0.40	0.35	479.22	2.50	15312.40	31780.80	15312.40	5.972
0.60	3.02	ø8/20	2	2	36	SLU	0.40	0.35	383.56	2.50	15312.40	32458.80	15312.40	0.40	0.35	139.13	2.50	15312.40	32458.80	15312.40	39.922
0.60	3.02	ø8/20	2	2	49	SLU	0.40	0.35	1916.52	2.50	15312.40	32807.70	15312.40	0.40	0.35	23.91	2.50	15312.40	32807.70	15312.40	7.990
0.60	3.02	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	1097.69	2.50	15312.40	31675.40	15312.40	0.40	0.35	1142.67	2.50	15312.40	31675.40	15312.40	13.400
0.60	3.02	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	2564.08	2.50	15312.40	31748.30	15312.40	0.40	0.35	479.22	2.50	15312.40	31748.30	15312.40	5.972
3.02	3.63	ø8/20	2	2	36	SLU	0.40	0.35	383.56	2.50	15312.40	32289.90	15312.40	0.40	0.35	139.13	2.50	15312.40	32289.90	15312.40	39.922
3.02	3.63	ø8/20	2	2	49	SLU	0.40	0.35	1916.52	2.50	15312.40	32638.70	15312.40	0.40	0.35	23.91	2.50	15312.40	32638.70	15312.40	7.990
3.02	3.63	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	1097.69	2.50	15312.40	31545.40	15312.40	0.40	0.35	1142.67	2.50	15312.40	31545.40	15312.40	13.400
3.02	3.63	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	2564.08	2.50	15312.40	31618.30	15312.40	0.40	0.35	479.22	2.50	15312.40	31618.30	15312.40	5.972
4.03	4.48	ø8/20	2	2	36	SLU	0.40	0.35	761.73	2.50	15312.40	31145.10	15312.40	0.40	0.35	37.41	2.50	15312.40	31145.10	15312.40	20.102
4.03	4.48	ø8/20	2	2	62	SLU	0.40	0.35	1115.09	2.50	15312.40	30830.70	15312.40	0.40	0.35	6.00	2.50	15312.40	30830.70	15312.40	13.732
4.03	4.48	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	800.62	2.50	15312.40	30735.70	15312.40	0.40	0.35	528.24	2.50	15312.40	30735.70	15312.40	19.126
4.03	4.48	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	1252.29	2.50	15312.40	30788.30	15312.40	0.40	0.35	219.53	2.50	15312.40	30788.30	15312.40	12.227
4.48	5.13	ø8/20	2	2	36	SLU	0.40	0.35	761.73	2.50	15312.40	31113.70	15312.40	0.40	0.35	37.41	2.50	15312.40	31113.70	15312.40	20.102
4.48	5.13	ø8/20	2	2	62	SLU	0.40	0.35	1115.09	2.50	15312.40	30799.30	15312.40	0.40	0.35	6.00	2.50	15312.40	30799.30	15312.40	13.732
4.48	5.13	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	800.62	2.50	15312.40	30711.60	15312.40	0.40	0.35	528.24	2.50	15312.40	30711.60	15312.40	19.126
4.48	5.13	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	1252.29	2.50	15312.40	30764.10	15312.40	0.40	0.35	219.53	2.50	15312.40	30764.10	15312.40	12.227
5.13	5.58	ø8/20	2	2	36	SLU	0.40	0.35	761.73	2.50	15312.40	31068.30	15312.40	0.40	0.35	37.41	2.50	15312.40	31068.30	15312.40	20.102
5.13	5.58	ø8/20	2	2	62	SLU	0.40	0.35	1115.09	2.50	15312.40	30753.90	15312.40	0.40	0.35	6.00	2.50	15312.40	30753.90	15312.40	13.732
5.13	5.58	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	800.62	2.50	15312.40	30676.70	15312.40	0.40	0.35	528.24	2.50	15312.40	30676.70	15312.40	19.126
5.13	5.58	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	1252.29	2.50	15312.40	30729.20	15312.40	0.40	0.35	219.53	2.50	15312.40	30729.20	15312.40	12.227

Verifiche di resistenza al fuoco

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
-0.00	75(e)	SLU I	1	1	0.00	-10160.60	32.66	427.86	-143809.00	4555.23	9242.71	67.50	40.73	14.154
-0.00	75(e)	SLU I	1	1	0.00	-10160.60	32.66	427.86	-143809.00	4555.23	9242.71	67.50	40.73	14.154
3.63	75(e)	SLU I	1	1	363.00	-8708.63	-22.95	-532.73	-143809.00	-3163.27	-9505.83	257.34	49.97	16.513
4.03	75(e)	SLU I	2	1	0.00	-3007.18	8.75	675.74	-3007.18	680.78	9169.63	87.19	82.37	13.553
4.03	75(e)	SLU I	2	1	0.00	-3007.18	8.75	675.74	-3007.18	680.78	9169.63	87.19	82.37	13.553
5.58	75(e)	SLU I	2	1	155.00	-2387.18	0.39	-182.96	-2387.18	2261.68	-8926.00	278.44	61.50	48.697

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
-0.00	0.60	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	264.63	2.50	17609.30	47924.10	17609.30	0.35	0.00	15.32	2.50	17609.30	47924.10	17609.30	66.544
0.60	3.02	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	264.63	2.50	17609.30	47886.60	17609.30	0.35	0.00	15.32	2.50	17609.30	47886.60	17609.30	66.544
3.02	3.63	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	264.63	2.50	17609.30	47736.70	17609.30	0.35	0.00	15.32	2.50	17609.30	47736.70	17609.30	66.544
4.03	4.48	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	554.00	2.50	17609.30	46816.40	17609.30	0.35	0.00	5.40	2.50	17609.30	46816.40	17609.30	31.785
4.48	5.13	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	554.00	2.50	17609.30	46788.50	17609.30	0.35	0.00	5.40	2.50	17609.30	46788.50	17609.30	31.785
5.13	5.58	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	554.00	2.50	17609.30	46748.20	17609.30	0.35	0.00	5.40	2.50	17609.30	46748.20	17609.30	31.785

Pilastrata n. 47

Nodi: 47 147 247

Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Tipo	B <cm>	H <cm>	Cf <cm>	Cls	Fck <daN/cmq>	Fctk <daN/cmq>	Fcd <daN/cmq>	Fcd (Inc) <daN/cmq>	Fctd <daN/cmq>	Tp	Fyk <daN/cmq>	Fyd <daN/cmq>
1	R	40.00	40.00	5.00	C25/30	249.00	17.91	141.10	249.00	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
-0.00	49(e)	SLU	1	1	0.00	-21900.10	-61.37	441.29	4416.99	4416.99	-21900.10	1184.04	10969.00	84.38	8.52	2.485
-0.00	49(e)	SLU	1	1	0.00	-21900.10	-61.37	441.29	4416.99	4416.99	-21900.10	1184.04	10969.00	84.38	8.52	2.485
3.63	49(e)	SLU	1	1	363.00	-20012.50	47.13	-403.25	-2955.82	-2955.82	-20012.50	-1445.44	-10679.40	262.97	8.41	3.612
4.03	49(e)	SLU	2	1	0.00	-14304.60	77.48	-286.09	-3387.61	-3387.61	-14304.60	-693.26	-9968.84	267.19	11.19	2.939
4.03	49(e)	SLU	2	1	0.00	-14304.60	77.48	-286.09	-3387.61	-3387.61	-14304.60	-693.26	-9968.84	267.19	11.19	2.939
5.58	49(e)	SLU	2	1	155.00	-13498.60	10.87	-269.97	-8472.49	-8472.49	-13498.60	-433.67	-9867.75	268.59	12.22	1.165

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	M'ydy <daNm>	M'ydz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
-0.00	7	SND	1	1	0.00	-10410.50	1022.68	1022.68	4801.36	4801.36	-10410.50	1573.08	7122.37	80.16	9.13	1.486
-0.00	7	SND	1	1	0.00	-10410.50	1022.68	1022.68	4801.36	4801.36	-10410.50	1573.08	7122.37	80.16	9.13	1.486
3.63	7	SND	1	1	363.00	-8958.51	-877.03	-877.03	-2449.07	-2449.07	-8958.51	-2392.38	-6456.74	253.12	7.69	2.647
4.03	7	SND	2	1	0.00	-4756.77	299.62	299.62	-2603.69	-2603.69	-4756.77	811.82	-6756.53	274.22	12.71	2.597
4.03	7	SND	2	1	0.00	-4756.77	299.62	299.62	-2603.69	-2603.69	-4756.77	811.82	-6756.53	274.22	12.71	2.597
5.58	7	SND	2	1	155.00	-4136.78	-91.45	-91.45	-5176.15	-5176.15	-4136.78	-73.71	-6842.20	269.30	15.09	1.322

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	Mz <daNm>	My <daNm>	AfT <cmq>	AfC <cmq>	σ_c <daN/cmq>	σ_f <daN/cmq>
-0.00	53	SLE R	1	1	0.00	-15305.40	2973.38	-39.11	7.70	4.62	44.55	605.84
-0.00	22	SLE Q	1	1	0.00	-10835.80	578.32	32.46	0.00	12.31	11.08	147.00
-0.00	53	SLE R	1	1	0.00	-15305.40	2973.38	-39.11	7.70	4.62	44.55	605.84
-0.00	22	SLE Q	1	1	0.00	-10835.80	578.32	32.46	0.00	12.31	11.08	147.00

3.63	53	SLE R	1	1	363.00	-13853.40	-2003.38	29.49	4.62	7.70	28.96	337.96
3.63	22	SLE Q	1	1	363.00	-9383.74	-690.81	-34.52	0.00	12.31	11.23	145.53
4.03	53	SLE R	2	1	0.00	-9824.67	-2295.94	54.67	7.70	4.62	35.53	603.02
4.03	22	SLE Q	2	1	0.00	-5261.00	-763.75	50.64	4.62	7.70	11.56	134.53
4.03	53	SLE R	2	1	0.00	-9824.67	-2295.94	54.67	7.70	4.62	35.53	603.02
4.03	22	SLE Q	2	1	0.00	-5261.00	-763.75	50.64	4.62	7.70	11.56	134.53
5.58	53	SLE R	2	1	155.00	-9204.67	-5744.33	7.09	7.70	4.62	89.96	2676.36
5.58	22	SLE Q	2	1	155.00	-4641.00	-2012.96	-3.96	7.70	4.62	31.40	821.29

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	c <mm>	s <mm>	K_2	Φ_{eq}	Δ_{sm} <mm>	A_s <cmq>	$A_{c\ eff}$ <cmq>	σ_s <daN/cmq>	ε_{sm}	Wk <mm>
4.03	22	SLE Q	2	1	0.00	-5261.00	50.64	-763.75	44.00	149.00	0.50	14.00	261.30	1.54	190.55	92.81	0.03	0.01
4.03	19	SLE F	2	1	0.00	-6248.40	50.19	-918.37	44.00	149.00	0.50	14.00	270.13	1.54	200.27	113.28	0.03	0.02
4.03	22	SLE Q	2	1	0.00	-5261.00	50.64	-763.75	44.00	149.00	0.50	14.00	261.30	1.54	190.55	92.81	0.03	0.01
4.03	19	SLE F	2	1	0.00	-6248.40	50.19	-918.37	44.00	149.00	0.50	14.00	270.13	1.54	200.27	113.28	0.03	0.02
5.58	22	SLE Q	2	1	155.00	-4641.00	-3.96	-2012.96	44.00	149.00	0.50	14.00	198.05	4.62	363.02	821.29	0.24	0.08
5.58	57	SLE F	2	1	155.00	-5060.03	-1.46	-2561.42	44.00	149.00	0.50	14.00	256.51	1.54	185.29	1113.46	0.32	0.14

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
-0.00	0.60	ø8/20	2	2	36	SLU	0.40	0.35	704.77	2.50	15312.40	32825.10	15312.40	0.40	0.35	157.02	2.50	15312.40	32825.10	15312.40	21.727
-0.00	0.60	ø8/20	2	2	49	SLU	0.40	0.35	2031.07	2.50	15312.40	33242.00	15312.40	0.40	0.35	29.89	2.50	15312.40	33242.00	15312.40	7.539
-0.00	0.60	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	979.99	2.50	15312.40	31777.80	15312.40	0.40	0.35	1246.80	2.50	15312.40	31777.80	15312.40	12.281
-0.00	0.60	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	1997.32	2.50	15312.40	31813.90	15312.40	0.40	0.35	523.33	2.50	15312.40	31813.90	15312.40	7.666
0.60	3.02	ø8/20	2	2	36	SLU	0.40	0.35	704.77	2.50	15312.40	32782.90	15312.40	0.40	0.35	157.02	2.50	15312.40	32782.90	15312.40	21.727
0.60	3.02	ø8/20	2	2	49	SLU	0.40	0.35	2031.07	2.50	15312.40	33199.70	15312.40	0.40	0.35	29.89	2.50	15312.40	33199.70	15312.40	7.539
0.60	3.02	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	979.99	2.50	15312.40	31745.40	15312.40	0.40	0.35	1246.80	2.50	15312.40	31745.40	15312.40	12.281
0.60	3.02	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	1997.32	2.50	15312.40	31781.50	15312.40	0.40	0.35	523.33	2.50	15312.40	31781.50	15312.40	7.666
3.02	3.63	ø8/20	2	2	36	SLU	0.40	0.35	704.77	2.50	15312.40	32614.00	15312.40	0.40	0.35	157.02	2.50	15312.40	32614.00	15312.40	21.727
3.02	3.63	ø8/20	2	2	49	SLU	0.40	0.35	2031.07	2.50	15312.40	33030.80	15312.40	0.40	0.35	29.89	2.50	15312.40	33030.80	15312.40	7.539
3.02	3.63	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	979.99	2.50	15312.40	31615.40	15312.40	0.40	0.35	1246.80	2.50	15312.40	31615.40	15312.40	12.281
3.02	3.63	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	1997.32	2.50	15312.40	31651.50	15312.40	0.40	0.35	523.33	2.50	15312.40	31651.50	15312.40	7.666
4.03	4.48	ø8/20	2	2	36	SLU	0.40	0.35	1737.36	2.50	15312.40	31800.60	15312.40	0.40	0.35	66.70	2.50	15312.40	31800.60	15312.40	8.814
4.03	4.48	ø8/20	2	2	49	SLU	0.40	0.35	3280.57	2.50	15312.40	32222.50	15312.40	0.40	0.35	42.97	2.50	15312.40	32222.50	15312.40	4.668
4.03	4.48	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	1168.73	2.50	15312.40	31034.40	15312.40	0.40	0.35	494.62	2.50	15312.40	31034.40	15312.40	13.102
4.03	4.48	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	1697.62	2.50	15312.40	31076.30	15312.40	0.40	0.35	207.13	2.50	15312.40	31076.30	15312.40	9.020
4.48	5.13	ø8/20	2	2	36	SLU	0.40	0.35	1737.36	2.50	15312.40	31769.20	15312.40	0.40	0.35	66.70	2.50	15312.40	31769.20	15312.40	8.814
4.48	5.13	ø8/20	2	2	49	SLU	0.40	0.35	3280.57	2.50	15312.40	32191.10	15312.40	0.40	0.35	42.97	2.50	15312.40	32191.10	15312.40	4.668
4.48	5.13	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	1168.73	2.50	15312.40	31010.30	15312.40	0.40	0.35	494.62	2.50	15312.40	31010.30	15312.40	13.102
4.48	5.13	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	1697.62	2.50	15312.40	31052.10	15312.40	0.40	0.35	207.13	2.50	15312.40	31052.10	15312.40	9.020
5.13	5.58	ø8/20	2	2	36	SLU	0.40	0.35	1737.36	2.50	15312.40	31723.90	15312.40	0.40	0.35	66.70	2.50	15312.40	31723.90	15312.40	8.814
5.13	5.58	ø8/20	2	2	49	SLU	0.40	0.35	3280.57	2.50	15312.40	32145.70	15312.40	0.40	0.35	42.97	2.50	15312.40	32145.70	15312.40	4.668
5.13	5.58	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	1168.73	2.50	15312.40	30975.40	15312.40	0.40	0.35	494.62	2.50	15312.40	30975.40	15312.40	13.102
5.13	5.58	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	1697.62	2.50	15312.40	31017.20	15312.40	0.40	0.35	207.13	2.50	15312.40	31017.20	15312.40	9.020

Verifiche di resistenza al fuoco

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
-0.00	75(e)	SLU I	1	1	0.00	-10835.80	32.46	578.32	-143809.00	3694.82	9640.77	74.53	45.23	13.272
-0.00	75(e)	SLU I	1	1	0.00	-10835.80	32.46	578.32	-143809.00	3694.82	9640.77	74.53	45.23	13.272
3.63	75(e)	SLU I	1	1	363.00	-9383.74	-34.52	-690.81	-9383.74	-2789.27	-9664.67	258.75	51.74	14.045
4.03	75(e)	SLU I	2	1	0.00	-5261.00	50.64	-763.75	-5261.00	1379.82	-9428.66	275.62	68.17	12.360
4.03	75(e)	SLU I	2	1	0.00	-5261.00	50.64	-763.75	-5261.00	1379.82	-9428.66	275.62	68.17	12.360
5.58	75(e)	SLU I	2	1	155.00	-4641.00	-3.96	-2012.96	-4641.00	596.32	-9414.90	272.81	80.27	4.682

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
-0.00	0.60	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	349.62	2.50	17609.30	48028.60	17609.30	0.35	0.00	18.45	2.50	17609.30	48028.60	17609.30	50.367
0.60	3.02	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	349.62	2.50	17609.30	47991.20	17609.30	0.35	0.00	18.45	2.50	17609.30	47991.20	17609.30	50.367
3.02	3.63	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	349.62	2.50	17609.30	47841.30	17609.30	0.35	0.00	18.45	2.50	17609.30	47841.30	17609.30	50.367
4.03	4.48	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	805.94	2.50	17609.30	47165.40	17609.30	0.35	0.00	35.23	2.50	17609.30	47165.40	17609.30	21.849
4.48	5.13	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	805.94	2.50	17609.30	47137.50	17609.30	0.35	0.00	35.23	2.50	17609.30	47137.50	17609.30	21.849
5.13	5.58	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	805.94	2.50	17609.30	47097.20	17609.30	0.35	0.00	35.23	2.50	17609.30	47097.20	17609.30	21.849

Pilastrata n. 48

Nodi: 48 148 248

Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Tipo	B <cm>	H <cm>	Cf <cm>	Cls	Fck <daN/cmq>	Fctk <daN/cmq>	Fcd <daN/cmq>	Fcd (Inc) <daN/cmq>	Fctd <daN/cmq>	Tp	Fyk <daN/cmq>	Fyd <daN/cmq>
1	R	40.00	40.00	5.00	C25/30	249.00	17.91	141.10	249.00	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
-0.00	49(e)	SLU	1	1	0.00	-17967.50	-26.67	362.05	3579.67	3579.67	-17967.50	1209.27	10433.80	84.38	9.21	2.919
-0.00	49(e)	SLU	1	1	0.00	-17967.50	-26.67	362.05	3579.67	3579.67	-17967.50	1209.27	10433.80	84.38	9.21	2.919
3.63	49(e)	SLU	1	1	363.00	-16079.90	145.54	-324.01	-2443.82	-2443.82	-16079.90	-1220.64	-10177.10	264.38	9.53	4.158
4.03	62	SLU	2	1	0.00	-3734.15	-215.92	-215.92	2560.43	2560.43	-3734.15	-743.83	8435.41	92.81	13.86	3.296
4.03	62	SLU	2	1	0.00	-3734.15	-215.92	-215.92	2560.43	2560.43	-3734.15	-743.83	8435.41	92.81	13.86	3.296
5.58	49(e)	SLU	2	1	155.00	-7358.08	59.57	-147.16	-1384.45	-1384.45	-7358.08	-1010.62	-8953.97	265.78	12.03	6.472

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	M'ydy <daNm>	M'ydz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
-0.00	7	SND	1	1	0.00	-9047.09	988.24	988.24	3868.53	3868.53	-9047.09	1753.78	6839.63	78.75	8.91	1.768
-0.00	7	SND	1	1	0.00	-9047.09	988.24	988.24	3868.53	3868.53	-9047.09	1753.78	6839.63	78.75	8.91	1.768
3.63	7	SND	1	1	363.00	-7595.08	829.73	829.73	-2438.59	-2438.59	-7595.08	2197.74	-6366.69	285.47	8.10	2.615
4.03	7	SND	2	1	0.00	-2480.33	-504.85	-504.85	2757.82	2757.82	-2480.33	-1211.57	6231.35	97.03	11.70	2.264
4.03	7	SND	2	1	0.00	-2480.33	-504.85	-504.85	2757.82	2757.82	-2480.33	-1211.57	6231.35	97.03	11.70	2.264
5.58	7	SND	2	1	155.00	-1860.33	83.47	83.47	-1522.51	-1522.51	-1860.33	373.34	-6542.81	271.41	15.57	4.298

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	Mz <daNm>	My <daNm>	AfT <cmq>	AfC <cmq>	σ_c <daN/cmq>	σ_f <daN/cmq>
-0.00	53	SLE R	1	1	0.00	-12623.80	2405.99	-15.69	7.70	4.62	35.71	472.90
-0.00	22	SLE Q	1	1	0.00	-9635.82	494.57	28.05	0.00	12.31	9.68	128.84
-0.00	53	SLE R	1	1	0.00	-12623.80	2405.99	-15.69	7.70	4.62	35.71	472.90
-0.00	22	SLE Q	1	1	0.00	-9635.82	494.57	28.05	0.00	12.31	9.68	128.84
3.63	53	SLE R	1	1	363.00	-11171.80	-1652.78	99.78	4.62	7.70	24.95	289.13
3.63	22	SLE Q	1	1	363.00	-8183.81	-575.23	59.48	0.00	12.31	9.80	127.06
4.03	66	SLE R	2	1	0.00	-2674.43	1727.15	-150.61	7.70	4.62	30.22	849.38
4.03	22	SLE Q	2	1	0.00	-2891.07	594.18	-139.42	6.16	6.16	11.09	158.77
4.03	66	SLE R	2	1	0.00	-2674.43	1727.15	-150.61	7.70	4.62	30.22	849.38
4.03	22	SLE Q	2	1	0.00	-2891.07	594.18	-139.42	6.16	6.16	11.09	158.77
5.58	53	SLE R	2	1	155.00	-5007.72	-930.90	39.90	7.70	4.62	14.29	181.56
5.58	66	SLE R	2	1	155.00	-2054.43	762.37	-11.49	7.70	4.62	12.04	289.42
5.58	22	SLE Q	2	1	155.00	-2271.07	-126.56	8.24	0.00	12.31	2.38	31.43

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	c <mm>	s <mm>	K_2	Φ_{eq}	Δ_{sm} <mm>	A_s <cmq>	$A_{c\ eff}$ <cmq>	σ_s <daN/cmq>	ε_{sm}	Wk <mm>
4.03	22	SLE Q	2	1	0.00	-2891.07	-139.42	594.18	44.00	149.00	0.50	14.00	254.49	1.54	183.06	158.77	0.05	0.02
4.03	70	SLE F	2	1	0.00	-2592.89	-142.97	826.94	44.00	149.00	0.50	14.00	209.51	3.08	267.21	315.30	0.09	0.03
4.03	22	SLE Q	2	1	0.00	-2891.07	-139.42	594.18	44.00	149.00	0.50	14.00	254.49	1.54	183.06	158.77	0.05	0.02
4.03	70	SLE F	2	1	0.00	-2592.89	-142.97	826.94	44.00	149.00	0.50	14.00	209.51	3.08	267.21	315.30	0.09	0.03

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
-0.00	0.60	ø8/20	2	2	23	SLU	0.40	0.35	451.18	2.50	15312.40	32381.90	15312.40	0.40	0.35	158.48	2.50	15312.40	32381.90	15312.40	33.939
-0.00	0.60	ø8/20	2	2	49	SLU	0.40	0.35	1659.35	2.50	15312.40	32714.10	15312.40	0.40	0.35	47.44	2.50	15312.40	32714.10	15312.40	9.228
-0.00	0.60	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	950.12	2.50	15312.40	31650.50	15312.40	0.40	0.35	1161.63	2.50	15312.40	31650.50	15312.40	13.182
-0.00	0.60	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	1737.48	2.50	15312.40	31674.80	15312.40	0.40	0.35	485.36	2.50	15312.40	31674.80	15312.40	8.813
0.60	3.02	ø8/20	2	2	23	SLU	0.40	0.35	451.18	2.50	15312.40	32339.70	15312.40	0.40	0.35	158.48	2.50	15312.40	32339.70	15312.40	33.939
0.60	3.02	ø8/20	2	2	49	SLU	0.40	0.35	1659.35	2.50	15312.40	32671.90	15312.40	0.40	0.35	47.44	2.50	15312.40	32671.90	15312.40	9.228
0.60	3.02	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	950.12	2.50	15312.40	31618.10	15312.40	0.40	0.35	1161.63	2.50	15312.40	31618.10	15312.40	13.182
0.60	3.02	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	1737.48	2.50	15312.40	31642.30	15312.40	0.40	0.35	485.36	2.50	15312.40	31642.30	15312.40	8.813
3.02	3.63	ø8/20	2	2	23	SLU	0.40	0.35	451.18	2.50	15312.40	32170.80	15312.40	0.40	0.35	158.48	2.50	15312.40	32170.80	15312.40	33.939
3.02	3.63	ø8/20	2	2	49	SLU	0.40	0.35	1659.35	2.50	15312.40	32503.00	15312.40	0.40	0.35	47.44	2.50	15312.40	32503.00	15312.40	9.228
3.02	3.63	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	950.12	2.50	15312.40	31488.10	15312.40	0.40	0.35	1161.63	2.50	15312.40	31488.10	15312.40	13.182
3.02	3.63	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	1737.48	2.50	15312.40	31512.40	15312.40	0.40	0.35	485.36	2.50	15312.40	31512.40	15312.40	8.813
4.03	4.48	ø8/20	2	2	23	SLU	0.40	0.35	589.86	2.50	15312.40	31103.70	15312.40	0.40	0.35	164.84	2.50	15312.40	31103.70	15312.40	25.959
4.03	4.48	ø8/20	2	2	62	SLU	0.40	0.35	906.43	2.50	15312.40	30803.70	15312.40	0.40	0.35	128.00	2.50	15312.40	30803.70	15312.40	16.893
4.03	4.48	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	687.34	2.50	15312.40	30716.30	15312.40	0.40	0.35	705.79	2.50	15312.40	30716.30	15312.40	21.695
4.03	4.48	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	960.97	2.50	15312.40	30745.60	15312.40	0.40	0.35	310.57	2.50	15312.40	30745.60	15312.40	15.934
4.48	5.13	ø8/20	2	2	23	SLU	0.40	0.35	589.86	2.50	15312.40	31072.30	15312.40	0.40	0.35	164.84	2.50	15312.40	31072.30	15312.40	25.959
4.48	5.13	ø8/20	2	2	62	SLU	0.40	0.35	906.43	2.50	15312.40	30772.20	15312.40	0.40	0.35	128.00	2.50	15312.40	30772.20	15312.40	16.893
4.48	5.13	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	687.34	2.50	15312.40	30692.10	15312.40	0.40	0.35	705.79	2.50	15312.40	30692.10	15312.40	21.695
4.48	5.13	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	960.97	2.50	15312.40	30721.50	15312.40	0.40	0.35	310.57	2.50	15312.40	30721.50	15312.40	15.934
5.13	5.58	ø8/20	2	2	23	SLU	0.40	0.35	589.86	2.50	15312.40	31027.00	15312.40	0.40	0.35	164.84	2.50	15312.40	31027.00	15312.40	25.959
5.13	5.58	ø8/20	2	2	62	SLU	0.40	0.35	906.43	2.50	15312.40	30726.90	15312.40	0.40	0.35	128.00	2.50	15312.40	30726.90	15312.40	16.893
5.13	5.58	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	687.34	2.50	15312.40	30657.20	15312.40	0.40	0.35	705.79	2.50	15312.40	30657.20	15312.40	21.695
5.13	5.58	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	960.97	2.50	15312.40	30686.60	15312.40	0.40	0.35	310.57	2.50	15312.40	30686.60	15312.40	15.934

Verifiche di resistenza al fuoco

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
-0.00	75(e)	SLU I	1	1	0.00	-9635.82	28.05	494.57	-143809.00	3888.47	9428.59	73.12	44.58	14.924
-0.00	75(e)	SLU I	1	1	0.00	-9635.82	28.05	494.57	-143809.00	3888.47	9428.59	73.12	44.58	14.924
3.63	75(e)	SLU I	1	1	363.00	-8183.81	59.48	-575.23	-8183.81	-2849.38	-9494.71	258.75	52.48	16.566
4.03	75	SLU I	2	1	0.00	-2891.07	-139.42	594.18	-2891.07	-2048.98	9030.67	97.73	62.86	15.173
4.03	75	SLU I	2	1	0.00	-2891.07	-139.42	594.18	-2891.07	-2048.98	9030.67	97.73	62.86	15.173
5.58	75(e)	SLU I	2	1	155.00	-2271.07	8.24	-126.56	-143809.00	3024.38	-8663.49	281.25	56.29	63.322

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
-0.00	0.60	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	294.71	2.50	17609.30	47842.80	17609.30	0.35	0.00	8.66	2.50	17609.30	47842.80	17609.30	59.752
0.60	3.02	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	294.71	2.50	17609.30	47805.40	17609.30	0.35	0.00	8.66	2.50	17609.30	47805.40	17609.30	59.752
3.02	3.63	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	294.71	2.50	17609.30	47655.50	17609.30	0.35	0.00	8.66	2.50	17609.30	47655.50	17609.30	59.752
4.03	4.48	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	465.00	2.50	17609.30	46798.40	17609.30	0.35	0.00	95.26	2.50	17609.30	46798.40	17609.30	37.870
4.48	5.13	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	465.00	2.50	17609.30	46770.50	17609.30	0.35	0.00	95.26	2.50	17609.30	46770.50	17609.30	37.870
5.13	5.58	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	465.00	2.50	17609.30	46730.20	17609.30	0.35	0.00	95.26	2.50	17609.30	46730.20	17609.30	37.870

Pilastrata n. 49

Nodi: 49 149 249

Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Tipo	B <cm>	H <cm>	Cf <cm>	Cls	Fck <daN/cmq>	Fctk <daN/cmq>	Fcd <daN/cmq>	Fcd (Inc) <daN/cmq>	Fctd <daN/cmq>	Tp	Fyk <daN/cmq>	Fyd <daN/cmq>
1	R	40.00	40.00	5.00	C25/30	249.00	17.91	141.10	249.00	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	49(e)	SLU	1	1	0.00	-22872.10	92.43	-460.87	-3210.59	-3210.59	-22872.10	-1674.31	-11024.30	261.56	7.61	3.438
0.00	49(e)	SLU	1	1	0.00	-22872.10	92.43	-460.87	-3210.59	-3210.59	-22872.10	-1674.31	-11024.30	261.56	7.61	3.438
3.63	49(e)	SLU	1	1	363.00	-20984.50	154.31	422.84	2270.23	2270.23	-20984.50	1957.38	10739.70	80.16	7.53	4.727
4.03	49	SLU	2	1	0.00	-15472.30	-637.44	-637.44	2483.98	2483.98	-15472.30	-2504.63	9897.11	102.66	7.64	3.981
4.03	49	SLU	2	1	0.00	-15472.30	-637.44	-637.44	2483.98	2483.98	-15472.30	-2504.63	9897.11	102.66	7.64	3.981
5.58	50(e)	SLU	2	1	155.00	-17087.50	81.35	341.75	6916.41	6916.41	-17087.50	681.37	10359.80	87.19	10.56	1.499

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	M'ydy <daNm>	M'ydz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	1	SND	1	1	0.00	-10552.20	-2449.53	-2449.53	-1604.81	-1604.81	-10552.20	-5780.46	-3771.26	209.53	6.30	2.357
0.00	1	SND	1	1	0.00	-10552.20	-2449.53	-2449.53	-1604.81	-1604.81	-10552.20	-5780.46	-3771.26	209.53	6.30	2.357
3.63	1	SND	1	1	363.00	-10035.40	2249.42	2249.42	1015.32	1015.32	-10035.40	6370.97	2796.98	19.69	7.20	2.819
4.03	7	SND	2	1	0.00	-5368.69	-693.41	-693.41	1574.64	1574.64	-5368.69	-2640.45	5791.13	109.69	7.72	3.699
4.03	7	SND	2	1	0.00	-5368.69	-693.41	-693.41	1574.64	1574.64	-5368.69	-2640.45	5791.13	109.69	7.72	3.699
5.58	7	SND	2	1	155.00	-4748.69	127.84	127.84	3293.75	3293.75	-4748.69	369.92	6941.85	88.59	14.73	2.109

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	Mz <daNm>	My <daNm>	AfT <cmq>	AfC <cmq>	σ_c <daN/cmq>	σ_f <daN/cmq>
0.00	53	SLE R	1	1	0.00	-15958.60	-2169.43	59.30	4.62	7.70	31.52	373.01
0.00	22	SLE Q	1	1	0.00	-11019.80	-559.86	-32.77	0.00	12.31	11.03	146.88
0.00	53	SLE R	1	1	0.00	-15958.60	-2169.43	59.30	4.62	7.70	31.52	373.01
0.00	22	SLE Q	1	1	0.00	-11019.80	-559.86	-32.77	0.00	12.31	11.03	146.88
3.63	53	SLE R	1	1	363.00	-14506.60	1542.24	112.90	4.62	7.70	23.15	286.57
3.63	22	SLE Q	1	1	363.00	-9567.76	555.58	175.01	0.00	12.31	11.35	147.38
4.03	53	SLE R	2	1	0.00	-10613.70	1683.31	-446.49	6.16	6.16	30.63	346.35
4.03	22	SLE Q	2	1	0.00	-5556.50	503.41	-384.39	4.62	7.70	11.78	141.63
4.03	53	SLE R	2	1	0.00	-10613.70	1683.31	-446.49	6.16	6.16	30.63	346.35
4.03	22	SLE Q	2	1	0.00	-5556.50	503.41	-384.39	4.62	7.70	11.78	141.63
5.58	54	SLE R	2	1	155.00	-11607.80	4702.30	54.96	7.70	4.62	74.14	1866.87
5.58	53	SLE R	2	1	155.00	-9993.67	4523.42	30.65	7.70	4.62	71.07	1885.98
5.58	22	SLE Q	2	1	155.00	-4936.50	1835.38	28.09	7.70	4.62	28.99	697.62

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	c <mm>	s <mm>	K_2	Φ_{eq}	Δ_{sm} <mm>	A_s <cmq>	$A_{c\ eff}$ <cmq>	σ_s <daN/cmq>	ε_{sm}	Wk <mm>
4.03	57	SLE F	2	1	0.00	-6048.37	-391.01	680.73	44.00	149.00	0.50	14.00	143.45	1.54	60.97	99.59	0.03	0.01
4.03	57	SLE F	2	1	0.00	-6048.37	-391.01	680.73	44.00	149.00	0.50	14.00	143.45	1.54	60.97	99.59	0.03	0.01
5.58	22	SLE Q	2	1	155.00	-4936.50	28.09	1835.38	44.00	149.01	0.50	14.00	193.77	4.62	348.90	697.62	0.20	0.07
5.58	57	SLE F	2	1	155.00	-5428.37	24.98	2193.83	44.00	149.01	0.50	14.00	195.71	4.62	355.32	869.79	0.25	0.08

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.60	ø8/20	2	2	36	SLU	0.40	0.35	618.28	2.50	15312.40	32879.70	15312.40	0.40	0.35	226.05	2.50	15312.40	32879.70	15312.40	24.766
0.00	0.60	ø8/20	2	2	49	SLU	0.40	0.35	1509.87	2.50	15312.40	33372.40	15312.40	0.40	0.35	17.05	2.50	15312.40	33372.40	15312.40	10.142
0.00	0.60	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	721.45	2.50	15312.40	31844.30	15312.40	0.40	0.35	1294.47	2.50	15312.40	31844.30	15312.40	11.829
0.00	0.60	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	1136.45	2.50	15312.40	31813.20	15312.40	0.40	0.35	567.60	2.50	15312.40	31813.20	15312.40	13.474
0.60	3.02	ø8/20	2	2	36	SLU	0.40	0.35	618.28	2.50	15312.40	32837.50	15312.40	0.40	0.35	226.05	2.50	15312.40	32837.50	15312.40	24.766
0.60	3.02	ø8/20	2	2	49	SLU	0.40	0.35	1509.87	2.50	15312.40	33330.20	15312.40	0.40	0.35	17.05	2.50	15312.40	33330.20	15312.40	10.142
0.60	3.02	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	721.45	2.50	15312.40	31811.80	15312.40	0.40	0.35	1294.47	2.50	15312.40	31811.80	15312.40	11.829
0.60	3.02	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	1136.45	2.50	15312.40	31780.70	15312.40	0.40	0.35	567.60	2.50	15312.40	31780.70	15312.40	13.474
3.02	3.63	ø8/20	2	2	36	SLU	0.40	0.35	618.28	2.50	15312.40	32668.60	15312.40	0.40	0.35	226.05	2.50	15312.40	32668.60	15312.40	24.766
3.02	3.63	ø8/20	2	2	49	SLU	0.40	0.35	1509.87	2.50	15312.40	33161.30	15312.40	0.40	0.35	17.05	2.50	15312.40	33161.30	15312.40	10.142
3.02	3.63	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	721.45	2.50	15312.40	31681.90	15312.40	0.40	0.35	1294.47	2.50	15312.40	31681.90	15312.40	11.829
3.02	3.63	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	1136.45	2.50	15312.40	31650.80	15312.40	0.40	0.35	567.60	2.50	15312.40	31650.80	15312.40	13.474
4.03	4.48	ø8/20	2	2	50	SLU	0.40	0.35	2919.04	2.50	15312.40	32704.20	15312.40	0.40	0.35	479.02	2.50	15312.40	32704.20	15312.40	5.246
4.03	4.48	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	1129.04	2.50	15312.40	31061.60	15312.40	0.40	0.35	835.14	2.50	15312.40	31061.60	15312.40	13.562
4.03	4.48	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	1374.01	2.50	15312.40	31073.50	15312.40	0.40	0.35	483.96	2.50	15312.40	31073.50	15312.40	11.144
4.48	5.13	ø8/20	2	2	50	SLU	0.40	0.35	2919.04	2.50	15312.40	32672.80	15312.40	0.40	0.35	479.02	2.50	15312.40	32672.80	15312.40	5.246
4.48	5.13	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	1129.04	2.50	15312.40	31037.40	15312.40	0.40	0.35	835.14	2.50	15312.40	31037.40	15312.40	13.562
4.48	5.13	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	1374.01	2.50	15312.40	31049.30	15312.40	0.40	0.35	483.96	2.50	15312.40	31049.30	15312.40	11.144
5.13	5.58	ø8/20	2	2	50	SLU	0.40	0.35	2919.04	2.50	15312.40	32627.40	15312.40	0.40	0.35	479.02	2.50	15312.40	32627.40	15312.40	5.246
5.13	5.58	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	1129.04	2.50	15312.40	31002.50	15312.40	0.40	0.35	835.14	2.50	15312.40	31002.50	15312.40	13.562
5.13	5.58	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	1374.01	2.50	15312.40	31014.40	15312.40	0.40	0.35	483.96	2.50	15312.40	31014.40	15312.40	11.144

Verifiche di resistenza al fuoco

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.

0.00	75(e)	SLU I	1	1	0.00	-11019.80	-32.77	-559.86	-143809.00	-3906.98	-9600.69	253.12	43.84	13.050
0.00	75(e)	SLU I	1	1	0.00	-11019.80	-32.77	-559.86	-143809.00	-3906.98	-9600.69	253.12	43.84	13.050
3.63	75(e)	SLU I	1	1	363.00	-9567.76	175.01	555.58	-143809.00	3465.46	9549.26	75.94	47.60	15.031
4.03	75	SLU I	2	1	0.00	-5556.50	-384.39	503.41	-5556.50	-5694.61	7518.13	126.56	38.92	14.890
4.03	75	SLU I	2	1	0.00	-5556.50	-384.39	503.41	-5556.50	-5694.61	7518.13	126.56	38.92	14.890
5.58	75(e)	SLU I	2	1	155.00	-4936.50	28.09	1835.38	-4936.50	582.74	9462.11	87.19	79.77	5.158

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.60	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	307.28	2.50	17609.30	48057.10	17609.30	0.35	0.00	57.24	2.50	17609.30	48057.10	17609.30	57.307
0.60	3.02	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	307.28	2.50	17609.30	48019.70	17609.30	0.35	0.00	57.24	2.50	17609.30	48019.70	17609.30	57.306
3.02	3.63	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	307.28	2.50	17609.30	47869.80	17609.30	0.35	0.00	57.24	2.50	17609.30	47869.80	17609.30	57.306
4.03	4.48	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	859.34	2.50	17609.30	47211.10	17609.30	0.35	0.00	266.12	2.50	17609.30	47211.10	17609.30	20.492
4.48	5.13	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	859.34	2.50	17609.30	47183.30	17609.30	0.35	0.00	266.12	2.50	17609.30	47183.30	17609.30	20.492
5.13	5.58	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	859.34	2.50	17609.30	47143.00	17609.30	0.35	0.00	266.12	2.50	17609.30	47143.00	17609.30	20.492

Pilastrata n. 50

Nodi: 50 150 250

Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Tipo	B <cm>	H <cm>	Cf <cm>	Cls	Fck <daN/cmq>	Fctk <daN/cmq>	Fcd <daN/cmq>	Fcd (Inc) <daN/cmq>	Fctd <daN/cmq>	Tp	Fyk <daN/cmq>	Fyd <daN/cmq>
1	R	40.00	40.00	5.00	C25/30	249.00	17.91	141.10	249.00	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	49(e)	SLU	1	1	0.00	-21702.50	-76.41	437.31	1991.79	1991.79	-21702.50	2220.15	10758.30	78.75	7.13	5.387
0.00	49(e)	SLU	1	1	0.00	-21702.50	-76.41	437.31	1991.79	1991.79	-21702.50	2220.15	10758.30	78.75	7.13	5.387
3.63	49(e)	SLU	1	1	363.00	-19814.90	269.57	-399.27	-1999.35	-1999.35	-19814.90	-2223.88	-10532.40	258.75	7.38	5.280
4.03	62	SLU	2	1	0.00	-5406.63	-164.36	-164.36	1572.36	1572.36	-5406.63	-1024.51	8664.96	94.22	12.53	5.519
4.03	62	SLU	2	1	0.00	-5406.63	-164.36	-164.36	1572.36	1572.36	-5406.63	-1024.51	8664.96	94.22	12.53	5.519
5.58	63(e)	SLU	2	1	155.00	-7961.09	62.66	159.22	1328.89	1328.89	-7961.09	1007.10	9039.85	85.78	11.91	6.796

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	M'ydy <daNm>	M'ydz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	1	SND	1	1	0.00	-11071.70	-2336.96	-2336.96	987.53	987.53	-11071.70	-6495.45	2824.64	160.31	7.09	2.792
0.00	1	SND	1	1	0.00	-11071.70	-2336.96	-2336.96	987.53	987.53	-11071.70	-6495.45	2824.64	160.31	7.09	2.792
3.63	1	SND	1	1	363.00	-9619.66	2110.02	2110.02	-1058.21	-1058.21	-9619.66	6165.79	-3026.28	338.20	7.03	2.910
4.03	1	SND	2	1	0.00	-3502.42	-978.44	-978.44	999.43	999.43	-3502.42	-4208.17	4208.15	135.00	7.11	4.255
4.03	1	SND	2	1	0.00	-3502.42	-978.44	-978.44	999.43	999.43	-3502.42	-4208.17	4208.15	135.00	7.11	4.255
5.58	7	SND	2	1	155.00	-2792.59	56.43	56.43	515.91	515.91	-2792.59	817.29	6477.79	85.78	13.24	12.581

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	Mz <daNm>	My <daNm>	AfT <cmq>	AfC <cmq>	σ_c <daN/cmq>	σ_f <daN/cmq>
0.00	53	SLE R	1	1	0.00	-15237.00	1346.37	-50.10	3.08	9.24	20.37	259.56
0.00	22	SLE Q	1	1	0.00	-11834.20	401.00	35.28	0.00	12.31	10.21	139.41
0.00	53	SLE R	1	1	0.00	-15237.00	1346.37	-50.10	3.08	9.24	20.37	259.56
0.00	22	SLE Q	1	1	0.00	-11834.20	401.00	35.28	0.00	12.31	10.21	139.41
3.63	53	SLE R	1	1	363.00	-13785.00	-1365.47	185.49	4.62	7.70	21.55	268.34
3.63	22	SLE Q	1	1	363.00	-10382.20	-605.87	84.30	0.00	12.31	11.47	150.45
4.03	66	SLE R	2	1	0.00	-3820.33	1090.15	-115.25	7.70	4.62	18.78	366.89
4.03	22	SLE Q	2	1	0.00	-3660.11	738.35	-90.78	7.70	4.62	12.41	174.78
4.03	66	SLE R	2	1	0.00	-3820.33	1090.15	-115.25	7.70	4.62	18.78	366.89
4.03	22	SLE Q	2	1	0.00	-3660.11	738.35	-90.78	7.70	4.62	12.41	174.78
5.58	67	SLE R	2	1	155.00	-5440.63	891.65	42.68	4.62	7.70	13.51	152.68
5.58	66	SLE R	2	1	155.00	-3200.33	761.93	19.07	7.70	4.62	11.83	204.50
5.58	22	SLE Q	2	1	155.00	-3040.11	279.56	25.72	3.08	9.24	4.34	54.75

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	c <mm>	s <mm>	K_2	Φ_{eq}	Δ_{sm} <mm>	A_s <cmq>	$A_{c\ eff}$ <cmq>	σ_s <daN/cmq>	ε_{sm}	Wk <mm>
4.03	22	SLE Q	2	1	0.00	-3660.11	-90.78	738.35	44.00	149.01	0.50	14.00	194.40	3.08	233.98	174.78	0.05	0.02
4.03	70	SLE F	2	1	0.00	-3362.95	-92.82	820.07	44.00	149.01	0.50	14.00	168.87	4.62	266.76	240.86	0.07	0.02
4.03	22	SLE Q	2	1	0.00	-3660.11	-90.78	738.35	44.00	149.01	0.50	14.00	194.40	3.08	233.98	174.78	0.05	0.02
4.03	70	SLE F	2	1	0.00	-3362.95	-92.82	820.07	44.00	149.01	0.50	14.00	168.87	4.62	266.76	240.86	0.07	0.02

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.60	ø8/20	2	2	23	SLU	0.40	0.35	397.53	2.50	15312.40	32868.80	15312.40	0.40	0.35	198.50	2.50	15312.40	32868.80	15312.40	38.519
0.00	0.60	ø8/20	2	2	49	SLU	0.40	0.35	1099.49	2.50	15312.40	33215.40	15312.40	0.40	0.35	95.31	2.50	15312.40	33215.40	15312.40	13.927
0.00	0.60	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	563.13	2.50	15312.40	31993.20	15312.40	0.40	0.35	1225.06	2.50	15312.40	31993.20	15312.40	12.499
0.00	0.60	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	914.65	2.50	15312.40	31978.90	15312.40	0.40	0.35	515.63	2.50	15312.40	31978.90	15312.40	16.741
0.60	3.02	ø8/20	2	2	23	SLU	0.40	0.35	397.53	2.50	15312.40	32826.50	15312.40	0.40	0.35	198.50	2.50	15312.40	32826.50	15312.40	38.519
0.60	3.02	ø8/20	2	2	49	SLU	0.40	0.35	1099.49	2.50	15312.40	33173.20	15312.40	0.40	0.35	95.31	2.50	15312.40	33173.20	15312.40	13.927
0.60	3.02	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	563.13	2.50	15312.40	31960.70	15312.40	0.40	0.35	1225.06	2.50	15312.40	31960.70	15312.40	12.499
0.60	3.02	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	914.65	2.50	15312.40	31946.40	15312.40	0.40	0.35	515.63	2.50	15312.40	31946.40	15312.40	16.741
3.02	3.63	ø8/20	2	2	23	SLU	0.40	0.35	397.53	2.50	15312.40	32657.60	15312.40	0.40	0.35	198.50	2.50	15312.40	32657.60	15312.40	38.519
3.02	3.63	ø8/20	2	2	49	SLU	0.40	0.35	1099.49	2.50	15312.40	33004.30	15312.40	0.40	0.35	95.31	2.50	15312.40	33004.30	15312.40	13.927

3.02	3.63	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	563.13	2.50	15312.40	31830.80	15312.40	0.40	0.35	1225.06	2.50	15312.40	31830.80	15312.40	12.499
3.02	3.63	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	914.65	2.50	15312.40	31816.50	15312.40	0.40	0.35	515.63	2.50	15312.40	31816.50	15312.40	16.741
4.03	4.48	ø8/20	2	2	37	SLU	0.40	0.35	142.47	2.50	15312.40	31659.30	15312.40	0.40	0.35	181.81	2.50	15312.40	31659.30	15312.40	84.221
4.03	4.48	ø8/20	2	2	62	SLU	0.40	0.35	282.61	2.50	15312.40	31028.10	15312.40	0.40	0.35	123.62	2.50	15312.40	31028.10	15312.40	54.182
4.03	4.48	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	393.59	2.50	15312.40	30814.90	15312.40	0.40	0.35	661.31	2.50	15312.40	30814.90	15312.40	23.155
4.03	4.48	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	505.05	2.50	15312.40	30826.90	15312.40	0.40	0.35	308.76	2.50	15312.40	30826.90	15312.40	30.319
4.48	5.13	ø8/20	2	2	37	SLU	0.40	0.35	142.47	2.50	15312.40	31627.90	15312.40	0.40	0.35	181.81	2.50	15312.40	31627.90	15312.40	84.221
4.48	5.13	ø8/20	2	2	62	SLU	0.40	0.35	282.61	2.50	15312.40	30996.70	15312.40	0.40	0.35	123.62	2.50	15312.40	30996.70	15312.40	54.182
4.48	5.13	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	393.59	2.50	15312.40	30790.70	15312.40	0.40	0.35	661.31	2.50	15312.40	30790.70	15312.40	23.155
4.48	5.13	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	505.05	2.50	15312.40	30802.80	15312.40	0.40	0.35	308.76	2.50	15312.40	30802.80	15312.40	30.319
5.13	5.58	ø8/20	2	2	37	SLU	0.40	0.35	142.47	2.50	15312.40	31582.50	15312.40	0.40	0.35	181.81	2.50	15312.40	31582.50	15312.40	84.221
5.13	5.58	ø8/20	2	2	62	SLU	0.40	0.35	282.61	2.50	15312.40	30951.40	15312.40	0.40	0.35	123.62	2.50	15312.40	30951.40	15312.40	54.182
5.13	5.58	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	393.59	2.50	15312.40	30755.80	15312.40	0.40	0.35	661.31	2.50	15312.40	30755.80	15312.40	23.155
5.13	5.58	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	505.05	2.50	15312.40	30767.90	15312.40	0.40	0.35	308.76	2.50	15312.40	30767.90	15312.40	30.319

Verifiche di resistenza al fuoco

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	75(e)	SLU I	1	1	0.00	-11834.20	35.28	401.00	-143809.00	5197.36	9073.03	60.82	37.73	12.152
0.00	75(e)	SLU I	1	1	0.00	-11834.20	35.28	401.00	-143809.00	5197.36	9073.03	60.82	37.73	12.152
3.63	75(e)	SLU I	1	1	363.00	-10382.20	84.30	-605.87	-143809.00	3434.45	-9660.08	284.06	47.20	13.851
4.03	75	SLU I	2	1	0.00	-3660.11	-90.78	738.35	-3660.11	-1173.55	9222.46	94.22	75.24	12.497
4.03	75	SLU I	2	1	0.00	-3660.11	-90.78	738.35	-3660.11	-1173.55	9222.46	94.22	75.24	12.497
5.58	75(e)	SLU I	2	1	155.00	-3040.11	25.72	279.56	-3040.11	1863.23	9064.99	82.97	65.03	32.347

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.60	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	277.37	2.50	17609.30	48183.30	17609.30	0.35	0.00	13.51	2.50	17609.30	48183.30	17609.30	63.486
0.60	3.02	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	277.37	2.50	17609.30	48145.80	17609.30	0.35	0.00	13.51	2.50	17609.30	48145.80	17609.30	63.486
3.02	3.63	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	277.37	2.50	17609.30	47995.90	17609.30	0.35	0.00	13.51	2.50	17609.30	47995.90	17609.30	63.486
4.03	4.48	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	295.99	2.50	17609.30	46917.50	17609.30	0.35	0.00	75.16	2.50	17609.30	46917.50	17609.30	59.492
4.48	5.13	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	295.99	2.50	17609.30	46889.60	17609.30	0.35	0.00	75.16	2.50	17609.30	46889.60	17609.30	59.492
5.13	5.58	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	295.99	2.50	17609.30	46849.30	17609.30	0.35	0.00	75.16	2.50	17609.30	46849.30	17609.30	59.492

Pilastrata n. 51

Nodi: 51 151 -2424 251

Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Tipo	B <cm>	H <cm>	Cf <cm>	Cls	Fck <daN/cmq>	Fctk <daN/cmq>	Fcd <daN/cmq>	Fcd (Inc) <daN/cmq>	Fctd <daN/cmq>	Tp	Fyk <daN/cmq>	Fyd <daN/cmq>
1	R	40.00	40.00	5.00	C25/30	249.00	17.91	141.10	249.00	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	62(e)	SLU	1	1	0.00	-12886.50	-16.31	-259.66	-1286.65	-1286.65	-12886.50	-2025.95	-9630.34	260.16	8.72	7.497
0.00	62(e)	SLU	1	1	0.00	-12886.50	-16.31	-259.66	-1286.65	-1286.65	-12886.50	-2025.95	-9630.34	260.16	8.72	7.497
3.63	62(e)	SLU	1	1	363.00	-10998.90	213.93	221.63	1476.54	1476.54	-10998.90	1257.85	9457.82	84.38	10.56	6.390
4.03	62	SLU	2	1	0.00	-8709.99	-334.00	-334.00	1317.28	1317.28	-8709.99	-2321.93	8997.22	101.25	8.95	6.838
4.03	62	SLU	2	1	0.00	-8709.99	-334.00	-334.00	1317.28	1317.28	-8709.99	-2321.93	8997.22	101.25	8.95	6.838
4.33	62	SLU	2	1	30.00	-8553.99	-272.77	-272.77	1350.72	1350.72	-8553.99	-1793.51	9044.08	98.44	9.92	6.691
4.53	50(e)	SLU	3	1	0.00	-10169.70	-155.81	-203.39	-3165.73	-3165.73	-10169.70	-712.12	-9377.78	267.19	12.19	2.965
5.58	63(e)	SLU	3	1	105.00	-7627.19	-73.23	152.54	2739.51	2739.51	-7627.19	449.30	9019.88	88.59	13.83	3.291

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	M'ydy <daNm>	M'ydz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	1	SND	1	1	0.00	-7809.79	-2065.64	-2065.64	-503.58	-503.58	-7809.79	-6773.40	-1575.62	189.84	9.55	3.271
0.00	1	SND	1	1	0.00	-7809.79	-2065.64	-2065.64	-503.58	-503.58	-7809.79	-6773.40	-1575.62	189.84	9.55	3.271
3.63	1	SND	1	1	363.00	-6357.79	1702.84	1702.84	653.57	653.57	-6357.79	6244.92	2446.46	15.47	8.98	3.677
4.03	1	SND	2	1	0.00	-5642.62	-583.33	-583.33	836.58	836.58	-5642.62	-3621.23	5118.01	120.94	6.73	6.147
4.03	1	SND	2	1	0.00	-5642.62	-583.33	-583.33	836.58	836.58	-5642.62	-3621.23	5118.01	120.94	6.73	6.147
4.33	7	SND	2	1	30.00	-5523.32	-295.76	-295.76	1081.49	1081.49	-5523.32	-1754.78	6364.68	101.25	9.51	5.888
4.53	7	SND	3	1	0.00	-3243.67	-245.54	-245.54	-1900.31	-1900.31	-3243.67	-816.62	-6547.35	265.78	13.12	3.443
5.58	7(e)	SND	3	1	105.00	-2823.67	-20.06	56.47	993.16	993.16	-2823.67	372.29	6677.46	88.59	15.29	6.723

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	Mz <daNm>	My <daNm>	AfT <cmq>	AfC <cmq>	σ_c <daN/cmq>	σ_f <daN/cmq>
0.00	53	SLE R	1	1	0.00	-11806.70	655.95	-118.89	0.00	12.31	12.96	170.18
0.00	66	SLE R	1	1	0.00	-9217.92	-857.50	-14.30	4.62	7.70	12.64	160.26
0.00	22	SLE Q	1	1	0.00	-9203.94	-95.78	-55.89	0.00	12.31	6.40	91.24
0.00	53	SLE R	1	1	0.00	-11806.70	655.95	-118.89	0.00	12.31	12.96	170.18
0.00	66	SLE R	1	1	0.00	-9217.92	-857.50	-14.30	4.62	7.70	12.64	160.26
0.00	22	SLE Q	1	1	0.00	-9203.94	-95.78	-55.89	0.00	12.31	6.40	91.24
3.63	66	SLE R	1	1	363.00	-7765.92	992.65	153.67	4.62	7.70	15.92	189.41
3.63	22	SLE Q	1	1	363.00	-7751.94	308.94	194.88	0.00	12.31	8.47	111.28
4.03	66	SLE R	2	1	0.00	-6110.35	899.20	-233.12	6.16	6.16	16.03	184.19
4.03	22	SLE Q	2	1	0.00	-5715.43	539.19	-191.70	3.08	9.24	9.85	121.37
4.03	66	SLE R	2	1	0.00	-6110.35	899.20	-233.12	6.16	6.16	16.03	184.19
4.03	22	SLE Q	2	1	0.00	-5715.43	539.19	-191.70	3.08	9.24	9.85	121.37
4.33	66	SLE R	2	1	30.00	-5990.35	926.72	-190.47	6.16	6.16	15.97	182.05

4.33	22	SLE Q	2	1	30.00	-5595.43	715.57	-159.38	4.62	7.70	12.09	143.28
4.53	54	SLE R	3	1	0.00	-6974.01	-2170.04	-111.55	7.70	4.62	35.46	752.71
4.53	53	SLE R	3	1	0.00	-5926.37	-2077.66	-105.43	7.70	4.62	34.16	779.30
4.53	22	SLE Q	3	1	0.00	-3325.96	-1596.55	-142.00	7.70	4.62	27.80	713.54
5.58	67	SLE R	3	1	105.00	-5223.03	1855.49	-49.77	7.70	4.62	29.67	691.55
5.58	22	SLE Q	3	1	105.00	-2905.96	896.40	-27.00	7.70	4.62	14.28	304.85

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	c <mm>	s <mm>	K_2	Φ_{eq}	Δ_{sm} <mm>	A_s <cmq>	$A_{c\ eff}$ <cmq>	σ_s <daN/cmq>	ε_{sm}	Wk <mm>
4.33	22	SLE Q	2	1	30.00	-5595.43	-159.38	715.57	44.00	149.01	0.50	14.00	168.34	1.54	88.34	79.57	0.02	0.01
4.33	70	SLE F	2	1	30.00	-5376.13	-167.66	791.54	44.00	149.01	0.50	14.00	199.02	1.54	122.08	119.88	0.03	0.01
4.53	22	SLE Q	3	1	0.00	-3325.96	-142.00	-1596.55	44.00	149.01	0.50	14.00	187.95	4.62	329.70	713.54	0.21	0.07
4.53	57	SLE F	3	1	0.00	-3547.79	-135.90	-1652.08	44.00	149.01	0.50	14.00	188.41	4.62	331.21	726.79	0.21	0.07
5.58	22	SLE Q	3	1	105.00	-2905.96	-27.00	896.40	44.00	149.01	0.50	14.00	187.82	4.62	329.27	304.85	0.09	0.03
5.58	19	SLE F	3	1	105.00	-3502.48	-33.41	1076.03	44.00	149.01	0.50	14.00	187.59	4.62	328.52	365.06	0.11	0.03

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.60	ø8/20	2	2	23	SLU	0.40	0.35	179.76	2.50	15312.40	32294.20	15312.40	0.40	0.35	1193.00	2.50	15312.40	32294.20	15312.40	12.835
0.00	0.60	ø8/20	2	2	62	SLU	0.40	0.35	761.21	2.50	15312.40	32032.10	15312.40	0.40	0.35	63.43	2.50	15312.40	32032.10	15312.40	20.116
0.00	0.60	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	318.41	2.50	15312.40	31725.00	15312.40	0.40	0.35	1038.09	2.50	15312.40	31725.00	15312.40	14.751
0.00	0.60	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	557.44	2.50	15312.40	31667.30	15312.40	0.40	0.35	477.55	2.50	15312.40	31667.30	15312.40	27.469
0.60	3.02	ø8/20	2	2	23	SLU	0.40	0.35	179.76	2.50	15312.40	32252.00	15312.40	0.40	0.35	900.58	2.50	15312.40	32252.00	15312.40	17.003
0.60	3.02	ø8/20	2	2	62	SLU	0.40	0.35	761.21	2.50	15312.40	31989.90	15312.40	0.40	0.35	63.43	2.50	15312.40	31989.90	15312.40	20.116
0.60	3.02	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	318.41	2.50	15312.40	31692.50	15312.40	0.40	0.35	1038.09	2.50	15312.40	31692.50	15312.40	14.751
0.60	3.02	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	557.44	2.50	15312.40	31634.80	15312.40	0.40	0.35	477.55	2.50	15312.40	31634.80	15312.40	27.469
3.02	3.63	ø8/20	2	2	36	SLU	0.40	0.35	169.98	2.50	15312.40	32079.90	15312.40	0.40	0.35	782.50	2.50	15312.40	32079.90	15312.40	19.569
3.02	3.63	ø8/20	2	2	62	SLU	0.40	0.35	761.21	2.50	15312.40	31821.00	15312.40	0.40	0.35	63.43	2.50	15312.40	31821.00	15312.40	20.116
3.02	3.63	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	318.41	2.50	15312.40	31562.50	15312.40	0.40	0.35	1038.09	2.50	15312.40	31562.50	15312.40	14.751
3.02	3.63	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	557.44	2.50	15312.40	31504.90	15312.40	0.40	0.35	477.55	2.50	15312.40	31504.90	15312.40	27.469
4.03	4.48	ø8/20	2	2	23	SLU	0.40	0.35	632.63	2.50	15312.40	31691.70	15312.40	0.40	0.35	663.59	2.50	15312.40	31691.70	15312.40	23.075
4.03	4.48	ø8/20	2	2	49	SLU	0.40	0.35	1107.21	2.50	15312.40	31913.10	15312.40	0.40	0.35	37.45	2.50	15312.40	31913.10	15312.40	13.830
4.03	4.48	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	837.69	2.50	15312.40	31079.40	15312.40	0.40	0.35	508.08	2.50	15312.40	31079.40	15312.40	18.279
4.03	4.48	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	853.65	2.50	15312.40	31079.30	15312.40	0.40	0.35	293.20	2.50	15312.40	31079.30	15312.40	17.938
4.48	5.13	ø8/20	2	2	23	SLU	0.40	0.35	4368.94	2.50	15312.40	31660.30	15312.40	0.40	0.35	496.06	2.50	15312.40	31660.30	15312.40	3.505
4.48	5.13	ø8/20	2	2	50	SLU	0.40	0.35	5449.76	2.50	15312.40	32093.60	15312.40	0.40	0.35	52.17	2.50	15312.40	32093.60	15312.40	2.810
4.48	5.13	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	2525.93	2.50	15312.40	31055.20	15312.40	0.40	0.35	508.08	2.50	15312.40	31055.20	15312.40	6.062
4.48	5.13	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	2583.73	2.50	15312.40	31055.10	15312.40	0.40	0.35	293.20	2.50	15312.40	31055.10	15312.40	5.926
5.13	5.58	ø8/20	2	2	23	SLU	0.40	0.35	4368.94	2.50	15312.40	31190.70	15312.40	0.40	0.35	237.17	2.50	15312.40	31190.70	15312.40	3.505
5.13	5.58	ø8/20	2	2	50	SLU	0.40	0.35	5449.76	2.50	15312.40	31625.60	15312.40	0.40	0.35	52.17	2.50	15312.40	31625.60	15312.40	2.810
5.13	5.58	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	2525.93	2.50	15312.40	30726.50	15312.40	0.40	0.35	298.81	2.50	15312.40	30726.50	15312.40	6.062
5.13	5.58	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	2583.74	2.50	15312.40	30727.70	15312.40	0.40	0.35	207.22	2.50	15312.40	30727.70	15312.40	5.926
4.53	5.58	ø8/20	2	2	23	SLU	0.40	0.35	4368.94	2.50	15312.40	31232.60	15312.40	0.40	0.35	460.54	2.50	15312.40	31232.60	15312.40	3.505
4.53	5.58	ø8/20	2	2	50	SLU	0.40	0.35	5449.76	2.50	15312.40	31667.50	15312.40	0.40	0.35	52.17	2.50	15312.40	31667.50	15312.40	2.810
4.53	5.58	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	2525.93	2.50	15312.40	30758.70	15312.40	0.40	0.35	298.81	2.50	15312.40	30758.70	15312.40	6.062
4.53	5.58	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	2583.74	2.50	15312.40	30759.90	15312.40	0.40	0.35	207.22	2.50	15312.40	30759.90	15312.40	5.926

Verifiche di resistenza al fuoco

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	75(e)	SLU I	1	1	0.00	-9203.94	-55.89	-95.78	-143809.00	-6929.92	-6929.62	225.00	36.92	15.625
0.00	75(e)	SLU I	1	1	0.00	-9203.94	-55.89	-95.78	-143809.00	-6929.92	-6929.62	225.00	36.92	15.625
3.63	75	SLU I	1	1	363.00	-7751.94	194.88	308.94	-143809.00					18.551
4.03	75	SLU I	2	1	0.00	-5715.43	-191.70	539.19	-5715.43	-3250.90	9089.93	102.66	51.71	16.870
4.03	75	SLU I	2	1	0.00	-5715.43	-191.70	539.19	-5715.43	-3250.90	9089.93	102.66	51.71	16.870
4.33	75	SLU I	2	1	30.00	-5595.43	-159.38	715.57	-5595.43	-2161.67	9386.96	98.44	59.54	13.140
4.53	75	SLU I	3	1	0.00	-3325.96	-142.00	-1596.55	-3325.96	-693.64	-9217.55	267.19	81.93	5.767
5.58	75(e)	SLU I	3	1	105.00	-2905.96	-27.00	896.40	-2905.96	687.40	9153.95	87.19	82.48	10.219

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.60	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	111.49	2.50	17609.30	47776.00	17609.30	0.35	0.00	69.08	2.50	17609.30	47776.00	17609.30	>100
0.60	3.02	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	111.49	2.50	17609.30	47738.50	17609.30	0.35	0.00	69.08	2.50	17609.30	47738.50	17609.30	>100
3.02	3.63	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	111.49	2.50	17609.30	47588.60	17609.30	0.35	0.00	69.08	2.50	17609.30	47588.60	17609.30	>100
4.03	4.48	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	587.94	2.50	17609.30	47235.70	17609.30	0.35	0.00	107.73	2.50	17609.30	47235.70	17609.30	29.951
4.48	5.13	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	2374.24	2.50	17609.30	47207.90	17609.30	0.35	0.00	109.52	2.50	17609.30	47207.90	17609.30	7.417
5.13	5.58	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	2374.24	2.50	17609.30	46828.60	17609.30	0.35	0.00	109.52	2.50	17609.30	46828.60	17609.30	7.417
4.53	5.58	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	2374.24	2.50	17609.30	46865.70	17609.30	0.35	0.00	109.52	2.50	17609.30	46865.70	17609.30	7.417

Pilastrata n. 53

Nodi: 53 153 253

Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Tipo	B <cm>	H <cm>	Cf <cm>	Cls	Fck <daN/cmq>	Fctk <daN/cmq>	Fcd <daN/cmq>	Fcd (Inc) <daN/cmq>	Fctd <daN/cmq>	Tp	Fyk <daN/cmq>	Fyd <daN/cmq>
1	R	40.00	40.00	5.00	C25/30	249.00	17.91	141.10	249.00	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	49(e)	SLU	1	1	0.00	-22767.30	-151.35	458.76	1605.51	1605.51	-22767.30	2841.94	10608.90	75.94	6.62	6.578
0.00	49(e)	SLU	1	1	0.00	-22767.30	-151.35	458.76	1605.51	1605.51	-22767.30	2841.94	10608.90	75.94	6.62	6.578

3.63	49	SLU	1	1	363.00	-20879.70	558.06	558.06	-1019.62	-1019.62	-20879.70	5128.84	-9331.50	296.72	5.56	9.161
4.03	49	SLU	2	1	0.00	-5746.77	-690.89	-690.89	-1126.76	-1126.76	-5746.77	-4731.75	-7659.47	243.28	7.01	6.812
4.03	49	SLU	2	1	0.00	-5746.77	-690.89	-690.89	-1126.76	-1126.76	-5746.77	-4731.75	-7659.47	243.28	7.01	6.812
5.56	49(e)	SLU	2	1	152.80	-4952.23	4.50	-99.04	-1785.15	-1785.15	-4952.23	-457.36	-8624.12	268.59	14.67	4.830

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	M'ydy <daNm>	M'ydz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	1	SND	1	1	0.00	-15285.70	-1694.25	-1694.25	773.23	773.23	-15285.70	-6912.03	3116.11	158.91	6.52	4.071
0.00	1	SND	1	1	0.00	-15285.70	-1694.25	-1694.25	773.23	773.23	-15285.70	-6912.03	3116.11	158.91	6.52	4.071
3.63	1	SND	1	1	363.00	-13833.70	1748.40	1748.40	-544.60	-544.60	-13833.70	7165.49	-2301.74	344.53	7.35	4.110
4.03	1	SND	2	1	0.00	-3561.96	-1363.91	-1363.91	-638.79	-638.79	-3561.96	-5558.79	-2571.06	199.69	7.91	4.067
4.03	1	SND	2	1	0.00	-3561.96	-1363.91	-1363.91	-638.79	-638.79	-3561.96	-5558.79	-2571.06	199.69	7.91	4.067
5.56	7	SND	2	1	152.80	-2900.21	84.83	84.83	-754.43	-754.43	-2900.21	817.60	-6505.50	274.22	13.20	8.617

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	Mz <daNm>	My <daNm>	AfT <cmq>	AfC <cmq>	σ_c <daN/cmq>	σ_f <daN/cmq>
0.00	53	SLE R	1	1	0.00	-16165.80	1079.18	-105.86	0.00	12.31	18.77	244.44
0.00	22	SLE Q	1	1	0.00	-15748.40	220.12	-100.17	0.00	12.31	11.45	161.69
0.00	53	SLE R	1	1	0.00	-16165.80	1079.18	-105.86	0.00	12.31	18.77	244.44
0.00	22	SLE Q	1	1	0.00	-15748.40	220.12	-100.17	0.00	12.31	11.45	161.69
3.63	55	SLE R	1	1	363.00	-17283.90	-553.99	445.22	0.00	12.31	17.87	236.76
3.63	53	SLE R	1	1	363.00	-14713.80	-686.76	393.09	0.00	12.31	17.09	222.56
3.63	22	SLE Q	1	1	363.00	-14296.40	-192.92	375.75	0.00	12.31	12.67	172.23
4.03	53	SLE R	2	1	0.00	-4038.25	-759.80	-489.21	6.16	6.16	19.16	267.00
4.03	22	SLE Q	2	1	0.00	-3639.17	-203.99	-471.87	6.16	6.16	9.35	108.91
4.03	53	SLE R	2	1	0.00	-4038.25	-759.80	-489.21	6.16	6.16	19.16	267.00
4.03	22	SLE Q	2	1	0.00	-3639.17	-203.99	-471.87	6.16	6.16	9.35	108.91
5.56	53	SLE R	2	1	152.80	-3427.07	-1196.54	3.28	7.70	4.62	18.56	434.98
5.56	22	SLE Q	2	1	152.80	-3027.98	-290.95	20.88	4.62	7.70	4.42	55.54

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	c <mm>	s <mm>	K_2	Φ_{eq}	Δ_{sm} <mm>	A_s <cmq>	$A_{c\ eff}$ <cmq>	σ_s <daN/cmq>	ε_{sm}	Wk <mm>
4.03	22	SLE Q	2	1	0.00	-3639.17	-471.87	-203.99	44.00	149.00	0.50	14.00	157.47	1.54	76.39	74.33	0.02	0.01
4.03	57	SLE F	2	1	0.00	-3389.91	-477.92	-303.31	44.00	149.00	0.50	14.00	166.57	1.54	86.40	114.18	0.03	0.01
4.03	22	SLE Q	2	1	0.00	-3639.17	-471.87	-203.99	44.00	149.00	0.50	14.00	157.47	1.54	76.39	74.33	0.02	0.01
4.03	57	SLE F	2	1	0.00	-3389.91	-477.92	-303.31	44.00	149.00	0.50	14.00	166.57	1.54	86.40	114.18	0.03	0.01
5.56	57	SLE F	2	1	152.80	-2778.73	14.65	-450.80	44.00	149.01	0.50	14.00	159.79	4.62	236.81	67.62	0.02	0.01

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.60	ø8/20	2	2	23	SLU	0.40	0.35	216.49	2.50	15312.40	33604.00	15312.40	0.40	0.35	500.14	2.50	15312.40	33604.00	15312.40	30.616
0.00	0.60	ø8/20	2	2	49	SLU	0.40	0.35	723.18	2.50	15312.40	33358.40	15312.40	0.40	0.35	195.43	2.50	15312.40	33358.40	15312.40	21.174
0.00	0.60	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	362.74	2.50	15312.40	32478.40	15312.40	0.40	0.35	948.32	2.50	15312.40	32478.40	15312.40	16.147
0.00	0.60	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	648.54	2.50	15312.40	32451.60	15312.40	0.40	0.35	448.20	2.50	15312.40	32451.60	15312.40	23.611
0.60	3.02	ø8/20	2	2	23	SLU	0.40	0.35	216.49	2.50	15312.40	33561.80	15312.40	0.40	0.35	500.14	2.50	15312.40	33561.80	15312.40	30.616
0.60	3.02	ø8/20	2	2	49	SLU	0.40	0.35	723.18	2.50	15312.40	33316.10	15312.40	0.40	0.35	195.43	2.50	15312.40	33316.10	15312.40	21.174
0.60	3.02	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	362.74	2.50	15312.40	32445.90	15312.40	0.40	0.35	948.32	2.50	15312.40	32445.90	15312.40	16.147
0.60	3.02	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	648.54	2.50	15312.40	32419.20	15312.40	0.40	0.35	448.20	2.50	15312.40	32419.20	15312.40	23.611
3.02	3.63	ø8/20	2	2	23	SLU	0.40	0.35	216.49	2.50	15312.40	33392.90	15312.40	0.40	0.35	500.14	2.50	15312.40	33392.90	15312.40	30.616
3.02	3.63	ø8/20	2	2	49	SLU	0.40	0.35	723.18	2.50	15312.40	33147.20	15312.40	0.40	0.35	195.43	2.50	15312.40	33147.20	15312.40	21.174
3.02	3.63	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	362.74	2.50	15312.40	32316.00	15312.40	0.40	0.35	948.32	2.50	15312.40	32316.00	15312.40	16.147
3.02	3.63	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	648.54	2.50	15312.40	32289.20	15312.40	0.40	0.35	448.20	2.50	15312.40	32289.20	15312.40	23.611
4.03	4.48	ø8/20	2	2	25	SLU	0.40	0.35	166.84	2.50	15312.40	31532.10	15312.40	0.40	0.35	591.05	2.50	15312.40	31532.10	15312.40	25.907
4.03	4.48	ø8/20	2	2	49	SLU	0.40	0.35	430.89	2.50	15312.40	31073.80	15312.40	0.40	0.35	455.10	2.50	15312.40	31073.80	15312.40	33.646
4.03	4.48	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	232.42	2.50	15312.40	30801.30	15312.40	0.40	0.35	901.21	2.50	15312.40	30801.30	15312.40	16.991
4.03	4.48	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	400.06	2.50	15312.40	30808.10	15312.40	0.40	0.35	547.38	2.50	15312.40	30808.10	15312.40	27.974
4.48	5.11	ø8/20	2	2	25	SLU	0.40	0.35	166.84	2.50	15312.40	31500.70	15312.40	0.40	0.35	591.05	2.50	15312.40	31500.70	15312.40	25.907
4.48	5.11	ø8/20	2	2	49	SLU	0.40	0.35	430.89	2.50	15312.40	31042.40	15312.40	0.40	0.35	455.10	2.50	15312.40	31042.40	15312.40	33.646
4.48	5.11	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	232.42	2.50	15312.40	30777.10	15312.40	0.40	0.35	901.21	2.50	15312.40	30777.10	15312.40	16.991
4.48	5.11	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	400.06	2.50	15312.40	30783.90	15312.40	0.40	0.35	547.38	2.50	15312.40	30783.90	15312.40	27.974
5.11	5.56	ø8/20	2	2	25	SLU	0.40	0.35	166.84	2.50	15312.40	31456.90	15312.40	0.40	0.35	591.05	2.50	15312.40	31456.90	15312.40	25.907
5.11	5.56	ø8/20	2	2	49	SLU	0.40	0.35	430.89	2.50	15312.40	30998.60	15312.40	0.40	0.35	455.10	2.50	15312.40	30998.60	15312.40	33.646
5.11	5.56	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	232.42	2.50	15312.40	30743.40	15312.40	0.40	0.35	901.20	2.50	15312.40	30743.40	15312.40	16.991
5.11	5.56	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	400.06	2.50	15312.40	30750.20	15312.40	0.40	0.35	547.38	2.50	15312.40	30750.20	15312.40	27.974

Verifiche di resistenza al fuoco

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	75(e)	SLU I	1	1	0.00	-15748.40	-100.17	220.12	-143809.00	-7443.40	7443.48	135.00	35.13	9.132
0.00	75(e)	SLU I	1	1	0.00	-15748.40	-100.17	220.12	-143809.00	-7443.40	7443.48	135.00	35.13	9.132
3.63	75(e)	SLU I	1	1	363.00	-14296.40	375.75	-192.92	-143809.00	8271.74	-6363.88	322.03	35.74	10.059
4.03	75	SLU I	2	1	0.00	-3639.17	-471.87	-203.99	-3639.17	-8655.69	-3763.20	196.88	48.63	18.360
4.03	75	SLU I	2	1	0.00	-3639.17	-471.87	-203.99	-3639.17	-8655.69	-3763.20	196.88	48.63	18.360
5.56	75(e)	SLU I	2	1	152.80	-3027.98	20.88	-290.95	-3027.98	1866.36	-9062.62	277.03	65.02	31.134

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.

0.00	0.60	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	113.78	2.50	17609.30	48789.40	17609.30	0.35	0.00	131.11	2.50	17609.30	48789.40	17609.30	>100
0.60	3.02	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	113.79	2.50	17609.30	48751.90	17609.30	0.35	0.00	131.11	2.50	17609.30	48751.90	17609.30	>100
3.02	3.63	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	113.79	2.50	17609.30	48602.00	17609.30	0.35	0.00	131.11	2.50	17609.30	48602.00	17609.30	>100
4.03	4.48	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	56.92	2.50	17609.30	46914.20	17609.30	0.35	0.00	322.48	2.50	17609.30	46914.20	17609.30	54.605
4.48	5.11	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	56.92	2.50	17609.30	46886.30	17609.30	0.35	0.00	322.48	2.50	17609.30	46886.30	17609.30	54.605
5.11	5.56	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	56.92	2.50	17609.30	46847.50	17609.30	0.35	0.00	322.48	2.50	17609.30	46847.50	17609.30	54.605

Pilastrata n. 54

Nodi: 54 154 254

Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Tipo	B <cm>	H <cm>	Cf <cm>	Cls	Fck <daN/cmq>	Fctk <daN/cmq>	Fcd <daN/cmq>	Fcd (Inc) <daN/cmq>	Fctd <daN/cmq>	Tp	Fyk <daN/cmq>	Fyd <daN/cmq>
2	R	30.00	30.00	5.00	C25/30	249.00	17.91	141.10	249.00	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
-0.00	62	SLU	1	2	0.00	-9889.45	539.73	539.73	511.34	511.34	-9889.45	4179.78	3981.97	43.59	4.03	7.739
-0.00	62	SLU	1	2	0.00	-9889.45	539.73	539.73	511.34	511.34	-9889.45	4179.78	3981.97	43.59	4.03	7.739
3.63	63(e)	SLU	1	2	363.00	-9674.78	-12.70	-194.95	-81.70	-194.95	-175179.00	-4075.43	-4075.40	225.00	4.04	18.107
4.03	38	SLU	2	2	0.00	-6038.70	-669.97	-669.97	-131.84	-131.84	-6038.70	-5669.15	-1134.49	191.25	5.85	8.467
4.03	38	SLU	2	2	0.00	-6038.70	-669.97	-669.97	-131.84	-131.84	-6038.70	-5669.15	-1134.49	191.25	5.85	8.467
5.56	62	SLU	2	2	152.88	-5962.60	160.85	160.85	-664.61	-664.61	-5962.60	1302.00	-5600.61	282.66	5.70	8.409

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	M'ydy <daNm>	M'ydz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
-0.00	7	SND	1	2	0.00	-4312.74	465.66	465.66	892.01	892.01	-4312.74	1827.74	3634.05	64.69	4.92	4.028
-0.00	7	SND	1	2	0.00	-4312.74	465.66	465.66	892.01	892.01	-4312.74	1827.74	3634.05	64.69	4.92	4.028
3.63	7	SND	1	2	363.00	-3495.99	207.74	207.74	580.49	580.49	-3495.99	1377.03	3849.29	71.72	5.48	6.631
4.03	1	SND	2	2	0.00	-2479.57	-695.59	-695.59	-213.51	-213.51	-2479.57	-3889.09	-1163.60	195.47	5.83	5.579
4.03	1	SND	2	2	0.00	-2479.57	-695.59	-695.59	-213.51	-213.51	-2479.57	-3889.09	-1163.60	195.47	5.83	5.579
5.56	7	SND	2	2	152.88	-2091.38	65.34	65.34	-275.40	-275.40	-2091.38	933.14	-3987.39	282.66	6.18	14.468

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	Mz <daNm>	My <daNm>	AfT <cmq>	AfC <cmq>	σ_c <daN/cmq>	σ_f <daN/cmq>
-0.00	66	SLE R	1	2	0.00	-6969.02	345.18	374.90	1.54	10.78	21.31	241.24
-0.00	22	SLE Q	1	2	0.00	-4991.77	93.40	273.36	1.54	10.78	11.59	137.95
-0.00	66	SLE R	1	2	0.00	-6969.02	345.18	374.90	1.54	10.78	21.31	241.24
-0.00	22	SLE Q	1	2	0.00	-4991.77	93.40	273.36	1.54	10.78	11.59	137.95
3.63	53	SLE R	1	2	363.00	-4134.37	179.11	60.75	0.00	12.31	8.26	101.20
3.63	22	SLE Q	1	2	363.00	-4175.02	26.37	57.33	0.00	12.31	5.40	73.06
4.03	42	SLE R	2	2	0.00	-4196.51	-92.18	-470.04	4.62	7.70	17.46	182.34
4.03	40	SLE R	2	2	0.00	-3563.40	-99.24	-448.66	6.16	6.16	17.20	174.20
4.03	22	SLE Q	2	2	0.00	-2541.27	-82.23	-376.03	6.16	6.16	14.62	156.49
4.03	42	SLE R	2	2	0.00	-4196.51	-92.18	-470.04	4.62	7.70	17.46	182.34
4.03	40	SLE R	2	2	0.00	-3563.40	-99.24	-448.66	6.16	6.16	17.20	174.20
4.03	22	SLE Q	2	2	0.00	-2541.27	-82.23	-376.03	6.16	6.16	14.62	156.49
5.56	66	SLE R	2	2	152.88	-4099.91	-447.16	108.68	6.16	6.16	17.19	180.12
5.56	22	SLE Q	2	2	152.88	-2197.30	-52.52	49.58	0.00	12.31	3.91	49.09

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	c <mm>	s <mm>	K_2	Φ_{eq}	Δ_{sm} <mm>	A_s <cmq>	$A_{c\ eff}$ <cmq>	σ_s <daN/cmq>	ε_{sm}	Wk <mm>
4.03	22	SLE Q	2	2	0.00	-2541.27	-376.03	-82.23	44.00	99.00	0.50	14.00	170.81	1.54	91.06	156.49	0.05	0.01
4.03	57	SLE F	2	2	0.00	-2364.96	-375.83	-70.75	44.00	99.00	0.50	14.00	184.03	1.54	105.59	164.50	0.05	0.01
4.03	22	SLE Q	2	2	0.00	-2541.27	-376.03	-82.23	44.00	99.00	0.50	14.00	170.81	1.54	91.06	156.49	0.05	0.01
4.03	57	SLE F	2	2	0.00	-2364.96	-375.83	-70.75	44.00	99.00	0.50	14.00	184.03	1.54	105.59	164.50	0.05	0.01

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
-0.00	0.60	ø8/20	2	2	23	SLU	0.30	0.25	28.77	2.50	10886.80	17206.80	10886.80	0.30	0.25	188.58	2.50	10886.80	17206.80	10886.80	57.732
-0.00	0.60	ø8/20	2	2	62	SLU	0.30	0.25	189.79	2.50	10886.80	17416.70	10886.80	0.30	0.25	147.12	2.50	10886.80	17416.70	10886.80	57.361
-0.00	0.60	ø8/20	2	2	1	SND	0.30	0.25	177.32	2.50	10886.80	16869.20	10886.80	0.30	0.25	296.85	2.50	10886.80	16869.20	10886.80	36.675
-0.00	0.60	ø8/20	2	2	7	SND	0.30	0.25	391.11	2.50	10886.80	16879.90	10886.80	0.30	0.25	153.88	2.50	10886.80	16879.90	10886.80	27.836
0.60	3.02	ø8/20	2	2	23	SLU	0.30	0.25	28.77	2.50	10886.80	17184.30	10886.80	0.30	0.25	188.57	2.50	10886.80	17184.30	10886.80	57.732
0.60	3.02	ø8/20	2	2	62	SLU	0.30	0.25	189.79	2.50	10886.80	17394.20	10886.80	0.30	0.25	147.12	2.50	10886.80	17394.20	10886.80	57.361
0.60	3.02	ø8/20	2	2	1	SND	0.30	0.25	177.32	2.50	10886.80	16851.90	10886.80	0.30	0.25	296.85	2.50	10886.80	16851.90	10886.80	36.675
0.60	3.02	ø8/20	2	2	7	SND	0.30	0.25	391.11	2.50	10886.80	16862.60	10886.80	0.30	0.25	153.88	2.50	10886.80	16862.60	10886.80	27.836
3.02	3.63	ø8/20	2	2	23	SLU	0.30	0.25	28.77	2.50	10886.80	17094.20	10886.80	0.30	0.25	188.57	2.50	10886.80	17094.20	10886.80	57.732
3.02	3.63	ø8/20	2	2	62	SLU	0.30	0.25	189.79	2.50	10886.80	17304.10	10886.80	0.30	0.25	147.12	2.50	10886.80	17304.10	10886.80	57.361
3.02	3.63	ø8/20	2	2	1	SND	0.30	0.25	177.32	2.50	10886.80	16782.60	10886.80	0.30	0.25	296.85	2.50	10886.80	16782.60	10886.80	36.675
3.02	3.63	ø8/20	2	2	7	SND	0.30	0.25	391.11	2.50	10886.80	16793.30	10886.80	0.30	0.25	153.88	2.50	10886.80	16793.30	10886.80	27.836
4.03	4.48	ø8/20	2	2	38	SLU	0.30	0.25	86.13	2.50	10886.80	16926.80	10886.80	0.30	0.25	536.04	2.50	10886.80	16926.80	10886.80	20.310
4.03	4.48	ø8/20	2	2	62	SLU	0.30	0.25	287.19	2.50	10886.80	16974.00	10886.80	0.30	0.25	457.20	2.50	10886.80	16974.00	10886.80	23.812
4.03	4.48	ø8/20	2	2	1	SND	0.30	0.25	67.71	2.50	10886.80	16489.60	10886.80	0.30	0.25	491.02	2.50	10886.80	16489.60	10886.80	22.172
4.03	4.48	ø8/20	2	2	7	SND	0.30	0.25	78.51	2.50	10886.80	16495.20	10886.80	0.30	0.25	365.02	2.50	10886.80	16495.20	10886.80	29.826
4.48	5.11	ø8/20	2	2	38	SLU	0.30	0.25	86.13	2.50	10886.80	16910.00	10886.80	0.30	0.25	536.04	2.50	10886.80	16910.00	10886.80	20.310
4.48	5.11	ø8/20	2	2	62	SLU	0.30	0.25	287.18	2.50	10886.80	16957.20	10886.80	0.30	0.25	457.20	2.50	10886.80	16957.20	10886.80	23.812
4.48	5.11	ø8/20	2	2	1	SND	0.30	0.25	67.71	2.50	10886.80	16476.70	10886.80	0.30	0.25	491.02	2.50	10886.80	16476.70	10886.80	22.172
4.48	5.11	ø8/20	2	2	7	SND	0.30	0.25	78.51	2.50	10886.80	16482.30	10886.80	0.30	0.25	365.02	2.50	10886.80	16482.30	10886.80	29.826
5.11	5.56	ø8/20	2	2	38	SLU	0.30	0.25	86.13	2.50	10886.80	16886.60	10886.80	0.30	0.25	536.04	2.50	10886.80	16886.60	10886.80	20.310

5.11	5.56	ø8/20	2	2	62	SLU	0.30	0.25	287.18	2.50	10886.80	16933.80	10886.80	0.30	0.25	457.20	2.50	10886.80	16933.80	10886.80	23.812
5.11	5.56	ø8/20	2	2	1	SND	0.30	0.25	67.71	2.50	10886.80	16458.70	10886.80	0.30	0.25	491.02	2.50	10886.80	16458.70	10886.80	22.172
5.11	5.56	ø8/20	2	2	7	SND	0.30	0.25	78.51	2.50	10886.80	16464.30	10886.80	0.30	0.25	365.02	2.50	10886.80	16464.30	10886.80	29.826

Verifiche di resistenza al fuoco

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
-0.00	75(e)	SLU I	1	2	0.00	-4991.77	273.36	93.40	-72210.60	5418.84	2039.24	20.04	31.13	14.466
-0.00	75(e)	SLU I	1	2	0.00	-4991.77	273.36	93.40	-72210.60	5418.84	2039.24	20.04	31.13	14.466
3.63	75(e)	SLU I	1	2	363.00	-4175.02	57.33	26.37	-72210.60	3849.30	3849.16	45.00	29.53	17.296
4.03	75	SLU I	2	2	0.00	-2541.27	-376.03	-82.23	-2541.27	-5677.99	-1292.13	194.06	36.50	15.124
4.03	75	SLU I	2	2	0.00	-2541.27	-376.03	-82.23	-2541.27	-5677.99	-1292.13	194.06	36.50	15.124
5.56	75	SLU I	2	2	152.88	-2197.30	49.58	-52.52	-72210.60	3677.44	-3977.92	313.59	29.92	32.863

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
-0.00	0.60	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.25	0.00	18.47	2.50	12519.90	24249.20	12519.90	0.25	0.00	59.51	2.50	12519.90	24249.20	12519.90	>100
0.60	3.02	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.25	0.00	18.47	2.50	12519.90	24228.20	12519.90	0.25	0.00	59.51	2.50	12519.90	24228.20	12519.90	>100
3.02	3.63	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.25	0.00	18.47	2.50	12519.90	24144.00	12519.90	0.25	0.00	59.51	2.50	12519.90	24144.00	12519.90	>100
4.03	4.48	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.25	0.00	19.43	2.50	12519.90	23870.50	12519.90	0.25	0.00	278.41	2.50	12519.90	23870.50	12519.90	44.970
4.48	5.11	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.25	0.00	19.43	2.50	12519.90	23854.90	12519.90	0.25	0.00	278.41	2.50	12519.90	23854.90	12519.90	44.970
5.11	5.56	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.25	0.00	19.43	2.50	12519.90	23833.00	12519.90	0.25	0.00	278.41	2.50	12519.90	23833.00	12519.90	44.970

Pilastrata n. 55

Nodi: 55 155 255

Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Tipo	B <cm>	H <cm>	Cf <cm>	Cls	Fck <daN/cmq>	Fctk <daN/cmq>	Fcd <daN/cmq>	Fcd (Inc) <daN/cmq>	Fctd <daN/cmq>	Tp	Fyk <daN/cmq>	Fyd <daN/cmq>
1	R	40.00	40.00	5.00	C25/30	249.00	17.91	141.10	249.00	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	62(e)	SLU	1	1	0.00	-21097.10	-1.06	-425.11	-1537.41	-1537.41	-21097.10	-2825.71	-10427.70	255.94	6.78	6.773
0.00	62(e)	SLU	1	1	0.00	-21097.10	-1.06	-425.11	-1537.41	-1537.41	-21097.10	-2825.71	-10427.70	255.94	6.78	6.773
3.63	63(e)	SLU	1	1	363.00	-21017.50	127.46	423.50	1194.93	1194.93	-21017.50	3418.43	10173.10	73.12	6.43	8.465
4.03	63(e)	SLU	2	1	0.00	-13429.80	-229.25	268.60	1460.72	1460.72	-13429.80	1748.87	9742.46	81.56	9.05	6.665
4.03	63(e)	SLU	2	1	0.00	-13429.80	-229.25	268.60	1460.72	1460.72	-13429.80	1748.87	9742.46	81.56	9.05	6.665
5.56	62(e)	SLU	2	1	152.88	-10899.10	-18.85	-217.98	2224.91	2224.91	-10899.10	-989.07	9463.56	94.22	11.26	4.256

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	M'ydy <daNm>	M'ydz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	1	SND	1	1	0.00	-10603.70	1643.98	1643.98	-766.45	-766.45	-10603.70	6338.76	-2979.37	338.91	6.99	3.861
0.00	1	SND	1	1	0.00	-10603.70	1643.98	1643.98	-766.45	-766.45	-10603.70	6338.76	-2979.37	338.91	6.99	3.861
3.63	1	SND	1	1	363.00	-9561.05	1419.20	1419.20	522.70	522.70	-9561.05	6529.82	2408.80	16.88	7.62	4.602
4.03	7	SND	2	1	0.00	-4144.53	-499.56	-499.56	1033.76	1033.76	-4144.53	-2747.50	5536.56	111.09	7.68	5.382
4.03	7	SND	2	1	0.00	-4144.53	-499.56	-499.56	1033.76	1033.76	-4144.53	-2747.50	5536.56	111.09	7.68	5.382
5.56	7(e)	SND	2	1	152.88	-3533.03	42.11	-70.66	1505.63	1505.63	-3533.03	-371.24	6773.31	91.41	15.08	4.500

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	Mz <daNm>	My <daNm>	AfT <cmq>	AfC <cmq>	σ_c <daN/cmq>	σ_f <daN/cmq>
0.00	66	SLE R	1	1	0.00	-14783.20	-1026.97	4.16	0.00	12.31	16.73	218.67
0.00	22	SLE Q	1	1	0.00	-10808.40	-137.17	21.87	0.00	12.31	7.36	105.40
0.00	66	SLE R	1	1	0.00	-14783.20	-1026.97	4.16	0.00	12.31	16.73	218.67
0.00	22	SLE Q	1	1	0.00	-10808.40	-137.17	21.87	0.00	12.31	7.36	105.40
3.63	67	SLE R	1	1	363.00	-14536.50	805.33	86.69	0.00	12.31	15.45	203.85
3.63	27	SLE R	1	1	363.00	-11311.90	395.93	360.66	0.00	12.31	12.54	164.35
3.63	22	SLE Q	1	1	363.00	-9356.38	226.84	79.73	0.00	12.31	7.75	106.71
4.03	66	SLE R	2	1	0.00	-8035.35	957.45	-199.33	4.62	7.70	15.88	190.82
4.03	22	SLE Q	2	1	0.00	-4200.44	298.10	-267.70	1.54	10.78	7.49	92.07
4.03	66	SLE R	2	1	0.00	-8035.35	957.45	-199.33	4.62	7.70	15.88	190.82
4.03	22	SLE Q	2	1	0.00	-4200.44	298.10	-267.70	1.54	10.78	7.49	92.07
5.56	66	SLE R	2	1	152.88	-7423.85	1499.45	-13.12	7.70	4.62	22.47	322.68
5.56	22	SLE Q	2	1	152.88	-3588.94	352.17	-10.49	4.62	7.70	5.18	65.13

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	c <mm>	s <mm>	K_2	Φ_{eq}	Δ_{sm} <mm>	A_s <cmq>	$A_{c\ eff}$ <cmq>	σ_s <daN/cmq>	ε_{sm}	Wk <mm>
5.56	70	SLE F	2	1	152.88	-3971.48	-9.95	528.02	44.00	149.00	0.50	14.00	262.90	1.54	192.31	47.27	0.01	0.01

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.60	ø8/20	2	2	23	SLU	0.40	0.35	283.64	2.50	15312.40	32727.60	15312.40	0.40	0.35	283.52	2.50	15312.40	32727.60	15312.40	53.985
0.00	0.60	ø8/20	2	2	62	SLU	0.40	0.35	745.72	2.50	15312.40	33134.20	15312.40	0.40	0.35	36.85	2.50	15312.40	33134.20	15312.40	20.534

0.00	0.60	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	355.04	2.50	15312.40	31780.70	15312.40	0.40	0.35	831.77	2.50	15312.40	31780.70	15312.40	18.409
0.00	0.60	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	710.78	2.50	15312.40	31771.40	15312.40	0.40	0.35	325.96	2.50	15312.40	31771.40	15312.40	21.543
0.60	3.02	ø8/20	2	2	23	SLU	0.40	0.35	283.64	2.50	15312.40	32685.40	15312.40	0.40	0.35	283.52	2.50	15312.40	32685.40	15312.40	53.985
0.60	3.02	ø8/20	2	2	62	SLU	0.40	0.35	745.72	2.50	15312.40	33091.90	15312.40	0.40	0.35	36.85	2.50	15312.40	33091.90	15312.40	20.534
0.60	3.02	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	355.04	2.50	15312.40	31748.20	15312.40	0.40	0.35	831.77	2.50	15312.40	31748.20	15312.40	18.409
0.60	3.02	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	710.78	2.50	15312.40	31738.90	15312.40	0.40	0.35	325.96	2.50	15312.40	31738.90	15312.40	21.543
3.02	3.63	ø8/20	2	2	23	SLU	0.40	0.35	283.64	2.50	15312.40	32516.50	15312.40	0.40	0.35	283.52	2.50	15312.40	32516.50	15312.40	53.985
3.02	3.63	ø8/20	2	2	62	SLU	0.40	0.35	745.72	2.50	15312.40	32923.00	15312.40	0.40	0.35	36.85	2.50	15312.40	32923.00	15312.40	20.534
3.02	3.63	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	355.04	2.50	15312.40	31618.30	15312.40	0.40	0.35	831.77	2.50	15312.40	31618.30	15312.40	18.409
3.02	3.63	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	710.78	2.50	15312.40	31609.00	15312.40	0.40	0.35	325.96	2.50	15312.40	31609.00	15312.40	21.543
4.03	4.48	ø8/20	2	2	23	SLU	0.40	0.35	114.31	2.50	15312.40	31487.40	15312.40	0.40	0.35	314.18	2.50	15312.40	31487.40	15312.40	48.737
4.03	4.48	ø8/20	2	2	62	SLU	0.40	0.35	526.78	2.50	15312.40	31872.10	15312.40	0.40	0.35	168.07	2.50	15312.40	31872.10	15312.40	29.068
4.03	4.48	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	168.71	2.50	15312.40	30870.40	15312.40	0.40	0.35	547.66	2.50	15312.40	30870.40	15312.40	27.959
4.03	4.48	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	313.99	2.50	15312.40	30873.70	15312.40	0.40	0.35	335.93	2.50	15312.40	30873.70	15312.40	45.582
4.48	5.11	ø8/20	2	2	23	SLU	0.40	0.35	114.31	2.50	15312.40	31456.00	15312.40	0.40	0.35	314.18	2.50	15312.40	31456.00	15312.40	48.737
4.48	5.11	ø8/20	2	2	62	SLU	0.40	0.35	526.78	2.50	15312.40	31840.70	15312.40	0.40	0.35	168.07	2.50	15312.40	31840.70	15312.40	29.068
4.48	5.11	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	168.71	2.50	15312.40	30846.30	15312.40	0.40	0.35	547.66	2.50	15312.40	30846.30	15312.40	27.959
4.48	5.11	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	313.99	2.50	15312.40	30849.60	15312.40	0.40	0.35	335.93	2.50	15312.40	30849.60	15312.40	45.582
5.11	5.56	ø8/20	2	2	23	SLU	0.40	0.35	114.31	2.50	15312.40	31412.10	15312.40	0.40	0.35	314.18	2.50	15312.40	31412.10	15312.40	48.737
5.11	5.56	ø8/20	2	2	62	SLU	0.40	0.35	526.78	2.50	15312.40	31796.80	15312.40	0.40	0.35	168.07	2.50	15312.40	31796.80	15312.40	29.068
5.11	5.56	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	168.71	2.50	15312.40	30812.50	15312.40	0.40	0.35	547.66	2.50	15312.40	30812.50	15312.40	27.959
5.11	5.56	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	313.99	2.50	15312.40	30815.80	15312.40	0.40	0.35	335.93	2.50	15312.40	30815.80	15312.40	45.582

Verifiche di resistenza al fuoco

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	75(e)	SLU I	1	1	0.00	-10808.40	21.87	-137.17	-143809.00	7056.42	-7056.54	315.00	36.50	13.305
0.00	75(e)	SLU I	1	1	0.00	-10808.40	21.87	-137.17	-143809.00	7056.42	-7056.54	315.00	36.50	13.305
3.63	75(e)	SLU I	1	1	363.00	-9356.38	79.73	226.84	-143809.00	6181.73	7686.26	50.62	37.03	15.370
4.03	75	SLU I	2	1	0.00	-4200.44	-267.70	298.10	-4200.44	-6168.53	6891.96	132.19	38.27	23.085
4.03	75	SLU I	2	1	0.00	-4200.44	-267.70	298.10	-4200.44	-6168.53	6891.96	132.19	38.27	23.085
5.56	75(e)	SLU I	2	1	152.88	-3588.94	-10.49	352.17	-3588.94	1840.34	9144.29	82.97	64.69	25.953

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.60	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	100.28	2.50	17609.30	48024.40	17609.30	0.35	0.00	15.94	2.50	17609.30	48024.40	17609.30	>100
0.60	3.02	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	100.28	2.50	17609.30	47986.90	17609.30	0.35	0.00	15.94	2.50	17609.30	47986.90	17609.30	>100
3.02	3.63	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	100.28	2.50	17609.30	47837.00	17609.30	0.35	0.00	15.94	2.50	17609.30	47837.00	17609.30	>100
4.03	4.48	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	35.37	2.50	17609.30	47001.10	17609.30	0.35	0.00	168.25	2.50	17609.30	47001.10	17609.30	>100
4.48	5.11	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	35.37	2.50	17609.30	46973.30	17609.30	0.35	0.00	168.25	2.50	17609.30	46973.30	17609.30	>100
5.11	5.56	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	35.37	2.50	17609.30	46934.30	17609.30	0.35	0.00	168.25	2.50	17609.30	46934.30	17609.30	>100

Pilastrata n. 56

Nodi: 56 156 256

Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Tipo	B <cm>	H <cm>	Cf <cm>	Cls	Fck <daN/cmq>	Fctk <daN/cmq>	Fcd <daN/cmq>	Fcd (Inc) <daN/cmq>	Fctd <daN/cmq>	Tp	Fyk <daN/cmq>	Fyd <daN/cmq>
1	R	40.00	40.00	5.30	C25/30	249.00	17.91	141.10	249.00	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	63(e)	SLU	1	1	0.00	-23653.00	112.22	476.61	-1701.69	-1701.69	-23653.00	4848.57	-16427.50	286.88	4.91	9.692
0.00	63(e)	SLU	1	1	0.00	-23653.00	112.22	476.61	-1701.69	-1701.69	-23653.00	4848.57	-16427.50	286.88	4.91	9.692
3.63	63	SLU	1	1	363.00	-21765.40	511.52	511.52	1679.46	1679.46	-21765.40	4833.24	16248.50	73.12	5.02	9.656
4.03	63	SLU	2	1	0.00	-21321.60	-1074.90	-1074.90	2405.58	2405.58	-21321.60	-6849.04	15203.10	115.31	4.46	6.329
4.03	63	SLU	2	1	0.00	-21321.60	-1074.90	-1074.90	2405.58	2405.58	-21321.60	-6849.04	15203.10	115.31	4.46	6.329
5.56	63(e)	SLU	2	1	152.88	-20526.60	325.84	410.53	14061.80	14061.80	-20526.60	807.29	17760.70	87.19	6.99	1.264

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	M'ydy <daNm>	M'ydz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	1	SND	1	1	0.00	-8194.81	1823.14	1823.14	-757.57	-757.57	-8194.81	10529.90	-4220.70	338.91	5.49	5.746
0.00	1	SND	1	1	0.00	-8194.81	1823.14	1823.14	-757.57	-757.57	-8194.81	10529.90	-4220.70	338.91	5.49	5.746
3.63	1	SND	1	1	363.00	-6742.81	1591.44	1591.44	658.98	658.98	-6742.81	10533.70	4460.95	21.09	6.01	6.641
4.03	1	SND	2	1	0.00	-6512.93	-1296.38	-1296.38	991.69	991.69	-6512.93	-8560.72	6508.66	142.03	4.75	6.589
4.03	1	SND	2	1	0.00	-6512.93	-1296.38	-1296.38	991.69	991.69	-6512.93	-8560.72	6508.66	142.03	4.75	6.589
5.56	7	SND	2	1	152.88	-6000.27	127.25	127.25	4573.17	4573.17	-6000.27	424.00	12769.60	88.59	9.40	2.793

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	Mz <daNm>	My <daNm>	AfT <cmq>	AfC <cmq>	σ_c <daN/cmq>	σ_f <daN/cmq>
0.00	67	SLE R	1	1	0.00	-16464.10	-1150.05	95.45	0.00	25.13	17.44	224.72
0.00	40	SLE R	1	1	0.00	-13102.40	-635.91	487.55	0.00	25.13	14.88	189.71
0.00	22	SLE Q	1	1	0.00	-10229.50	-409.60	173.56	0.00	25.13	9.44	124.29
0.00	67	SLE R	1	1	0.00	-16464.10	-1150.05	95.45	0.00	25.13	17.44	224.72
0.00	40	SLE R	1	1	0.00	-13102.40	-635.91	487.55	0.00	25.13	14.88	189.71
0.00	22	SLE Q	1	1	0.00	-10229.50	-409.60	173.56	0.00	25.13	9.44	124.29
3.63	67	SLE R	1	1	363.00	-15012.10	1139.72	338.21	3.14	21.99	18.64	234.61
3.63	27	SLE R	1	1	363.00	-10771.10	721.47	516.38	3.14	21.99	14.89	184.68
3.63	22	SLE Q	1	1	363.00	-8777.45	477.99	122.56	0.00	25.13	8.83	114.67
4.03	67	SLE R	2	1	0.00	-14566.90	1635.98	-734.55	6.28	18.85	27.58	327.06

4.03	28	SLE R	2	1	0.00	-12915.80	1528.67	-803.21	9.42	15.71	27.06	316.78
4.03	22	SLE Q	2	1	0.00	-6713.95	752.52	-470.17	9.42	15.71	14.14	165.58
4.03	67	SLE R	2	1	0.00	-14566.90	1635.98	-734.55	6.28	18.85	27.58	327.06
4.03	28	SLE R	2	1	0.00	-12915.80	1528.67	-803.21	9.42	15.71	27.06	316.78
4.03	22	SLE Q	2	1	0.00	-6713.95	752.52	-470.17	9.42	15.71	14.14	165.58
5.56	67	SLE R	2	1	152.88	-13955.40	9541.61	220.43	15.71	9.42	114.36	2452.40
5.56	22	SLE Q	2	1	152.88	-6102.45	3677.40	83.66	15.71	9.42	44.17	915.87

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	c <mm>	s <mm>	K_2	Φ_{eq}	Δ_{sm} <mm>	A_s <cmq>	$A_{c\ eff}$ <cmq>	σ_s <daN/cmq>	ε_{sm}	Wk <mm>
5.56	22	SLE Q	2	1	152.88	-6102.45	83.66	3677.40	44.00	146.00	0.50	20.00	158.09	9.42	330.27	915.87	0.27	0.07
5.56	19	SLE F	2	1	152.88	-7347.98	104.12	4479.43	44.00	146.00	0.50	20.00	158.12	9.42	330.42	1119.39	0.33	0.09

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.60	ø8/20	2	2	23	SLU	0.40	0.35	537.00	2.50	15312.40	32623.40	15312.40	0.40	0.35	307.87	2.50	15312.40	32623.40	15312.40	28.515
0.00	0.60	ø8/20	2	2	63	SLU	0.40	0.35	931.45	2.50	15312.40	33477.20	15312.40	0.40	0.35	110.00	2.50	15312.40	33477.20	15312.40	16.439
0.00	0.60	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	386.88	2.50	15312.40	31948.60	15312.40	0.40	0.35	873.10	2.50	15312.40	31948.60	15312.40	17.538
0.00	0.60	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	473.52	2.50	15312.40	31793.30	15312.40	0.40	0.35	341.49	2.50	15312.40	31793.30	15312.40	32.337
0.60	3.02	ø8/20	2	2	23	SLU	0.40	0.35	537.00	2.50	15312.40	32581.20	15312.40	0.40	0.35	307.87	2.50	15312.40	32581.20	15312.40	28.515
0.60	3.02	ø8/20	2	2	63	SLU	0.40	0.35	931.45	2.50	15312.40	33435.00	15312.40	0.40	0.35	110.00	2.50	15312.40	33435.00	15312.40	16.439
0.60	3.02	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	386.88	2.50	15312.40	31916.10	15312.40	0.40	0.35	873.10	2.50	15312.40	31916.10	15312.40	17.538
0.60	3.02	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	473.52	2.50	15312.40	31760.80	15312.40	0.40	0.35	341.49	2.50	15312.40	31760.80	15312.40	32.337
3.02	3.63	ø8/20	2	2	23	SLU	0.40	0.35	537.00	2.50	15312.40	32412.30	15312.40	0.40	0.35	307.87	2.50	15312.40	32412.30	15312.40	28.515
3.02	3.63	ø8/20	2	2	63	SLU	0.40	0.35	931.45	2.50	15312.40	33266.10	15312.40	0.40	0.35	110.00	2.50	15312.40	33266.10	15312.40	16.439
3.02	3.63	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	386.88	2.50	15312.40	31786.20	15312.40	0.40	0.35	873.10	2.50	15312.40	31786.20	15312.40	17.538
3.02	3.63	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	473.52	2.50	15312.40	31630.90	15312.40	0.40	0.35	341.49	2.50	15312.40	31630.90	15312.40	32.337
4.03	4.48	ø8/20	2	2	24	SLU	0.40	0.35	5918.77	2.50	15312.40	32831.90	15312.40	0.40	0.35	958.35	2.50	15312.40	32831.90	15312.40	2.587
4.03	4.48	ø8/20	2	2	63	SLU	0.40	0.35	7624.67	2.50	15312.40	33164.30	15312.40	0.40	0.35	916.26	2.50	15312.40	33164.30	15312.40	2.008
4.03	4.48	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	2322.05	2.50	15312.40	31230.60	15312.40	0.40	0.35	932.24	2.50	15312.40	31230.60	15312.40	6.594
4.03	4.48	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	2590.54	2.50	15312.40	31217.30	15312.40	0.40	0.35	580.11	2.50	15312.40	31217.30	15312.40	5.911
4.48	5.11	ø8/20	2	2	24	SLU	0.40	0.35	5918.76	2.50	15312.40	32800.50	15312.40	0.40	0.35	958.34	2.50	15312.40	32800.50	15312.40	2.587
4.48	5.11	ø8/20	2	2	63	SLU	0.40	0.35	7624.67	2.50	15312.40	33132.90	15312.40	0.40	0.35	916.26	2.50	15312.40	33132.90	15312.40	2.008
4.48	5.11	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	2322.05	2.50	15312.40	31206.40	15312.40	0.40	0.35	932.24	2.50	15312.40	31206.40	15312.40	6.594
4.48	5.11	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	2590.53	2.50	15312.40	31193.20	15312.40	0.40	0.35	580.11	2.50	15312.40	31193.20	15312.40	5.911
5.11	5.56	ø8/20	2	2	24	SLU	0.40	0.35	5918.76	2.50	15312.40	32756.60	15312.40	0.40	0.35	958.34	2.50	15312.40	32756.60	15312.40	2.587
5.11	5.56	ø8/20	2	2	63	SLU	0.40	0.35	7624.66	2.50	15312.40	33089.00	15312.40	0.40	0.35	916.26	2.50	15312.40	33089.00	15312.40	2.008
5.11	5.56	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	2322.05	2.50	15312.40	31172.70	15312.40	0.40	0.35	932.24	2.50	15312.40	31172.70	15312.40	6.594
5.11	5.56	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	2590.53	2.50	15312.40	31159.40	15312.40	0.40	0.35	580.11	2.50	15312.40	31159.40	15312.40	5.911

Verifiche di resistenza al fuoco

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	75(e)	SLU I	1	1	0.00	-10229.50	173.56	-409.60	-143809.00	7578.23	-14673.70	296.72	29.91	14.058
0.00	75(e)	SLU I	1	1	0.00	-10229.50	173.56	-409.60	-143809.00	7578.23	-14673.70	296.72	29.91	14.058
3.63	75(e)	SLU I	1	1	363.00	-8777.45	122.56	477.99	-143809.00	5931.35	15434.40	68.55	32.56	16.384
4.03	75	SLU I	2	1	0.00	-6713.95	-470.17	752.52	-6713.95	-8445.39	13744.10	120.94	30.76	18.180
4.03	75	SLU I	2	1	0.00	-6713.95	-470.17	752.52	-6713.95	-8445.39	13744.10	120.94	30.76	18.180
5.56	75(e)	SLU I	2	1	152.88	-6102.45	83.66	3677.40	-6102.45	-582.99	17676.90	92.81	54.07	4.807

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.60	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	244.52	2.50	17609.30	47934.80	17609.30	0.35	0.00	14.05	2.50	17609.30	47934.80	17609.30	72.017
0.60	3.02	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	244.52	2.50	17609.30	47897.30	17609.30	0.35	0.00	14.05	2.50	17609.30	47897.30	17609.30	72.017
3.02	3.63	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	244.52	2.50	17609.30	47747.40	17609.30	0.35	0.00	14.05	2.50	17609.30	47747.40	17609.30	72.017
4.03	4.48	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	1913.25	2.50	17609.30	47390.40	17609.30	0.35	0.00	362.27	2.50	17609.30	47390.40	17609.30	9.204
4.48	5.11	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	1913.25	2.50	17609.30	47362.50	17609.30	0.35	0.00	362.27	2.50	17609.30	47362.50	17609.30	9.204
5.11	5.56	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	1913.25	2.50	17609.30	47323.50	17609.30	0.35	0.00	362.27	2.50	17609.30	47323.50	17609.30	9.204

Pilastrata n. 57

Nodi: 57 157 257

Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Tipo	B <cm>	H <cm>	Cf <cm>	Cls	Fck <daN/cmq>	Fctk <daN/cmq>	Fcd <daN/cmq>	Fcd (Inc) <daN/cmq>	Fctd <daN/cmq>	Tp	Fyk <daN/cmq>	Fyd <daN/cmq>
1	R	40.00	40.00	5.00	C25/30	249.00	17.91	141.10	249.00	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	62	SLU	1	1	0.00	-9855.47	-489.24	-489.24	-995.86	-995.86	-9855.47	-4263.80	-8429.75	247.50	6.93	8.514
0.00	62	SLU	1	1	0.00	-9855.47	-489.24	-489.24	-995.86	-995.86	-9855.47	-4263.80	-8429.75	247.50	6.93	8.514
3.63	62	SLU	1	1	363.00	-7967.87	495.17	495.17	635.12	635.12	-7967.87	5605.58	7449.97	56.25	6.34	11.577
4.03	24	SLU	2	1	0.00	-2013.65	-565.14	-565.14	899.64	899.64	-2013.65	-4437.84	7328.76	115.31	7.52	8.064
4.03	24	SLU	2	1	0.00	-2013.65	-565.14	-565.14	899.64	899.64	-2013.65	-4437.84	7328.76	115.31	7.52	8.064
5.56	25	SLU	2	1	152.88	-1144.47	94.87	94.87	31.85	31.85	-1144.47	7851.68	2617.98	12.66	9.81	76.347

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	M'ydy <daNm>	M'ydz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.

0.00	1	SND	1	1	0.00	-3553.50	-1719.59	-1719.59	-588.05	-588.05	-3553.50	-5901.20	-2030.12	194.06	9.01	3.434
0.00	1	SND	1	1	0.00	-3553.50	-1719.59	-1719.59	-588.05	-588.05	-3553.50	-5901.20	-2030.12	194.06	9.01	3.434
3.63	1	SND	1	1	363.00	-2101.50	1552.44	1552.44	396.40	396.40	-2101.50	6140.01	1565.21	8.44	12.03	3.955
4.03	1	SND	2	1	0.00	-841.14	-1035.96	-1035.96	404.18	404.18	-841.14	-5454.45	2143.97	164.53	9.10	5.270
4.03	1	SND	2	1	0.00	-841.14	-1035.96	-1035.96	404.18	404.18	-841.14	-5454.45	2143.97	164.53	9.10	5.270
5.56	1	SND	2	1	152.88	-229.64	176.29	176.29	11.19	11.19	-229.64	6341.85	423.66	1.41	17.71	35.982

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	Mz <daNm>	My <daNm>	AfT <cmq>	AfC <cmq>	σ_c <daN/cmq>	σ_f <daN/cmq>
0.00	66	SLE R	1	1	0.00	-6982.82	-666.82	-334.02	3.08	9.24	13.33	162.29
0.00	22	SLE Q	1	1	0.00	-5150.31	-130.43	-92.97	0.00	12.31	4.72	63.74
0.00	66	SLE R	1	1	0.00	-6982.82	-666.82	-334.02	3.08	9.24	13.33	162.29
0.00	22	SLE Q	1	1	0.00	-5150.31	-130.43	-92.97	0.00	12.31	4.72	63.74
3.63	66	SLE R	1	1	363.00	-5530.82	422.68	338.20	3.08	9.24	10.06	123.41
3.63	22	SLE Q	1	1	363.00	-3698.31	44.18	84.53	0.00	12.31	3.13	42.87
4.03	28	SLE R	2	1	0.00	-1433.77	612.94	-389.75	9.24	3.08	17.23	362.84
4.03	22	SLE Q	2	1	0.00	-995.94	301.31	-113.44	7.70	4.62	6.72	127.16
4.03	28	SLE R	2	1	0.00	-1433.77	612.94	-389.75	9.24	3.08	17.23	362.84
4.03	22	SLE Q	2	1	0.00	-995.94	301.31	-113.44	7.70	4.62	6.72	127.16
5.56	29	SLE R	2	1	152.88	-772.78	21.73	65.13	3.08	9.24	1.19	14.89
5.56	27	SLE R	2	1	152.88	-628.68	17.99	68.65	4.62	7.70	1.18	14.30
5.56	22	SLE Q	2	1	152.88	-384.44	11.83	31.11	1.54	10.78	0.59	7.36

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	c <mm>	s <mm>	K_2	Φ_{eq}	Δ_{sm} <mm>	A_s <cmq>	$A_{c\ eff}$ <cmq>	σ_s <daN/cmq>	ε_{sm}	Wk <mm>
4.03	22	SLE Q	2	1	0.00	-995.94	-113.44	301.31	44.00	149.00	0.50	14.00	251.50	1.54	179.78	127.16	0.04	0.02
4.03	19	SLE F	2	1	0.00	-1079.17	-142.22	364.29	44.00	149.00	0.50	14.00	255.58	1.54	184.26	165.62	0.05	0.02
4.03	22	SLE Q	2	1	0.00	-995.94	-113.44	301.31	44.00	149.00	0.50	14.00	251.50	1.54	179.78	127.16	0.04	0.02
4.03	19	SLE F	2	1	0.00	-1079.17	-142.22	364.29	44.00	149.00	0.50	14.00	255.58	1.54	184.26	165.62	0.05	0.02

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.60	ø8/20	2	2	23	SLU	0.40	0.35	81.44	2.50	15312.40	31466.80	15312.40	0.40	0.35	425.38	2.50	15312.40	31466.80	15312.40	35.997
0.00	0.60	ø8/20	2	2	62	SLU	0.40	0.35	449.31	2.50	15312.40	31625.30	15312.40	0.40	0.35	271.19	2.50	15312.40	31625.30	15312.40	34.080
0.00	0.60	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	270.29	2.50	15312.40	31208.10	15312.40	0.40	0.35	901.30	2.50	15312.40	31208.10	15312.40	16.989
0.00	0.60	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	483.55	2.50	15312.40	31170.50	15312.40	0.40	0.35	371.39	2.50	15312.40	31170.50	15312.40	31.667
0.60	3.02	ø8/20	2	2	23	SLU	0.40	0.35	81.44	2.50	15312.40	31424.60	15312.40	0.40	0.35	425.38	2.50	15312.40	31424.60	15312.40	35.997
0.60	3.02	ø8/20	2	2	62	SLU	0.40	0.35	449.31	2.50	15312.40	31583.10	15312.40	0.40	0.35	271.19	2.50	15312.40	31583.10	15312.40	34.080
0.60	3.02	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	270.29	2.50	15312.40	31175.60	15312.40	0.40	0.35	901.30	2.50	15312.40	31175.60	15312.40	16.989
0.60	3.02	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	483.55	2.50	15312.40	31138.10	15312.40	0.40	0.35	371.39	2.50	15312.40	31138.10	15312.40	31.667
3.02	3.63	ø8/20	2	2	23	SLU	0.40	0.35	81.44	2.50	15312.40	31255.70	15312.40	0.40	0.35	425.38	2.50	15312.40	31255.70	15312.40	35.997
3.02	3.63	ø8/20	2	2	62	SLU	0.40	0.35	449.31	2.50	15312.40	31414.10	15312.40	0.40	0.35	271.19	2.50	15312.40	31414.10	15312.40	34.080
3.02	3.63	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	270.29	2.50	15312.40	31045.70	15312.40	0.40	0.35	901.30	2.50	15312.40	31045.70	15312.40	16.989
3.02	3.63	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	483.55	2.50	15312.40	31008.10	15312.40	0.40	0.35	371.39	2.50	15312.40	31008.10	15312.40	31.667
4.03	4.48	ø8/20	2	2	25	SLU	0.40	0.35	507.15	2.50	15312.40	30562.80	15312.40	0.40	0.35	468.31	2.50	15312.40	30562.80	15312.40	30.193
4.03	4.48	ø8/20	2	2	63	SLU	0.40	0.35	590.49	2.50	15312.40	30597.50	15312.40	0.40	0.35	338.12	2.50	15312.40	30597.50	15312.40	25.932
4.03	4.48	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	256.73	2.50	15312.40	30456.90	15312.40	0.40	0.35	792.80	2.50	15312.40	30456.90	15312.40	19.314
4.03	4.48	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	312.68	2.50	15312.40	30444.10	15312.40	0.40	0.35	361.90	2.50	15312.40	30444.10	15312.40	42.311
4.48	5.11	ø8/20	2	2	25	SLU	0.40	0.35	507.15	2.50	15312.40	30531.40	15312.40	0.40	0.35	468.31	2.50	15312.40	30531.40	15312.40	30.193
4.48	5.11	ø8/20	2	2	63	SLU	0.40	0.35	590.49	2.50	15312.40	30566.10	15312.40	0.40	0.35	338.12	2.50	15312.40	30566.10	15312.40	25.932
4.48	5.11	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	256.73	2.50	15312.40	30432.70	15312.40	0.40	0.35	792.80	2.50	15312.40	30432.70	15312.40	19.314
4.48	5.11	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	312.68	2.50	15312.40	30419.90	15312.40	0.40	0.35	361.90	2.50	15312.40	30419.90	15312.40	42.311
5.11	5.56	ø8/20	2	2	25	SLU	0.40	0.35	507.15	2.50	15312.40	30487.50	15312.40	0.40	0.35	468.31	2.50	15312.40	30487.50	15312.40	30.193
5.11	5.56	ø8/20	2	2	63	SLU	0.40	0.35	590.49	2.50	15312.40	30522.20	15312.40	0.40	0.35	338.12	2.50	15312.40	30522.20	15312.40	25.932
5.11	5.56	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	256.73	2.50	15312.40	30399.00	15312.40	0.40	0.35	792.80	2.50	15312.40	30399.00	15312.40	19.314
5.11	5.56	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	312.68	2.50	15312.40	30386.20	15312.40	0.40	0.35	361.90	2.50	15312.40	30386.20	15312.40	42.311

Verifiche di resistenza al fuoco
Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	75(e)	SLU I	1	1	0.00	-5150.31	-92.97	-130.43	-143809.00	-5888.32	-7305.06	230.62	38.26	27.922
0.00	75(e)	SLU I	1	1	0.00	-5150.31	-92.97	-130.43	-143809.00	-5888.32	-7305.06	230.62	38.26	27.922
3.63	75(e)	SLU I	1	1	363.00	-3698.31	84.53	44.18	-143809.00	6850.19	6127.98	42.19	38.41	38.885
4.03	75	SLU I	2	1	0.00	-995.94	-113.44	301.31	-995.94	-3203.48	8448.29	102.66	55.10	28.064
4.03	75	SLU I	2	1	0.00	-995.94	-113.44	301.31	-995.94	-3203.48	8448.29	102.66	55.10	28.064
5.56	75	SLU I	2	1	152.88	-384.44	31.11	11.83	-384.44	8361.55	3194.24	12.66	55.73	>100

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.60	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	48.10	2.50	17609.30	47148.20	17609.30	0.35	0.00	48.90	2.50	17609.30	47148.20	17609.30	>100
0.60	3.02	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	48.10	2.50	17609.30	47110.80	17609.30	0.35	0.00	48.90	2.50	17609.30	47110.80	17609.30	>100
3.02	3.63	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	48.10	2.50	17609.30	46960.90	17609.30	0.35	0.00	48.90	2.50	17609.30	46960.90	17609.30	>100
4.03	4.48	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	189.36	2.50	17609.30	46504.90	17609.30	0.35	0.00	94.55	2.50	17609.30	46504.90	17609.30	92.995
4.48	5.11	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	189.36	2.50	17609.30	46477.00	17609.30	0.35	0.00	94.55	2.50	17609.30	46477.00	17609.30	92.995
5.11	5.56	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	189.36	2.50	17609.30	46438.10	17609.30	0.35	0.00	94.55	2.50	17609.30	46438.10	17609.30	92.995

Pilastrata n. 58

Nodi: 58 158 258 309

Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Tipo	B <cm>	H <cm>	Cf <cm>	Cls	Fck <daN/cmq>	Fctk <daN/cmq>	Fcd <daN/cmq>	Fcd (Inc) <daN/cmq>	Fctd <daN/cmq>	Tp	Fyk <daN/cmq>	Fyd <daN/cmq>
1	R	40.00	40.00	5.00	C25/30	249.00	17.91	141.10	249.00	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	62(e)	SLU	1	1	0.00	-24110.40	-15.47	-485.82	-2127.36	-2127.36	-24110.40	-2563.62	-10884.70	257.34	6.66	5.125
0.00	62(e)	SLU	1	1	0.00	-24110.40	-15.47	-485.82	-2127.36	-2127.36	-24110.40	-2563.62	-10884.70	257.34	6.66	5.125
3.63	62(e)	SLU	1	1	363.00	-22222.80	-254.97	447.79	2302.13	2302.13	-22222.80	2226.04	10814.90	78.75	7.07	4.708
4.03	49	SLU	2	1	0.00	-14168.40	1020.03	1020.03	-2681.34	-2681.34	-14168.40	3606.51	-9271.22	288.28	6.94	3.468
4.03	49	SLU	2	1	0.00	-14168.40	1020.03	1020.03	-2681.34	-2681.34	-14168.40	3606.51	-9271.22	288.28	6.94	3.468
5.56	63	SLU	2	1	152.88	-14574.90	-474.40	-474.40	2298.07	2298.07	-14574.90	-2010.54	9867.88	99.84	8.45	4.292
5.56	62	SLU	3	1	0.00	-6023.98	-445.89	-445.89	-1869.25	-1869.25	-6023.98	-2089.18	-8645.07	260.16	9.87	4.628
6.24	50	SLU	3	1	68.33	-11956.00	-905.96	-905.96	2938.74	2938.74	-11956.00	-2749.04	9359.71	104.06	7.79	3.172

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	M'ydy <daNm>	M'ydz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	7	SND	1	1	0.00	-14321.60	752.23	752.23	-2563.70	-2563.70	-14321.60	2084.63	-7334.97	284.06	7.51	2.854
0.00	7	SND	1	1	0.00	-14321.60	752.23	752.23	-2563.70	-2563.70	-14321.60	2084.63	-7334.97	284.06	7.51	2.854
3.63	7	SND	1	1	363.00	-12869.60	-859.89	-859.89	2469.23	2469.23	-12869.60	-2494.32	6936.83	106.88	7.26	2.819
4.03	7	SND	2	1	0.00	-6246.71	866.99	866.99	-2197.90	-2197.90	-6246.71	2322.58	-6102.94	286.88	8.00	2.764
4.03	7	SND	2	1	0.00	-6246.71	866.99	866.99	-2197.90	-2197.90	-6246.71	2322.58	-6102.94	286.88	8.00	2.764
5.56	1	SND	2	1	152.88	-5985.37	-1087.48	-1087.48	1092.77	1092.77	-5985.37	-4427.01	4427.02	135.00	6.81	4.061
5.56	1	SND	3	1	0.00	-4101.96	-1092.24	-1092.24	-882.59	-882.59	-4101.96	-4639.31	-3883.88	216.56	6.62	4.309
6.24	7	SND	3	1	68.33	-3879.24	-433.70	-433.70	1719.12	1719.12	-3879.24	-1581.96	6235.52	99.84	10.29	3.627

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	Mz <daNm>	My <daNm>	AfT <cmq>	AfC <cmq>	σ_c <daN/cmq>	σ_f <daN/cmq>
0.00	66	SLE R	1	1	0.00	-17060.20	-1429.96	-8.43	0.00	12.31	21.57	277.15
0.00	22	SLE Q	1	1	0.00	-15576.10	-445.24	93.60	0.00	12.31	13.14	180.25
0.00	66	SLE R	1	1	0.00	-17060.20	-1429.96	-8.43	0.00	12.31	21.57	277.15
0.00	22	SLE Q	1	1	0.00	-15576.10	-445.24	93.60	0.00	12.31	13.14	180.25
3.63	66	SLE R	1	1	363.00	-15608.20	1574.32	-180.49	4.62	7.70	24.44	304.08
3.63	22	SLE Q	1	1	363.00	-14124.10	875.73	-287.33	0.00	12.31	17.49	225.64
4.03	53	SLE R	2	1	0.00	-9857.51	-1882.01	703.54	6.16	6.16	38.90	520.46
4.03	22	SLE Q	2	1	0.00	-6989.19	-1411.82	531.05	6.16	6.16	29.57	418.86
4.03	53	SLE R	2	1	0.00	-9857.51	-1882.01	703.54	6.16	6.16	38.90	520.46
4.03	22	SLE Q	2	1	0.00	-6989.19	-1411.82	531.05	6.16	6.16	29.57	418.86
5.56	28	SLE R	2	1	152.88	-10499.50	1572.80	-390.81	6.16	6.16	27.90	319.54
5.56	67	SLE R	2	1	152.88	-10047.00	1570.39	-334.19	6.16	6.16	27.28	310.20
5.56	22	SLE Q	2	1	152.88	-6377.69	984.02	-185.07	6.16	6.16	16.70	190.66
5.56	66	SLE R	3	1	0.00	-4304.65	-1229.97	-315.68	7.70	4.62	24.55	459.32
5.56	22	SLE Q	3	1	0.00	-4290.31	-461.80	-219.23	3.08	9.24	9.15	109.62
6.24	54	SLE R	3	1	68.33	-8222.92	2049.74	-629.53	7.70	4.62	42.03	710.98
6.24	41	SLE R	3	1	68.33	-7281.70	1964.10	-583.11	7.70	4.62	40.35	722.13
6.24	22	SLE Q	3	1	68.33	-4016.99	1049.94	-308.49	7.70	4.62	21.42	375.49

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	c <mm>	s <mm>	K_2	Φ_{eq}	Δ_{sm} <mm>	A_s <cmq>	$A_{c\ eff}$ <cmq>	σ_s <daN/cmq>	ε_{sm}	Wk <mm>
4.03	22	SLE Q	2	1	0.00	-6989.19	531.05	-1411.82	44.00	149.00	0.50	14.00	214.75	1.54	139.37	418.86	0.12	0.04
4.03	57	SLE F	2	1	0.00	-7148.22	546.43	-1492.30	44.00	149.00	0.50	14.00	219.97	1.54	145.11	455.53	0.13	0.05
4.03	22	SLE Q	2	1	0.00	-6989.19	531.05	-1411.82	44.00	149.00	0.50	14.00	214.75	1.54	139.37	418.86	0.12	0.04
4.03	57	SLE F	2	1	0.00	-7148.22	546.43	-1492.30	44.00	149.00	0.50	14.00	219.97	1.54	145.11	455.53	0.13	0.05
5.56	22	SLE Q	2	1	152.88	-6377.69	-185.07	984.02	44.00	149.00	0.50	14.00	217.62	1.54	142.52	159.25	0.05	0.02
5.56	19	SLE F	2	1	152.88	-7206.96	-216.71	1102.18	44.00	149.00	0.50	14.00	212.22	1.54	136.59	177.06	0.05	0.02
5.56	70	SLE F	3	1	0.00	-3968.98	-217.58	-630.22	44.00	149.00	0.50	14.00	188.44	1.54	110.44	129.21	0.04	0.01
6.24	22	SLE Q	3	1	68.33	-4016.99	-308.49	1049.94	44.00	149.00	0.50	14.00	262.91	1.54	192.32	375.49	0.11	0.05
6.24	19	SLE F	3	1	68.33	-4665.38	-355.40	1232.99	44.00	149.00	0.50	14.00	266.19	1.54	195.94	443.17	0.13	0.06

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.60	ø8/20	2	2	36	SLU	0.40	0.35	507.66	2.50	15312.40	33629.50	15312.40	0.40	0.35	419.85	2.50	15312.40	33629.50	15312.40	30.163
0.00	0.60	ø8/20	2	2	62	SLU	0.40	0.35	1220.24	2.50	15312.40	33538.60	15312.40	0.40	0.35	65.98	2.50	15312.40	33538.60	15312.40	12.549
0.00	0.60	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	850.41	2.50	15312.40	32502.40	15312.40	0.40	0.35	985.69	2.50	15312.40	32502.40	15312.40	15.535
0.00	0.60	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	1386.27	2.50	15312.40	32561.50	15312.40	0.40	0.35	444.06	2.50	15312.40	32561.50	15312.40	11.046
0.60	3.02	ø8/20	2	2	36	SLU	0.40	0.35	507.66	2.50	15312.40	33587.20	15312.40	0.40	0.35	419.85	2.50	15312.40	33587.20	15312.40	30.163
0.60	3.02	ø8/20	2	2	62	SLU	0.40	0.35	1220.24	2.50	15312.40	33496.40	15312.40	0.40	0.35	65.98	2.50	15312.40	33496.40	15312.40	12.549
0.60	3.02	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	850.41	2.50	15312.40	32469.90	15312.40	0.40	0.35	985.69	2.50	15312.40	32469.90	15312.40	15.535
0.60	3.02	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	1386.27	2.50	15312.40	32529.00	15312.40	0.40	0.35	444.06	2.50	15312.40	32529.00	15312.40	11.046
3.02	3.63	ø8/20	2	2	36	SLU	0.40	0.35	507.66	2.50	15312.40	33418.30	15312.40	0.40	0.35	419.85	2.50	15312.40	33418.30	15312.40	30.163
3.02	3.63	ø8/20	2	2	62	SLU	0.40	0.35	1220.24	2.50	15312.40	33327.50	15312.40	0.40	0.35	65.98	2.50	15312.40	33327.50	15312.40	12.549
3.02	3.63	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	850.41	2.50	15312.40	32340.00	15312.40	0.40	0.35	985.69	2.50	15312.40	32340.00	15312.40	15.535
3.02	3.63	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	1386.27	2.50	15312.40	32399.10	15312.40	0.40	0.35	444.06	2.50	15312.40	32399.10	15312.40	11.046
4.03	4.48	ø8/20	2	2	37	SLU	0.40	0.35	2931.44	2.50	15312.40	32466.40	15312.40	0.40	0.35	1094.23	2.50	15312.40	32466.40	15312.40	5.224
4.03	4.48	ø8/20	2	2	50	SLU	0.40	0.35	3174.49	2.50	15312.40	32557.50	15312.40	0.40	0.35	1058.93	2.50	15312.40	32557.50	15312.40	4.824
4.03	4.48	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	1802.53	2.50	15312.40	31293.20	15312.40	0.40	0.35	811.84	2.50	15312.40	31293.20	15312.40	8.495
4.03	4.48	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	2052.05	2.50	15312.40	31340.20	15312.40	0.40	0.35	622.29	2.50	15312.40	31340.20	15312.40	7.462
4.48	5.79	ø8/20	2	2	37	SLU	0.40	0.35	4839.55	2.50	15312.40	32435.00	15312.40	0.40	0.35	1094.23	2.50	15312.40	32435.00	15312.40	3.164
4.48	5.79	ø8/20	2	2	63	SLU	0.40	0.35	5763.71	2.50	15312.40	32334.00	15312.40	0.40	0.35	950.47	2.50	15312.40	32334.00	15312.40	2.657

4.48	5.79	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	3327.82	2.50	15312.40	31269.10	15312.40	0.40	0.35	1395.22	2.50	15312.40	31269.10	15312.40	4.601
4.48	5.79	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	4399.91	2.50	15312.40	31316.10	15312.40	0.40	0.35	678.13	2.50	15312.40	31316.10	15312.40	3.480
5.79	6.24	ø8/20	2	2	36	SLU	0.40	0.35	3996.93	2.50	15312.40	31425.80	15312.40	0.40	0.35	607.18	2.50	15312.40	31425.80	15312.40	3.831
5.79	6.24	ø8/20	2	2	63	SLU	0.40	0.35	5763.71	2.50	15312.40	31550.50	15312.40	0.40	0.35	56.46	2.50	15312.40	31550.50	15312.40	2.657
5.79	6.24	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	3327.82	2.50	15312.40	30891.10	15312.40	0.40	0.35	1395.22	2.50	15312.40	30891.10	15312.40	4.601
5.79	6.24	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	4399.91	2.50	15312.40	30884.30	15312.40	0.40	0.35	678.13	2.50	15312.40	30884.30	15312.40	3.480

Verifiche di resistenza al fuoco

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	75(e)	SLU I	1	1	0.00	-15576.10	93.60	-445.24	-143809.00	5981.56	-8757.74	303.75	35.48	9.233
0.00	75(e)	SLU I	1	1	0.00	-15576.10	93.60	-445.24	-143809.00	5981.56	-8757.74	303.75	35.48	9.233
3.63	75	SLU I	1	1	363.00	-14124.10	-287.33	875.73	-143809.00	-3281.60	10167.00	104.06	45.33	10.182
4.03	75	SLU I	2	1	0.00	-6989.19	531.05	-1411.82	-6989.19	3478.35	-9207.61	284.06	49.14	6.525
4.03	75	SLU I	2	1	0.00	-6989.19	531.05	-1411.82	-6989.19	3478.35	-9207.61	284.06	49.14	6.525
5.56	75	SLU I	2	1	152.88	-6377.69	-185.07	984.02	-6377.69	-1741.18	9540.25	97.03	62.88	9.686
5.56	75	SLU I	3	1	0.00	-4290.31	-219.23	-461.80	-4290.31	-4069.32	-8640.38	250.31	45.77	18.683
6.24	75	SLU I	3	1	68.33	-4016.99	-308.49	1049.94	-4016.99	-2715.66	8975.79	99.84	57.76	8.569

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.60	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	363.90	2.50	17609.30	48762.70	17609.30	0.35	0.00	104.94	2.50	17609.30	48762.70	17609.30	48.390
0.60	3.02	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	363.90	2.50	17609.30	48725.20	17609.30	0.35	0.00	104.94	2.50	17609.30	48725.20	17609.30	48.390
3.02	3.63	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	363.90	2.50	17609.30	48575.30	17609.30	0.35	0.00	104.94	2.50	17609.30	48575.30	17609.30	48.390
4.03	4.48	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	1567.19	2.50	17609.30	47433.00	17609.30	0.35	0.00	468.44	2.50	17609.30	47433.00	17609.30	11.236
4.48	5.79	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	2212.42	2.50	17609.30	47405.10	17609.30	0.35	0.00	468.44	2.50	17609.30	47405.10	17609.30	7.959
5.79	6.24	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	2212.42	2.50	17609.30	47000.60	17609.30	0.35	0.00	130.62	2.50	17609.30	47000.60	17609.30	7.959

Pilastrata n. 59

Nodi: 59 159 259

Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Tipo	B <cm>	H <cm>	Cf <cm>	Cls	Fck <daN/cmq>	Fctk <daN/cmq>	Fcd <daN/cmq>	Fcd (Inc) <daN/cmq>	Fctd <daN/cmq>	Tp	Fyk <daN/cmq>	Fyd <daN/cmq>
1	R	40.00	40.00	5.00	C25/30	249.00	17.91	141.10	249.00	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	62(e)	SLU	1	1	0.00	-19966.50	-94.11	402.33	-2412.09	-2412.09	-19966.50	1695.31	-10641.50	278.44	8.02	4.407
0.00	62(e)	SLU	1	1	0.00	-19966.50	-94.11	402.33	-2412.09	-2412.09	-19966.50	1695.31	-10641.50	278.44	8.02	4.407
3.63	63(e)	SLU	1	1	363.00	-24269.00	104.02	489.02	1407.69	1407.69	-24269.00	3716.86	10401.30	71.72	5.98	7.412
4.03	63(e)	SLU	2	1	0.00	-16470.40	-144.04	329.41	1540.75	1540.75	-16470.40	2256.32	10083.20	78.75	7.82	6.558
4.03	63(e)	SLU	2	1	0.00	-16470.40	-144.04	329.41	1540.75	1540.75	-16470.40	2256.32	10083.20	78.75	7.82	6.558
6.24	63(e)	SLU	2	1	221.21	-15320.20	97.09	306.40	4555.21	4555.21	-15320.20	689.05	10111.20	87.19	10.97	2.220

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	M'ydy <daNm>	M'ydz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	7	SND	1	1	0.00	-14175.40	-626.31	-626.31	-2910.54	-2910.54	-14175.40	-1748.78	-7504.83	258.75	8.15	2.588
0.00	7	SND	1	1	0.00	-14175.40	-626.31	-626.31	-2910.54	-2910.54	-14175.40	-1748.78	-7504.83	258.75	8.15	2.588
3.63	1	SND	1	1	363.00	-13001.60	1359.19	1359.19	954.86	954.86	-13001.60	5814.46	4219.23	33.75	5.86	4.325
4.03	1	SND	2	1	0.00	-7361.23	-1235.17	-1235.17	964.30	964.30	-7361.23	-5156.56	3897.57	146.25	6.40	4.125
4.03	1	SND	2	1	0.00	-7361.23	-1235.17	-1235.17	964.30	964.30	-7361.23	-5156.56	3897.57	146.25	6.40	4.125
6.24	7	SND	2	1	221.21	-6371.78	309.24	309.24	2797.38	2797.38	-6371.78	804.71	6970.39	85.78	12.26	2.493

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	Mz <daNm>	My <daNm>	AfT <cmq>	AfC <cmq>	σ_c <daN/cmq>	σ_f <daN/cmq>
0.00	67	SLE R	1	1	0.00	-18348.50	-1586.51	-56.91	1.54	10.78	24.14	308.29
0.00	66	SLE R	1	1	0.00	-14221.70	-1631.34	-58.76	4.62	7.70	23.73	290.68
0.00	22	SLE Q	1	1	0.00	-14348.30	-523.87	-2.30	0.00	12.31	12.35	168.77
0.00	67	SLE R	1	1	0.00	-18348.50	-1586.51	-56.91	1.54	10.78	24.14	308.29
0.00	66	SLE R	1	1	0.00	-14221.70	-1631.34	-58.76	4.62	7.70	23.73	290.68
0.00	22	SLE Q	1	1	0.00	-14348.30	-523.87	-2.30	0.00	12.31	12.35	168.77
3.63	28	SLE R	1	1	363.00	-18728.90	957.91	203.30	0.00	12.31	20.01	263.73
3.63	66	SLE R	1	1	363.00	-12769.70	747.68	79.73	0.00	12.31	13.93	183.09
3.63	22	SLE Q	1	1	363.00	-12896.30	520.14	19.50	0.00	12.31	11.65	157.80
4.03	28	SLE R	2	1	0.00	-13334.50	1046.76	-218.40	1.54	10.78	18.11	230.61
4.03	66	SLE R	2	1	0.00	-7294.86	772.16	-125.52	4.62	7.70	12.35	151.95
4.03	22	SLE Q	2	1	0.00	-7457.38	491.05	-101.99	0.00	12.31	9.05	117.14
4.03	28	SLE R	2	1	0.00	-13334.50	1046.76	-218.40	1.54	10.78	18.11	230.61
4.03	66	SLE R	2	1	0.00	-7294.86	772.16	-125.52	4.62	7.70	12.35	151.95
4.03	22	SLE Q	2	1	0.00	-7457.38	491.05	-101.99	0.00	12.31	9.05	117.14
6.24	67	SLE R	2	1	221.21	-10586.30	3113.04	65.63	7.70	4.62	48.94	1014.94
6.24	22	SLE Q	2	1	221.21	-6572.56	1522.09	27.96	7.70	4.62	23.39	394.06

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

Xg	CC	TCC	El	Sez.	X	N	My	Mz	c	s	K_2	Φ_{eq}	Δ_{sm}	A_s	$A_{c\ eff}$	σ_s	ε_{sm}	Wk

<m>					<cm>	<daN>	<daNm>	<daNm>	<mm>	<mm>			<mm>	<cmq>	<cmq>	<daN/cmq>		<mm>
6.24	22	SLE Q	2	1	221.21	-6572.56	27.96	1522.09	44.00	149.00	0.50	14.00	180.74	4.62	305.93	394.06	0.11	0.04
6.24	19	SLE F	2	1	221.21	-7747.20	27.29	1836.44	44.00	149.00	0.50	14.00	182.13	4.62	310.52	486.88	0.14	0.04

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.60	ø8/20	2	2	23	SLU	0.40	0.35	618.18	2.50	15312.40	33597.30	15312.40	0.40	0.35	279.94	2.50	15312.40	33597.30	15312.40	24.770
0.00	0.60	ø8/20	2	2	63	SLU	0.40	0.35	1033.75	2.50	15312.40	33813.30	15312.40	0.40	0.35	53.82	2.50	15312.40	33813.30	15312.40	14.812
0.00	0.60	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	709.36	2.50	15312.40	32242.50	15312.40	0.40	0.35	821.00	2.50	15312.40	32242.50	15312.40	18.651
0.00	0.60	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	1180.89	2.50	15312.40	32251.50	15312.40	0.40	0.35	322.29	2.50	15312.40	32251.50	15312.40	12.967
0.60	3.02	ø8/20	2	2	23	SLU	0.40	0.35	618.18	2.50	15312.40	33555.10	15312.40	0.40	0.35	279.94	2.50	15312.40	33555.10	15312.40	24.770
0.60	3.02	ø8/20	2	2	63	SLU	0.40	0.35	1033.75	2.50	15312.40	33771.10	15312.40	0.40	0.35	53.82	2.50	15312.40	33771.10	15312.40	14.812
0.60	3.02	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	709.36	2.50	15312.40	32210.00	15312.40	0.40	0.35	821.00	2.50	15312.40	32210.00	15312.40	18.651
0.60	3.02	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	1180.89	2.50	15312.40	32219.00	15312.40	0.40	0.35	322.29	2.50	15312.40	32219.00	15312.40	12.967
3.02	3.63	ø8/20	2	2	23	SLU	0.40	0.35	618.18	2.50	15312.40	33386.20	15312.40	0.40	0.35	279.94	2.50	15312.40	33386.20	15312.40	24.770
3.02	3.63	ø8/20	2	2	63	SLU	0.40	0.35	1033.75	2.50	15312.40	33602.20	15312.40	0.40	0.35	53.82	2.50	15312.40	33602.20	15312.40	14.812
3.02	3.63	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	709.36	2.50	15312.40	32080.10	15312.40	0.40	0.35	821.00	2.50	15312.40	32080.10	15312.40	18.651
3.02	3.63	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	1180.89	2.50	15312.40	32089.10	15312.40	0.40	0.35	322.29	2.50	15312.40	32089.10	15312.40	12.967
4.03	4.48	ø8/20	2	2	23	SLU	0.40	0.35	1008.30	2.50	15312.40	32297.60	15312.40	0.40	0.35	300.99	2.50	15312.40	32297.60	15312.40	15.186
4.03	4.48	ø8/20	2	2	63	SLU	0.40	0.35	1362.74	2.50	15312.40	32513.20	15312.40	0.40	0.35	109.01	2.50	15312.40	32513.20	15312.40	11.236
4.03	4.48	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	568.48	2.50	15312.40	31316.30	15312.40	0.40	0.35	777.39	2.50	15312.40	31316.30	15312.40	19.697
4.03	4.48	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	646.01	2.50	15312.40	31330.40	15312.40	0.40	0.35	381.89	2.50	15312.40	31330.40	15312.40	23.703
4.48	5.79	ø8/20	2	2	23	SLU	0.40	0.35	1008.30	2.50	15312.40	32266.20	15312.40	0.40	0.35	300.99	2.50	15312.40	32266.20	15312.40	15.186
4.48	5.79	ø8/20	2	2	63	SLU	0.40	0.35	1362.75	2.50	15312.40	32481.80	15312.40	0.40	0.35	109.01	2.50	15312.40	32481.80	15312.40	11.236
4.48	5.79	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	568.48	2.50	15312.40	31292.20	15312.40	0.40	0.35	777.39	2.50	15312.40	31292.20	15312.40	19.697
4.48	5.79	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	646.01	2.50	15312.40	31306.20	15312.40	0.40	0.35	381.89	2.50	15312.40	31306.20	15312.40	23.703
5.79	6.24	ø8/20	2	2	23	SLU	0.40	0.35	1008.30	2.50	15312.40	32174.70	15312.40	0.40	0.35	300.99	2.50	15312.40	32174.70	15312.40	15.186
5.79	6.24	ø8/20	2	2	63	SLU	0.40	0.35	1362.75	2.50	15312.40	32390.20	15312.40	0.40	0.35	109.01	2.50	15312.40	32390.20	15312.40	11.236
5.79	6.24	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	568.48	2.50	15312.40	31221.70	15312.40	0.40	0.35	777.39	2.50	15312.40	31221.70	15312.40	19.697
5.79	6.24	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	646.01	2.50	15312.40	31235.80	15312.40	0.40	0.35	381.89	2.50	15312.40	31235.80	15312.40	23.703

Verifiche di resistenza al fuoco

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	75(e)	SLU I	1	1	0.00	-14348.30	-2.30	-523.87	-143809.00	-5117.67	-9523.79	243.28	36.84	10.023
0.00	75(e)	SLU I	1	1	0.00	-14348.30	-2.30	-523.87	-143809.00	-5117.67	-9523.79	243.28	36.84	10.023
3.63	75(e)	SLU I	1	1	363.00	-12896.30	19.50	520.14	-143809.00	4639.73	9563.26	67.50	39.19	11.151
4.03	75(e)	SLU I	2	1	0.00	-7457.38	-101.99	491.05	-7457.38	-2884.05	9391.88	101.25	52.93	19.144
4.03	75(e)	SLU I	2	1	0.00	-7457.38	-101.99	491.05	-7457.38	-2884.05	9391.88	101.25	52.93	19.144
6.24	75(e)	SLU I	2	1	221.21	-6572.56	27.96	1522.09	-6572.56	895.61	9658.73	85.78	72.30	6.349

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.60	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	287.61	2.50	17609.30	48572.60	17609.30	0.35	0.00	6.01	2.50	17609.30	48572.60	17609.30	61.227
0.60	3.02	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	287.61	2.50	17609.30	48535.10	17609.30	0.35	0.00	6.01	2.50	17609.30	48535.10	17609.30	61.227
3.02	3.63	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	287.61	2.50	17609.30	48385.20	17609.30	0.35	0.00	6.01	2.50	17609.30	48385.20	17609.30	61.227
4.03	4.48	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	466.10	2.50	17609.30	47505.50	17609.30	0.35	0.00	58.75	2.50	17609.30	47505.50	17609.30	37.780
4.48	5.79	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	466.10	2.50	17609.30	47477.60	17609.30	0.35	0.00	58.75	2.50	17609.30	47477.60	17609.30	37.780
5.79	6.24	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	466.10	2.50	17609.30	47396.30	17609.30	0.35	0.00	58.75	2.50	17609.30	47396.30	17609.30	37.780

Pilastrata n. 60

Nodi: 60 160 260

Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Tipo	B <cm>	H <cm>	Cf <cm>	Cls	Fck <daN/cmq>	Fctk <daN/cmq>	Fcd <daN/cmq>	Fcd (Inc) <daN/cmq>	Fctd <daN/cmq>	Tp	Fyk <daN/cmq>	Fyd <daN/cmq>
1	R	40.00	40.00	5.10	C25/30	249.00	17.91	141.10	249.00	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
-0.00	62(e)	SLU	1	1	0.00	-19246.80	-21.30	-387.82	-3248.61	-3248.61	-19246.80	-1554.31	-12643.60	262.97	7.62	3.894
-0.00	62(e)	SLU	1	1	0.00	-19246.80	-21.30	-387.82	-3248.61	-3248.61	-19246.80	-1554.31	-12643.60	262.97	7.62	3.894
3.63	50(e)	SLU	1	1	363.00	-29317.30	-20.91	590.75	2103.31	2103.31	-29317.30	3582.05	12986.90	74.53	5.42	6.166
4.03	50(e)	SLU	2	1	0.00	-21633.20	-4.67	432.66	2390.55	2390.55	-21633.20	2143.90	12782.10	80.16	6.74	5.335
4.03	50(e)	SLU	2	1	0.00	-21633.20	-4.67	432.66	2390.55	2390.55	-21633.20	2143.90	12782.10	80.16	6.74	5.335
6.24	63(e)	SLU	2	1	221.21	-14779.30	11.34	295.59	6073.73	6073.73	-14779.30	739.24	12133.80	87.19	9.75	1.999

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	M'ydy <daNm>	M'ydz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
-0.00	7	SND	1	1	0.00	-13620.30	657.93	657.93	-4084.21	-4084.21	-13620.30	1448.16	-9182.41	278.44	8.01	2.247
-0.00	7	SND	1	1	0.00	-13620.30	657.93	657.93	-4084.21	-4084.21	-13620.30	1448.16	-9182.41	278.44	8.01	2.247
3.63	1	SND	1	1	363.00	-12412.30	-1373.81	-1373.81	1045.74	1045.74	-12412.30	-6727.82	5034.71	143.44	5.27	4.867
4.03	7	SND	2	1	0.00	-6846.07	-447.25	-447.25	1813.93	1813.93	-6846.07	-1873.34	8099.99	101.25	8.20	4.450
4.03	7	SND	2	1	0.00	-6846.07	-447.25	-447.25	1813.93	1813.93	-6846.07	-1873.34	8099.99	101.25	8.20	4.450
6.24	7	SND	2	1	221.21	-5961.25	252.60	252.60	4324.24	4324.24	-5961.25	623.08	8695.04	87.19	11.48	2.012

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	Mz <daNm>	My <daNm>	AfT <cmq>	AfC <cmq>	σ_c <daN/cmq>	σ_f <daN/cmq>
-0.00	67	SLE R	1	1	0.00	-17882.20	-2270.49	-20.42	6.03	10.05	30.84	371.01
-0.00	66	SLE R	1	1	0.00	-13728.80	-2205.04	-9.36	6.03	10.05	30.03	343.45

-0.00	22	SLE Q	1	1	0.00	-14030.30	-824.41	38.87	0.00	16.09	14.45	190.06
-0.00	67	SLE R	1	1	0.00	-17882.20	-2270.49	-20.42	6.03	10.05	30.84	371.01
-0.00	66	SLE R	1	1	0.00	-13728.80	-2205.04	-9.36	6.03	10.05	30.03	343.45
-0.00	22	SLE Q	1	1	0.00	-14030.30	-824.41	38.87	0.00	16.09	14.45	190.06
3.63	54	SLE R	1	1	363.00	-20248.80	1435.57	-18.61	0.00	16.09	22.50	292.64
3.63	40	SLE R	1	1	363.00	-15456.80	993.75	-310.60	0.00	16.09	18.77	241.00
3.63	22	SLE Q	1	1	363.00	-12578.30	670.27	-42.50	0.00	16.09	12.47	165.02
4.03	54	SLE R	2	1	0.00	-14903.00	1631.10	-3.69	6.03	10.05	22.27	275.29
4.03	41	SLE R	2	1	0.00	-13001.10	1501.18	133.43	6.03	10.05	21.76	264.89
4.03	22	SLE Q	2	1	0.00	-7263.72	753.96	-0.44	6.03	10.05	10.36	129.18
4.03	54	SLE R	2	1	0.00	-14903.00	1631.10	-3.69	6.03	10.05	22.27	275.29
4.03	41	SLE R	2	1	0.00	-13001.10	1501.18	133.43	6.03	10.05	21.76	264.89
4.03	22	SLE Q	2	1	0.00	-7263.72	753.96	-0.44	6.03	10.05	10.36	129.18
6.24	67	SLE R	2	1	221.21	-10215.80	4141.83	7.49	10.05	6.03	58.27	1300.12
6.24	22	SLE Q	2	1	221.21	-6378.90	1928.14	0.90	10.05	6.03	26.97	508.45

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	c <mm>	s <mm>	K_2	Φ_{eq}	Δ_{sm} <mm>	A_s <cmq>	$A_{c\ eff}$ <cmq>	σ_s <daN/cmq>	ε_{sm}	Wk <mm>
6.24	22	SLE Q	2	1	221.21	-6378.90	0.90	1928.14	44.00	148.00	0.50	16.00	174.88	6.03	327.54	508.45	0.15	0.04
6.24	19	SLE F	2	1	221.21	-7526.52	0.98	2318.08	44.00	148.00	0.50	16.00	175.28	6.03	329.04	619.48	0.18	0.05

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
-0.00	0.60	ø8/20	2	2	36	SLU	0.40	0.35	903.37	2.50	15312.40	33526.10	15312.40	0.40	0.35	276.81	2.50	15312.40	33526.10	15312.40	16.950
-0.00	0.60	ø8/20	2	2	63	SLU	0.40	0.35	1404.85	2.50	15312.40	33722.10	15312.40	0.40	0.35	17.03	2.50	15312.40	33722.10	15312.40	10.900
-0.00	0.60	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	872.73	2.50	15312.40	32207.90	15312.40	0.40	0.35	834.55	2.50	15312.40	32207.90	15312.40	17.546
-0.00	0.60	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	1557.98	2.50	15312.40	32240.70	15312.40	0.40	0.35	334.40	2.50	15312.40	32240.70	15312.40	9.828
0.60	3.02	ø8/20	2	2	36	SLU	0.40	0.35	903.37	2.50	15312.40	33483.90	15312.40	0.40	0.35	276.81	2.50	15312.40	33483.90	15312.40	16.950
0.60	3.02	ø8/20	2	2	63	SLU	0.40	0.35	1404.85	2.50	15312.40	33679.80	15312.40	0.40	0.35	17.03	2.50	15312.40	33679.80	15312.40	10.900
0.60	3.02	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	872.73	2.50	15312.40	32175.40	15312.40	0.40	0.35	834.55	2.50	15312.40	32175.40	15312.40	17.546
0.60	3.02	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	1557.98	2.50	15312.40	32208.20	15312.40	0.40	0.35	334.40	2.50	15312.40	32208.20	15312.40	9.828
3.02	3.63	ø8/20	2	2	36	SLU	0.40	0.35	903.37	2.50	15312.40	33314.90	15312.40	0.40	0.35	276.81	2.50	15312.40	33314.90	15312.40	16.950
3.02	3.63	ø8/20	2	2	63	SLU	0.40	0.35	1404.85	2.50	15312.40	33510.90	15312.40	0.40	0.35	17.03	2.50	15312.40	33510.90	15312.40	10.900
3.02	3.63	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	872.73	2.50	15312.40	32045.50	15312.40	0.40	0.35	834.55	2.50	15312.40	32045.50	15312.40	17.546
3.02	3.63	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	1557.98	2.50	15312.40	32078.30	15312.40	0.40	0.35	334.40	2.50	15312.40	32078.30	15312.40	9.828
4.03	4.48	ø8/20	2	2	36	SLU	0.40	0.35	1167.22	2.50	15312.40	32245.50	15312.40	0.40	0.35	208.34	2.50	15312.40	32245.50	15312.40	13.119
4.03	4.48	ø8/20	2	2	63	SLU	0.40	0.35	1841.01	2.50	15312.40	32440.60	15312.40	0.40	0.35	5.22	2.50	15312.40	32440.60	15312.40	8.317
4.03	4.48	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	769.25	2.50	15312.40	31300.20	15312.40	0.40	0.35	686.21	2.50	15312.40	31300.20	15312.40	19.906
4.03	4.48	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	1135.50	2.50	15312.40	31333.50	15312.40	0.40	0.35	299.25	2.50	15312.40	31333.50	15312.40	13.485
4.48	5.79	ø8/20	2	2	36	SLU	0.40	0.35	1167.22	2.50	15312.40	32214.10	15312.40	0.40	0.35	208.34	2.50	15312.40	32214.10	15312.40	13.119
4.48	5.79	ø8/20	2	2	63	SLU	0.40	0.35	1841.01	2.50	15312.40	32409.20	15312.40	0.40	0.35	5.22	2.50	15312.40	32409.20	15312.40	8.317
4.48	5.79	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	769.25	2.50	15312.40	31276.00	15312.40	0.40	0.35	686.21	2.50	15312.40	31276.00	15312.40	19.906
4.48	5.79	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	1135.50	2.50	15312.40	31309.30	15312.40	0.40	0.35	299.25	2.50	15312.40	31309.30	15312.40	13.485
5.79	6.24	ø8/20	2	2	36	SLU	0.40	0.35	1167.22	2.50	15312.40	32122.50	15312.40	0.40	0.35	208.34	2.50	15312.40	32122.50	15312.40	13.119
5.79	6.24	ø8/20	2	2	63	SLU	0.40	0.35	1841.01	2.50	15312.40	32317.60	15312.40	0.40	0.35	5.22	2.50	15312.40	32317.60	15312.40	8.317
5.79	6.24	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	769.25	2.50	15312.40	31205.60	15312.40	0.40	0.35	686.21	2.50	15312.40	31205.60	15312.40	19.906
5.79	6.24	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	1135.50	2.50	15312.40	31238.90	15312.40	0.40	0.35	299.25	2.50	15312.40	31238.90	15312.40	13.485

Verifiche di resistenza al fuoco

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
-0.00	75(e)	SLU I	1	1	0.00	-14030.30	38.87	-824.41	-143809.00	4187.48	-11993.40	288.28	38.15	10.250
-0.00	75(e)	SLU I	1	1	0.00	-14030.30	38.87	-824.41	-143809.00	4187.48	-11993.40	288.28	38.15	10.250
3.63	75(e)	SLU I	1	1	363.00	-12578.30	-42.50	670.27	-143809.00	-4558.07	11701.50	109.69	37.37	11.433
4.03	75(e)	SLU I	2	1	0.00	-7263.72	-0.44	753.96	-7263.72	2137.82	11874.00	81.56	54.70	15.713
4.03	75(e)	SLU I	2	1	0.00	-7263.72	-0.44	753.96	-7263.72	2137.82	11874.00	81.56	54.70	15.713
6.24	75(e)	SLU I	2	1	221.21	-6378.90	0.90	1928.14	-6378.90	839.54	12065.00	85.78	65.55	6.259

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
-0.00	0.60	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	411.75	2.50	17609.30	48523.30	17609.30	0.35	0.00	22.42	2.50	17609.30	48523.30	17609.30	42.766
0.60	3.02	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	411.75	2.50	17609.30	48485.90	17609.30	0.35	0.00	22.42	2.50	17609.30	48485.90	17609.30	42.766
3.02	3.63	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	411.75	2.50	17609.30	48336.00	17609.30	0.35	0.00	22.42	2.50	17609.30	48336.00	17609.30	42.766
4.03	4.48	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	530.81	2.50	17609.30	47475.50	17609.30	0.35	0.00	0.61	2.50	17609.30	47475.50	17609.30	33.174
4.48	5.79	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	530.81	2.50	17609.30	47447.60	17609.30	0.35	0.00	0.61	2.50	17609.30	47447.60	17609.30	33.174
5.79	6.24	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	530.81	2.50	17609.30	47366.40	17609.30	0.35	0.00	0.61	2.50	17609.30	47366.40	17609.30	33.174

Pilastrata n. 61

Nodi: 61 161 261

Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Tipo	B <cm>	H <cm>	Cf <cm>	Cls	Fck <daN/cmq>	Fctk <daN/cmq>	Fcd <daN/cmq>	Fcd (Inc) <daN/cmq>	Fctd <daN/cmq>	Tp	Fyk <daN/cmq>	Fyd <daN/cmq>
1	R	40.00	40.00	5.00	C25/30	249.00	17.91	141.10	249.00	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
-0.00	62(e)	SLU	1	1	0.00	-19838.30	-51.85	-399.74	-3377.64	-3377.64	-19838.30	-1197.55	-10688.30	264.38	8.89	3.162
-0.00	62(e)	SLU	1	1	0.00	-19838.30	-51.85	-399.74	-3377.64	-3377.64	-19838.30	-1197.55	-10688.30	264.38	8.89	3.162
3.63	50(e)	SLU	1	1	363.00	-30378.20	24.72	612.12	2231.31	2231.31	-30378.20	3203.91	11304.30	74.53	5.75	5.078

4.03	63(e)	SLU	2	1	0.00	-16887.10	21.65	337.74	2720.19	2720.19	-16887.10	1215.83	10286.80	84.38	9.40	3.779
4.03	63(e)	SLU	2	1	0.00	-16887.10	21.65	337.74	2720.19	2720.19	-16887.10	1215.83	10286.80	84.38	9.40	3.779
6.24	63(e)	SLU	2	1	221.21	-15736.90	-4.66	314.74	4751.54	4751.54	-15736.90	687.24	10169.80	87.19	10.87	2.141

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	M'ydy <daNm>	M'ydz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
-0.00	7	SND	1	1	0.00	-14064.60	642.79	642.79	-4579.29	-4579.29	-14064.60	985.83	-7890.48	275.62	9.95	1.720
-0.00	7	SND	1	1	0.00	-14064.60	642.79	642.79	-4579.29	-4579.29	-14064.60	985.83	-7890.48	275.62	9.95	1.720
3.63	7	SND	1	1	363.00	-12612.60	-531.58	-531.58	1917.51	1917.51	-12612.60	-2069.33	7124.36	104.06	7.71	3.728
4.03	7	SND	2	1	0.00	-7324.17	-447.86	-447.86	2512.12	2512.12	-7324.17	-1199.77	6897.18	97.03	10.71	2.744
4.03	7	SND	2	1	0.00	-7324.17	-447.86	-447.86	2512.12	2512.12	-7324.17	-1199.77	6897.18	97.03	10.71	2.744
6.24	7	SND	2	1	221.21	-6439.35	-201.66	-201.66	3676.79	3676.79	-6439.35	-368.05	7185.54	91.41	14.21	1.954

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	Mz <daNm>	My <daNm>	AfT <cmq>	AfC <cmq>	σ_c <daN/cmq>	σ_f <daN/cmq>
-0.00	66	SLE R	1	1	0.00	-14138.40	-2290.77	-30.70	4.62	7.70	33.53	380.35
-0.00	22	SLE Q	1	1	0.00	-14387.80	-817.17	21.87	0.00	12.31	14.94	197.75
-0.00	66	SLE R	1	1	0.00	-14138.40	-2290.77	-30.70	4.62	7.70	33.53	380.35
-0.00	22	SLE Q	1	1	0.00	-14387.80	-817.17	21.87	0.00	12.31	14.94	197.75
3.63	54	SLE R	1	1	363.00	-20971.30	1523.32	13.24	0.00	12.31	24.36	317.17
3.63	28	SLE R	1	1	363.00	-19001.60	1442.08	206.31	0.00	12.31	24.34	312.49
3.63	22	SLE Q	1	1	363.00	-12935.80	726.21	-15.72	0.00	12.31	13.33	176.66
4.03	41	SLE R	2	1	0.00	-13727.60	1896.54	130.62	4.62	7.70	28.60	336.51
4.03	67	SLE R	2	1	0.00	-11755.60	1859.80	14.36	4.62	7.70	26.99	308.10
4.03	22	SLE Q	2	1	0.00	-7642.88	948.06	-5.65	4.62	7.70	13.46	162.71
4.03	41	SLE R	2	1	0.00	-13727.60	1896.54	130.62	4.62	7.70	28.60	336.51
4.03	67	SLE R	2	1	0.00	-11755.60	1859.80	14.36	4.62	7.70	26.99	308.10
4.03	22	SLE Q	2	1	0.00	-7642.88	948.06	-5.65	4.62	7.70	13.46	162.71
6.24	67	SLE R	2	1	221.21	-10870.70	3240.85	-3.45	7.70	4.62	49.79	1054.44
6.24	22	SLE Q	2	1	221.21	-6758.06	1485.23	-1.90	7.70	4.62	22.28	356.30

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	c <mm>	s <mm>	K_2	Φ_{eq}	Δ_{sm} <mm>	A_s <cmq>	$A_{c\ eff}$ <cmq>	σ_s <daN/cmq>	ε_{sm}	Wk <mm>
4.03	70	SLE F	2	1	0.00	-6985.37	-3.79	935.88	44.00	149.00	0.50	14.00	272.59	1.54	202.96	83.77	0.02	0.01
4.03	70	SLE F	2	1	0.00	-6985.37	-3.79	935.88	44.00	149.00	0.50	14.00	272.59	1.54	202.96	83.77	0.02	0.01
6.24	22	SLE Q	2	1	221.21	-6758.06	-1.90	1485.23	44.00	149.00	0.50	14.00	181.22	4.62	307.52	356.30	0.10	0.03
6.24	19	SLE F	2	1	221.21	-7975.11	-1.82	1787.22	44.00	149.00	0.50	14.00	242.61	4.62	510.00	439.20	0.13	0.05

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
-0.00	0.60	ø8/20	2	2	23	SLU	0.40	0.35	935.37	2.50	15312.40	33626.00	15312.40	0.40	0.35	277.24	2.50	15312.40	33626.00	15312.40	16.370
-0.00	0.60	ø8/20	2	2	63	SLU	0.40	0.35	1487.29	2.50	15312.40	33840.20	15312.40	0.40	0.35	39.47	2.50	15312.40	33840.20	15312.40	10.296
-0.00	0.60	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	920.96	2.50	15312.40	32249.40	15312.40	0.40	0.35	823.58	2.50	15312.40	32249.40	15312.40	16.627
-0.00	0.60	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	1789.24	2.50	15312.40	32277.00	15312.40	0.40	0.35	323.34	2.50	15312.40	32277.00	15312.40	8.558
0.60	3.02	ø8/20	2	2	23	SLU	0.40	0.35	935.37	2.50	15312.40	33583.80	15312.40	0.40	0.35	277.24	2.50	15312.40	33583.80	15312.40	16.370
0.60	3.02	ø8/20	2	2	63	SLU	0.40	0.35	1487.29	2.50	15312.40	33798.00	15312.40	0.40	0.35	39.47	2.50	15312.40	33798.00	15312.40	10.296
0.60	3.02	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	920.96	2.50	15312.40	32216.90	15312.40	0.40	0.35	823.58	2.50	15312.40	32216.90	15312.40	16.627
0.60	3.02	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	1789.24	2.50	15312.40	32244.50	15312.40	0.40	0.35	323.34	2.50	15312.40	32244.50	15312.40	8.558
3.02	3.63	ø8/20	2	2	23	SLU	0.40	0.35	935.37	2.50	15312.40	33414.90	15312.40	0.40	0.35	277.24	2.50	15312.40	33414.90	15312.40	16.370
3.02	3.63	ø8/20	2	2	63	SLU	0.40	0.35	1487.29	2.50	15312.40	33629.10	15312.40	0.40	0.35	39.47	2.50	15312.40	33629.10	15312.40	10.296
3.02	3.63	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	920.96	2.50	15312.40	32087.00	15312.40	0.40	0.35	823.58	2.50	15312.40	32087.00	15312.40	16.627
3.02	3.63	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	1789.24	2.50	15312.40	32114.60	15312.40	0.40	0.35	323.34	2.50	15312.40	32114.60	15312.40	8.558
4.03	4.48	ø8/20	2	2	36	SLU	0.40	0.35	536.49	2.50	15312.40	32353.50	15312.40	0.40	0.35	200.25	2.50	15312.40	32353.50	15312.40	28.542
4.03	4.48	ø8/20	2	2	63	SLU	0.40	0.35	918.31	2.50	15312.40	32569.10	15312.40	0.40	0.35	11.89	2.50	15312.40	32569.10	15312.40	16.674
4.03	4.48	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	351.59	2.50	15312.40	31343.80	15312.40	0.40	0.35	677.92	2.50	15312.40	31343.80	15312.40	22.587
4.03	4.48	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	531.28	2.50	15312.40	31371.10	15312.40	0.40	0.35	278.82	2.50	15312.40	31371.10	15312.40	28.822
4.48	5.79	ø8/20	2	2	36	SLU	0.40	0.35	536.49	2.50	15312.40	32322.10	15312.40	0.40	0.35	200.25	2.50	15312.40	32322.10	15312.40	28.542
4.48	5.79	ø8/20	2	2	63	SLU	0.40	0.35	918.31	2.50	15312.40	32537.70	15312.40	0.40	0.35	11.89	2.50	15312.40	32537.70	15312.40	16.674
4.48	5.79	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	351.59	2.50	15312.40	31319.60	15312.40	0.40	0.35	677.92	2.50	15312.40	31319.60	15312.40	22.587
4.48	5.79	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	531.28	2.50	15312.40	31346.90	15312.40	0.40	0.35	278.82	2.50	15312.40	31346.90	15312.40	28.822
5.79	6.24	ø8/20	2	2	36	SLU	0.40	0.35	536.49	2.50	15312.40	32230.50	15312.40	0.40	0.35	200.25	2.50	15312.40	32230.50	15312.40	28.542
5.79	6.24	ø8/20	2	2	63	SLU	0.40	0.35	918.31	2.50	15312.40	32446.10	15312.40	0.40	0.35	11.89	2.50	15312.40	32446.10	15312.40	16.674
5.79	6.24	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	351.59	2.50	15312.40	31249.20	15312.40	0.40	0.35	677.92	2.50	15312.40	31249.20	15312.40	22.587
5.79	6.24	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	531.28	2.50	15312.40	31276.50	15312.40	0.40	0.35	278.82	2.50	15312.40	31276.50	15312.40	28.822

Verifiche di resistenza al fuoco

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
-0.00	75(e)	SLU I	1	1	0.00	-14387.80	21.87	-817.17	-143809.00	3575.81	-10113.30	285.47	43.51	9.995
-0.00	75(e)	SLU I	1	1	0.00	-14387.80	21.87	-817.17	-143809.00	3575.81	-10113.30	285.47	43.51	9.995
3.63	75(e)	SLU I	1	1	363.00	-12935.80	-15.72	726.21	-143809.00	-3634.48	9918.96	105.47	44.20	11.117
4.03	75(e)	SLU I	2	1	0.00	-7642.88	-5.65	948.06	-7642.88	-1680.56	9735.27	97.03	61.98	10.288
4.03	75(e)	SLU I	2	1	0.00	-7642.88	-5.65	948.06	-7642.88	-1680.56	9735.27	97.03	61.98	10.288
6.24	75(e)	SLU I	2	1	221.21	-6758.06	-1.90	1485.23	-6758.06	884.25	9685.91	85.78	72.13	6.522

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.

-0.00	0.60	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	425.17	2.50	17609.30	48578.70	17609.30	0.35	0.00	10.36	2.50	17609.30	48578.70	17609.30	41.417
0.60	3.02	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	425.17	2.50	17609.30	48541.20	17609.30	0.35	0.00	10.36	2.50	17609.30	48541.20	17609.30	41.417
3.02	3.63	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	425.17	2.50	17609.30	48391.30	17609.30	0.35	0.00	10.36	2.50	17609.30	48391.30	17609.30	41.417
4.03	4.48	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	242.84	2.50	17609.30	47534.20	17609.30	0.35	0.00	1.70	2.50	17609.30	47534.20	17609.30	72.514
4.48	5.79	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	242.84	2.50	17609.30	47506.30	17609.30	0.35	0.00	1.70	2.50	17609.30	47506.30	17609.30	72.514
5.79	6.24	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	242.84	2.50	17609.30	47425.10	17609.30	0.35	0.00	1.70	2.50	17609.30	47425.10	17609.30	72.514

Pilastrata n. 62

Nodi: 62 162 262

Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Tipo	B <cm>	H <cm>	Cf <cm>	Cls	Fck <daN/cmq>	Fctk <daN/cmq>	Fcd <daN/cmq>	Fcd (Inc) <daN/cmq>	Fctd <daN/cmq>	Tp	Fyk <daN/cmq>	Fyd <daN/cmq>
1	R	40.00	40.00	5.10	C25/30	249.00	17.91	141.10	249.00	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
-0.00	62(e)	SLU	1	1	0.00	-19341.50	-71.09	-389.73	-3307.70	-3307.70	-19341.50	-1287.39	-12689.80	264.38	8.01	3.830
-0.00	62(e)	SLU	1	1	0.00	-19341.50	-71.09	-389.73	-3307.70	-3307.70	-19341.50	-1287.39	-12689.80	264.38	8.01	3.830
3.63	50(e)	SLU	1	1	363.00	-29383.80	34.41	592.09	2058.25	2058.25	-29383.80	3901.78	12856.20	73.12	5.28	6.273
4.03	50(e)	SLU	2	1	0.00	-21612.00	71.16	432.24	2331.16	2331.16	-21612.00	2516.55	12629.20	78.75	6.55	5.432
4.03	50(e)	SLU	2	1	0.00	-21612.00	71.16	432.24	2331.16	2331.16	-21612.00	2516.55	12629.20	78.75	6.55	5.432
6.24	63(e)	SLU	2	1	221.21	-14768.50	-22.56	295.37	6121.67	6121.67	-14768.50	739.28	12132.30	87.19	9.75	1.983

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	M'ydy <daNm>	M'ydz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
-0.00	7	SND	1	1	0.00	-13654.40	636.82	636.82	-4263.26	-4263.26	-13654.40	1447.41	-9182.52	278.44	8.00	2.157
-0.00	7	SND	1	1	0.00	-13654.40	636.82	636.82	-4263.26	-4263.26	-13654.40	1447.41	-9182.52	278.44	8.00	2.157
3.63	1	SND	1	1	363.00	-12464.00	-1355.39	-1355.39	1039.37	1039.37	-12464.00	-6728.58	5033.70	143.44	5.27	4.920
4.03	7	SND	2	1	0.00	-6812.04	471.84	471.84	1834.88	1834.88	-6812.04	2044.56	7982.14	77.34	7.86	4.349
4.03	7	SND	2	1	0.00	-6812.04	471.84	471.84	1834.88	1834.88	-6812.04	2044.56	7982.14	77.34	7.86	4.349
6.24	7	SND	2	1	221.21	-5927.22	-193.73	-193.73	4492.44	4492.44	-5927.22	-388.38	8824.09	91.41	12.37	1.964

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	Mz <daNm>	My <daNm>	AfT <cmq>	AfC <cmq>	σ_c <daN/cmq>	σ_f <daN/cmq>
-0.00	67	SLE R	1	1	0.00	-17939.30	-2291.79	-62.94	6.03	10.05	31.60	379.25
-0.00	66	SLE R	1	1	0.00	-13795.10	-2244.83	-44.16	6.03	10.05	31.04	353.81
-0.00	22	SLE Q	1	1	0.00	-14089.90	-827.05	13.16	0.00	16.09	14.29	188.52
-0.00	67	SLE R	1	1	0.00	-17939.30	-2291.79	-62.94	6.03	10.05	31.60	379.25
-0.00	66	SLE R	1	1	0.00	-13795.10	-2244.83	-44.16	6.03	10.05	31.04	353.81
-0.00	22	SLE Q	1	1	0.00	-14089.90	-827.05	13.16	0.00	16.09	14.29	188.52
3.63	54	SLE R	1	1	363.00	-20296.40	1404.97	19.58	0.00	16.09	22.29	290.37
3.63	27	SLE R	1	1	363.00	-15517.10	976.90	309.47	0.00	16.09	18.64	239.77
3.63	22	SLE Q	1	1	363.00	-12637.90	658.66	-21.97	0.00	16.09	12.24	162.69
4.03	54	SLE R	2	1	0.00	-14888.50	1591.35	50.07	6.03	10.05	22.26	275.63
4.03	67	SLE R	2	1	0.00	-11093.10	1373.02	56.78	6.03	10.05	19.15	231.03
4.03	22	SLE Q	2	1	0.00	-7253.97	745.91	31.58	6.03	10.05	10.57	131.58
4.03	54	SLE R	2	1	0.00	-14888.50	1591.35	50.07	6.03	10.05	22.26	275.63
4.03	67	SLE R	2	1	0.00	-11093.10	1373.02	56.78	6.03	10.05	19.15	231.03
4.03	22	SLE Q	2	1	0.00	-7253.97	745.91	31.58	6.03	10.05	10.57	131.58
6.24	67	SLE R	2	1	221.21	-10208.30	4174.84	-15.94	10.05	6.03	58.88	1317.53
6.24	22	SLE Q	2	1	221.21	-6369.15	1944.36	-3.11	10.05	6.03	27.24	516.78

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	c <mm>	s <mm>	K_2	Φ_{eq}	Δ_{sm} <mm>	A_s <cmq>	$A_{c\ eff}$ <cmq>	σ_s <daN/cmq>	ε_{sm}	Wk <mm>
6.24	22	SLE Q	2	1	221.21	-6369.15	-3.11	1944.36	44.00	148.00	0.50	16.00	174.94	6.03	327.78	516.78	0.15	0.04
6.24	19	SLE F	2	1	221.21	-7516.27	-4.06	2336.29	44.00	148.00	0.50	16.00	175.30	6.03	329.12	628.93	0.18	0.05

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
-0.00	0.60	ø8/20	2	2	23	SLU	0.40	0.35	896.03	2.50	15312.40	33537.60	15312.40	0.40	0.35	289.15	2.50	15312.40	33537.60	15312.40	17.089
-0.00	0.60	ø8/20	2	2	63	SLU	0.40	0.35	1409.73	2.50	15312.40	33732.90	15312.40	0.40	0.35	49.26	2.50	15312.40	33732.90	15312.40	10.862
-0.00	0.60	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	878.14	2.50	15312.40	32217.00	15312.40	0.40	0.35	823.27	2.50	15312.40	32217.00	15312.40	17.437
-0.00	0.60	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	1617.21	2.50	15312.40	32252.10	15312.40	0.40	0.35	324.48	2.50	15312.40	32252.10	15312.40	9.468
0.60	3.02	ø8/20	2	2	23	SLU	0.40	0.35	896.03	2.50	15312.40	33495.40	15312.40	0.40	0.35	289.15	2.50	15312.40	33495.40	15312.40	17.089
0.60	3.02	ø8/20	2	2	63	SLU	0.40	0.35	1409.73	2.50	15312.40	33690.70	15312.40	0.40	0.35	49.26	2.50	15312.40	33690.70	15312.40	10.862
0.60	3.02	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	878.14	2.50	15312.40	32184.50	15312.40	0.40	0.35	823.27	2.50	15312.40	32184.50	15312.40	17.437
0.60	3.02	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	1617.21	2.50	15312.40	32219.60	15312.40	0.40	0.35	324.48	2.50	15312.40	32219.60	15312.40	9.468
3.02	3.63	ø8/20	2	2	23	SLU	0.40	0.35	896.03	2.50	15312.40	33326.40	15312.40	0.40	0.35	289.15	2.50	15312.40	33326.40	15312.40	17.089
3.02	3.63	ø8/20	2	2	63	SLU	0.40	0.35	1409.73	2.50	15312.40	33521.80	15312.40	0.40	0.35	49.26	2.50	15312.40	33521.80	15312.40	10.862
3.02	3.63	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	878.14	2.50	15312.40	32054.60	15312.40	0.40	0.35	823.27	2.50	15312.40	32054.60	15312.40	17.437
3.02	3.63	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	1617.21	2.50	15312.40	32089.70	15312.40	0.40	0.35	324.48	2.50	15312.40	32089.70	15312.40	9.468
4.03	4.48	ø8/20	2	2	36	SLU	0.40	0.35	1190.45	2.50	15312.40	32243.50	15312.40	0.40	0.35	221.47	2.50	15312.40	32243.50	15312.40	12.863
4.03	4.48	ø8/20	2	2	63	SLU	0.40	0.35	1861.62	2.50	15312.40	32439.10	15312.40	0.40	0.35	46.93	2.50	15312.40	32439.10	15312.40	8.225
4.03	4.48	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	795.71	2.50	15312.40	31299.20	15312.40	0.40	0.35	691.35	2.50	15312.40	31299.20	15312.40	19.244
4.03	4.48	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	1201.95	2.50	15312.40	31335.40	15312.40	0.40	0.35	285.49	2.50	15312.40	31335.40	15312.40	12.740
4.48	5.79	ø8/20	2	2	36	SLU	0.40	0.35	1190.45	2.50	15312.40	32212.10	15312.40	0.40	0.35	221.47	2.50	15312.40	32212.10	15312.40	12.863
4.48	5.79	ø8/20	2	2	63	SLU	0.40	0.35	1861.62	2.50	15312.40	32407.70	15312.40	0.40	0.35	46.93	2.50	15312.40	32407.70	15312.40	8.225
4.48	5.79	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	795.71	2.50	15312.40	31275.10	15312.40	0.40	0.35	691.35	2.50	15312.40	31275.10	15312.40	19.244
4.48	5.79	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	1201.95	2.50	15312.40	31311.30	15312.40	0.40	0.35	285.49	2.50	15312.40	31311.30	15312.40	12.740
5.79	6.24	ø8/20	2	2	36	SLU	0.40	0.35	1190.45	2.50	15312.40	32120.50	15312.40	0.40	0.35	221.47	2.50	15312.40	32120.50	15312.40	12.863

5.79	6.24	ø8/20	2	2	63	SLU	0.40	0.35	1861.62	2.50	15312.40	32316.10	15312.40	0.40	0.35	46.93	2.50	15312.40	32316.10	15312.40	8.225
5.79	6.24	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	795.71	2.50	15312.40	31204.60	15312.40	0.40	0.35	691.35	2.50	15312.40	31204.60	15312.40	19.244
5.79	6.24	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	1201.95	2.50	15312.40	31240.80	15312.40	0.40	0.35	285.49	2.50	15312.40	31240.80	15312.40	12.740

Verifiche di resistenza al fuoco
Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
-0.00	75(e)	SLU I	1	1	0.00	-14089.90	13.16	-827.05	-143809.00	4187.92	-11991.90	288.28	38.16	10.207
-0.00	75(e)	SLU I	1	1	0.00	-14089.90	13.16	-827.05	-143809.00	4187.92	-11991.90	288.28	38.16	10.207
3.63	75(e)	SLU I	1	1	363.00	-12637.90	-21.97	658.66	-143809.00	-4555.24	11709.10	109.69	37.35	11.379
4.03	75(e)	SLU I	2	1	0.00	-7253.97	31.58	745.91	-7253.97	2138.38	11872.60	81.56	54.71	15.876
4.03	75(e)	SLU I	2	1	0.00	-7253.97	31.58	745.91	-7253.97	2138.38	11872.60	81.56	54.71	15.876
6.24	75(e)	SLU I	2	1	221.21	-6369.15	-3.11	1944.36	-6369.15	839.64	12063.70	85.78	65.56	6.206

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
-0.00	0.60	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	409.29	2.50	17609.30	48532.60	17609.30	0.35	0.00	9.68	2.50	17609.30	48532.60	17609.30	43.024
0.60	3.02	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	409.29	2.50	17609.30	48495.10	17609.30	0.35	0.00	9.68	2.50	17609.30	48495.10	17609.30	43.024
3.02	3.63	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	409.29	2.50	17609.30	48345.20	17609.30	0.35	0.00	9.68	2.50	17609.30	48345.20	17609.30	43.024
4.03	4.48	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	541.78	2.50	17609.30	47474.00	17609.30	0.35	0.00	15.68	2.50	17609.30	47474.00	17609.30	32.502
4.48	5.79	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	541.78	2.50	17609.30	47446.10	17609.30	0.35	0.00	15.68	2.50	17609.30	47446.10	17609.30	32.502
5.79	6.24	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	541.78	2.50	17609.30	47364.80	17609.30	0.35	0.00	15.68	2.50	17609.30	47364.80	17609.30	32.502

Pilastrata n. 63

Nodi: 63 163 263
Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Tipo	B <cm>	H <cm>	Cf <cm>	Cls	Fck <daN/cmq>	Fctk <daN/cmq>	Fcd <daN/cmq>	Fcd (Inc) <daN/cmq>	Fctd <daN/cmq>	Tp	Fyk <daN/cmq>	Fyd <daN/cmq>
1	R	40.00	40.00	5.00	C25/30	249.00	17.91	141.10	249.00	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
-0.00	62(e)	SLU	1	1	0.00	-18706.70	11.00	-376.94	-2745.94	-2745.94	-18706.70	-1454.20	-10504.60	262.97	8.61	3.826
-0.00	62(e)	SLU	1	1	0.00	-18706.70	11.00	-376.94	-2745.94	-2745.94	-18706.70	-1454.20	-10504.60	262.97	8.61	3.826
3.63	63(e)	SLU	1	1	363.00	-22513.60	221.98	453.65	1492.59	1492.59	-22513.60	3138.50	10462.60	74.53	6.47	7.002
4.03	63(e)	SLU	2	1	0.00	-15714.30	-150.13	314.29	1726.17	1726.17	-15714.30	1730.50	10058.60	81.56	8.69	5.817
4.03	63(e)	SLU	2	1	0.00	-15714.30	-150.13	314.29	1726.17	1726.17	-15714.30	1730.50	10058.60	81.56	8.69	5.817
6.24	63(e)	SLU	2	1	221.21	-14564.00	3.88	291.28	4362.60	4362.60	-14564.00	692.19	10004.90	87.19	11.13	2.294

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	M'ydy <daNm>	M'ydz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
-0.00	7	SND	1	1	0.00	-13077.10	675.31	675.31	-3050.08	-3050.08	-13077.10	1751.61	-7364.49	281.25	8.32	2.423
-0.00	7	SND	1	1	0.00	-13077.10	675.31	675.31	-3050.08	-3050.08	-13077.10	1751.61	-7364.49	281.25	8.32	2.423
3.63	1	SND	1	1	363.00	-12241.70	1459.52	1459.52	939.23	939.23	-12241.70	5985.06	3856.24	29.53	6.15	4.102
4.03	7	SND	2	1	0.00	-6931.45	-611.14	-611.14	1671.56	1671.56	-6931.45	-2332.16	6201.53	106.88	7.89	3.723
4.03	7	SND	2	1	0.00	-6931.45	-611.14	-611.14	1671.56	1671.56	-6931.45	-2332.16	6201.53	106.88	7.89	3.723
6.24	7	SND	2	1	221.21	-6046.63	278.59	278.59	2716.65	2716.65	-6046.63	807.44	6938.37	85.78	12.35	2.558

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	Mz <daNm>	My <daNm>	AfT <cmq>	AfC <cmq>	σ_c <daN/cmq>	σ_f <daN/cmq>
-0.00	66	SLE R	1	1	0.00	-13333.60	-1854.93	12.01	4.62	7.70	26.51	312.44
-0.00	22	SLE Q	1	1	0.00	-13332.10	-522.25	49.96	0.00	12.31	12.16	164.44
-0.00	66	SLE R	1	1	0.00	-13333.60	-1854.93	12.01	4.62	7.70	26.51	312.44
-0.00	22	SLE Q	1	1	0.00	-13332.10	-522.25	49.96	0.00	12.31	12.16	164.44
3.63	28	SLE R	1	1	363.00	-17257.30	913.46	352.54	0.00	12.31	20.05	260.99
3.63	66	SLE R	1	1	363.00	-11881.60	874.92	110.02	0.00	12.31	14.80	190.73
3.63	22	SLE Q	1	1	363.00	-11880.10	481.77	85.89	0.00	12.31	11.31	151.82
4.03	28	SLE R	2	1	0.00	-12634.10	1062.50	-283.19	1.54	10.78	18.66	234.96
4.03	66	SLE R	2	1	0.00	-7087.60	978.78	-64.20	4.62	7.70	14.72	173.22
4.03	22	SLE Q	2	1	0.00	-7151.74	512.31	-138.73	1.54	10.78	9.43	120.58
4.03	28	SLE R	2	1	0.00	-12634.10	1062.50	-283.19	1.54	10.78	18.66	234.96
4.03	66	SLE R	2	1	0.00	-7087.60	978.78	-64.20	4.62	7.70	14.72	173.22
4.03	22	SLE Q	2	1	0.00	-7151.74	512.31	-138.73	1.54	10.78	9.43	120.58
6.24	28	SLE R	2	1	221.21	-11749.30	2913.63	118.81	7.70	4.62	46.20	825.83
6.24	67	SLE R	2	1	221.21	-10069.90	2984.09	5.37	7.70	4.62	45.87	966.78
6.24	22	SLE Q	2	1	221.21	-6266.92	1453.98	7.78	7.70	4.62	22.03	373.59

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	c <mm>	s <mm>	K_2	Φ_{eq}	Δ_{sm} <mm>	A_s <cmq>	$A_{c\ eff}$ <cmq>	σ_s <daN/cmq>	ε_{sm}	Wk <mm>
6.24	22	SLE Q	2	1	221.21	-6266.92	7.78	1453.98	44.00	149.00	0.50	14.00	182.75	4.62	312.54	373.59	0.11	0.03
6.24	19	SLE F	2	1	221.21	-7364.49	18.78	1746.91	44.00	149.00	0.50	14.00	182.77	4.62	312.60	462.10	0.13	0.04

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
-0.00	0.60	ø8/20	2	2	23	SLU	0.40	0.35	601.65	2.50	15312.40	33343.30	15312.40	0.40	0.35	332.94	2.50	15312.40	33343.30	15312.40	25.451
-0.00	0.60	ø8/20	2	2	63	SLU	0.40	0.35	1109.84	2.50	15312.40	33577.70	15312.40	0.40	0.35	67.31	2.50	15312.40	33577.70	15312.40	13.797
-0.00	0.60	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	718.09	2.50	15312.40	32140.50	15312.40	0.40	0.35	838.47	2.50	15312.40	32140.50	15312.40	18.262
-0.00	0.60	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	1231.92	2.50	15312.40	32126.20	15312.40	0.40	0.35	327.79	2.50	15312.40	32126.20	15312.40	12.430
0.60	3.02	ø8/20	2	2	23	SLU	0.40	0.35	601.65	2.50	15312.40	33301.10	15312.40	0.40	0.35	332.94	2.50	15312.40	33301.10	15312.40	25.451
0.60	3.02	ø8/20	2	2	63	SLU	0.40	0.35	1109.84	2.50	15312.40	33535.40	15312.40	0.40	0.35	67.31	2.50	15312.40	33535.40	15312.40	13.797
0.60	3.02	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	718.09	2.50	15312.40	32108.00	15312.40	0.40	0.35	838.47	2.50	15312.40	32108.00	15312.40	18.262
0.60	3.02	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	1231.92	2.50	15312.40	32093.70	15312.40	0.40	0.35	327.79	2.50	15312.40	32093.70	15312.40	12.430
3.02	3.63	ø8/20	2	2	23	SLU	0.40	0.35	601.65	2.50	15312.40	33132.20	15312.40	0.40	0.35	332.94	2.50	15312.40	33132.20	15312.40	25.451
3.02	3.63	ø8/20	2	2	63	SLU	0.40	0.35	1109.84	2.50	15312.40	33366.50	15312.40	0.40	0.35	67.31	2.50	15312.40	33366.50	15312.40	13.797
3.02	3.63	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	718.09	2.50	15312.40	31978.10	15312.40	0.40	0.35	838.47	2.50	15312.40	31978.10	15312.40	18.262
3.02	3.63	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	1231.92	2.50	15312.40	31963.70	15312.40	0.40	0.35	327.79	2.50	15312.40	31963.70	15312.40	12.430
4.03	4.48	ø8/20	2	2	23	SLU	0.40	0.35	905.00	2.50	15312.40	32196.60	15312.40	0.40	0.35	321.68	2.50	15312.40	32196.60	15312.40	16.920
4.03	4.48	ø8/20	2	2	63	SLU	0.40	0.35	1315.42	2.50	15312.40	32411.70	15312.40	0.40	0.35	69.62	2.50	15312.40	32411.70	15312.40	11.641
4.03	4.48	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	501.39	2.50	15312.40	31279.90	15312.40	0.40	0.35	824.62	2.50	15312.40	31279.90	15312.40	18.569
4.03	4.48	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	569.14	2.50	15312.40	31291.90	15312.40	0.40	0.35	385.79	2.50	15312.40	31291.90	15312.40	26.905
4.48	5.79	ø8/20	2	2	23	SLU	0.40	0.35	905.00	2.50	15312.40	32165.20	15312.40	0.40	0.35	321.68	2.50	15312.40	32165.20	15312.40	16.920
4.48	5.79	ø8/20	2	2	50	SLU	0.40	0.35	1369.92	2.50	15312.40	33073.10	15312.40	0.40	0.35	215.15	2.50	15312.40	33073.10	15312.40	11.178
4.48	5.79	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	501.39	2.50	15312.40	31255.70	15312.40	0.40	0.35	824.62	2.50	15312.40	31255.70	15312.40	18.569
4.48	5.79	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	569.14	2.50	15312.40	31267.80	15312.40	0.40	0.35	385.79	2.50	15312.40	31267.80	15312.40	26.905
5.79	6.24	ø8/20	2	2	23	SLU	0.40	0.35	905.00	2.50	15312.40	32073.60	15312.40	0.40	0.35	321.68	2.50	15312.40	32073.60	15312.40	16.920
5.79	6.24	ø8/20	2	2	50	SLU	0.40	0.35	1420.20	2.50	15312.40	32981.60	15312.40	0.40	0.35	215.15	2.50	15312.40	32981.60	15312.40	10.782
5.79	6.24	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	501.39	2.50	15312.40	31185.30	15312.40	0.40	0.35	824.62	2.50	15312.40	31185.30	15312.40	18.569
5.79	6.24	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	569.14	2.50	15312.40	31197.30	15312.40	0.40	0.35	385.79	2.50	15312.40	31197.30	15312.40	26.905

Verifiche di resistenza al fuoco

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
-0.00	75(e)	SLU I	1	1	0.00	-13332.10	49.96	-522.25	-143809.00	4944.76	-9475.07	295.31	37.81	10.787
-0.00	75(e)	SLU I	1	1	0.00	-13332.10	49.96	-522.25	-143809.00	4944.76	-9475.07	295.31	37.81	10.787
3.63	75(e)	SLU I	1	1	363.00	-11880.10	85.89	481.77	-143809.00	4610.03	9444.29	67.50	39.78	12.105
4.03	75(e)	SLU I	2	1	0.00	-7151.74	-138.73	512.31	-7151.74	2562.14	9413.91	80.16	55.72	18.342
4.03	75(e)	SLU I	2	1	0.00	-7151.74	-138.73	512.31	-7151.74	2562.14	9413.91	80.16	55.72	18.342
6.24	75(e)	SLU I	2	1	221.21	-6266.92	7.78	1453.98	-6266.92	914.14	9613.71	85.78	72.59	6.617

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
-0.00	0.60	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	276.59	2.50	17609.30	48415.20	17609.30	0.35	0.00	9.90	2.50	17609.30	48415.20	17609.30	63.666
0.60	3.02	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	276.59	2.50	17609.30	48377.70	17609.30	0.35	0.00	9.90	2.50	17609.30	48377.70	17609.30	63.666
3.02	3.63	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	276.59	2.50	17609.30	48227.80	17609.30	0.35	0.00	9.90	2.50	17609.30	48227.80	17609.30	63.666
4.03	4.48	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	425.70	2.50	17609.30	47458.20	17609.30	0.35	0.00	66.23	2.50	17609.30	47458.20	17609.30	41.365
4.48	5.79	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	425.70	2.50	17609.30	47430.30	17609.30	0.35	0.00	66.23	2.50	17609.30	47430.30	17609.30	41.365
5.79	6.24	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	425.70	2.50	17609.30	47349.00	17609.30	0.35	0.00	66.23	2.50	17609.30	47349.00	17609.30	41.365

Pilastrata n. 64

Nodi: 64 164 264 -2312

Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Tipo	B <cm>	H <cm>	Cf <cm>	Cls	Fck <daN/cmq>	Fctk <daN/cmq>	Fcd <daN/cmq>	Fcd (Inc) <daN/cmq>	Fctd <daN/cmq>	Tp	Fyk <daN/cmq>	Fyd <daN/cmq>
1	R	40.00	40.00	5.00	C25/30	249.00	17.91	141.10	249.00	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	62(e)	SLU	1	1	0.00	-28279.60	325.27	-569.83	-2829.01	-2829.01	-28279.60	-2291.77	-11451.80	258.75	6.44	4.047
0.00	62(e)	SLU	1	1	0.00	-28279.60	325.27	-569.83	-2829.01	-2829.01	-28279.60	-2291.77	-11451.80	258.75	6.44	4.047
3.63	62	SLU	1	1	363.00	-26392.00	-959.79	-959.79	2468.28	2468.28	-26392.00	-4008.93	10515.10	109.69	5.67	4.249
4.03	49	SLU	2	1	0.00	-13420.30	1357.38	1357.38	-2217.06	-2217.06	-13420.30	5140.45	-8416.79	298.12	6.13	3.794
4.03	49	SLU	2	1	0.00	-13420.30	1357.38	1357.38	-2217.06	-2217.06	-13420.30	5140.45	-8416.79	298.12	6.13	3.794
5.56	63(e)	SLU	2	1	152.80	-14543.50	118.22	290.87	2327.26	2327.26	-14543.50	1232.18	9959.59	84.38	9.85	4.279
5.56	62	SLU	3	1	0.00	-5575.33	296.36	296.36	-1590.25	-1590.25	-5575.33	1562.57	-8640.38	277.03	11.06	5.428
6.24	50	SLU	3	1	68.41	-10853.40	589.77	589.77	2606.39	2606.39	-10853.40	2045.00	9340.36	80.16	9.06	3.578

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	M'ydy <daNm>	M'ydz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	7	SND	1	1	0.00	-16797.50	910.52	910.52	-3197.34	-3197.34	-16797.50	2132.20	-7628.59	284.06	7.23	2.383
0.00	7	SND	1	1	0.00	-16797.50	910.52	910.52	-3197.34	-3197.34	-16797.50	2132.20	-7628.59	284.06	7.23	2.383
3.63	7	SND	1	1	363.00	-15345.50	-1232.72	-1232.72	2731.24	2731.24	-15345.50	-3119.99	6924.13	111.09	6.52	2.534
4.03	7	SND	2	1	0.00	-6119.66	1451.92	1451.92	-2104.68	-2104.68	-6119.66	3648.97	-5176.64	300.94	6.68	2.477
4.03	7	SND	2	1	0.00	-6119.66	1451.92	1451.92	-2104.68	-2104.68	-6119.66	3648.97	-5176.64	300.94	6.68	2.477
5.56	1	SND	2	1	152.80	-6540.12	684.28	684.28	1122.88	1122.88	-6540.12	3360.17	5474.15	63.28	6.92	4.885
5.56	7	SND	3	1	0.00	-3658.20	418.81	418.81	-1068.05	-1068.05	-3658.20	2295.95	-5748.37	286.88	8.38	5.390
6.24	7	SND	3	1	68.41	-3384.57	279.10	279.10	1510.95	1510.95	-3384.57	1136.99	6437.53	84.38	13.36	4.252

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	Mz <daNm>	My <daNm>	AfT <cmq>	AfC <cmq>	σ_c <daN/cmq>	σ_f <daN/cmq>
0.00	66	SLE R	1	1	0.00	-19975.00	-1894.24	236.13	4.62	7.70	29.85	374.29
0.00	22	SLE Q	1	1	0.00	-18024.00	-297.68	288.37	0.00	12.31	14.90	205.15
0.00	66	SLE R	1	1	0.00	-19975.00	-1894.24	236.13	4.62	7.70	29.85	374.29

0.00	22	SLE Q	1	1	0.00	-18024.00	-297.68	288.37	0.00	12.31	14.90	205.15
3.63	66	SLE R	1	1	363.00	-18523.00	1667.75	-684.47	3.08	9.24	31.59	390.23
3.63	22	SLE Q	1	1	363.00	-16572.00	480.26	-711.12	0.00	12.31	19.05	248.38
4.03	53	SLE R	2	1	0.00	-9346.43	-1533.14	967.85	6.16	6.16	37.12	452.67
4.03	22	SLE Q	2	1	0.00	-6769.98	-760.80	1087.91	6.16	6.16	27.48	336.47
4.03	53	SLE R	2	1	0.00	-9346.43	-1533.14	967.85	6.16	6.16	37.12	452.67
4.03	22	SLE Q	2	1	0.00	-6769.98	-760.80	1087.91	6.16	6.16	27.48	336.47
5.56	67	SLE R	2	1	152.80	-10013.80	1592.84	88.44	4.62	7.70	24.19	275.49
5.56	66	SLE R	2	1	152.80	-7800.67	1381.22	38.89	7.70	4.62	20.76	244.36
5.56	22	SLE Q	2	1	152.80	-6158.79	967.17	68.98	4.62	7.70	14.87	169.84
5.56	66	SLE R	3	1	0.00	-3988.09	-1038.92	209.47	7.70	4.62	19.49	346.39
5.56	22	SLE Q	3	1	0.00	-3913.57	-381.15	152.64	3.08	9.24	7.15	87.50
6.24	54	SLE R	3	1	68.41	-7470.32	1824.25	408.39	7.70	4.62	34.65	582.90
6.24	67	SLE R	3	1	68.41	-5732.23	1771.26	262.28	7.70	4.62	32.10	650.51
6.24	22	SLE Q	3	1	68.41	-3639.94	970.14	161.81	7.70	4.62	17.65	321.80

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	c <mm>	s <mm>	K_2	Φ_{eq}	Δ_{sm} <mm>	A_s <cmq>	$A_{c\ eff}$ <cmq>	σ_s <daN/cmq>	ε_{sm}	Wk <mm>
4.03	22	SLE Q	2	1	0.00	-6769.98	1087.91	-760.80	44.00	149.00	0.50	14.00	178.36	1.54	99.36	336.47	0.10	0.03
4.03	57	SLE F	2	1	0.00	-6875.30	1068.08	-906.65	44.00	149.00	0.50	14.00	177.90	1.54	98.85	371.92	0.11	0.03
4.03	22	SLE Q	2	1	0.00	-6769.98	1087.91	-760.80	44.00	149.00	0.50	14.00	178.36	1.54	99.36	336.47	0.10	0.03
4.03	57	SLE F	2	1	0.00	-6875.30	1068.08	-906.65	44.00	149.00	0.50	14.00	177.90	1.54	98.85	371.92	0.11	0.03
5.56	22	SLE Q	2	1	152.80	-6158.79	68.98	967.17	44.00	149.01	0.50	14.00	182.68	3.08	208.22	141.50	0.04	0.01
5.56	19	SLE F	2	1	152.80	-6978.74	79.70	1074.95	44.00	149.01	0.50	14.00	271.59	1.54	201.87	151.32	0.04	0.02
5.56	70	SLE F	3	1	0.00	-3635.97	148.97	-514.71	44.00	149.01	0.50	14.00	177.27	1.54	98.16	79.52	0.02	0.01
6.24	22	SLE Q	3	1	68.41	-3639.94	161.81	970.14	44.00	149.01	0.50	14.00	202.72	3.08	252.28	321.80	0.09	0.03
6.24	19	SLE F	3	1	68.41	-4224.96	196.52	1128.40	44.00	149.01	0.50	14.00	201.28	3.08	249.12	376.92	0.11	0.04

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.60	ø8/20	2	2	36	SLU	0.40	0.35	313.52	2.50	15312.40	34097.40	15312.40	0.40	0.35	627.06	2.50	15312.40	34097.40	15312.40	24.419
0.00	0.60	ø8/20	2	2	62	SLU	0.40	0.35	1459.31	2.50	15312.40	34098.20	15312.40	0.40	0.35	354.01	2.50	15312.40	34098.20	15312.40	10.493
0.00	0.60	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	939.28	2.50	15312.40	32838.90	15312.40	0.40	0.35	1096.38	2.50	15312.40	32838.90	15312.40	13.966
0.00	0.60	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	1633.03	2.50	15312.40	32886.30	15312.40	0.40	0.35	590.36	2.50	15312.40	32886.30	15312.40	9.377
0.60	3.02	ø8/20	2	2	36	SLU	0.40	0.35	313.52	2.50	15312.40	34055.20	15312.40	0.40	0.35	627.06	2.50	15312.40	34055.20	15312.40	24.419
0.60	3.02	ø8/20	2	2	62	SLU	0.40	0.35	1459.31	2.50	15312.40	34056.00	15312.40	0.40	0.35	354.01	2.50	15312.40	34056.00	15312.40	10.493
0.60	3.02	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	939.28	2.50	15312.40	32806.50	15312.40	0.40	0.35	1096.38	2.50	15312.40	32806.50	15312.40	13.966
0.60	3.02	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	1633.03	2.50	15312.40	32853.80	15312.40	0.40	0.35	590.36	2.50	15312.40	32853.80	15312.40	9.377
3.02	3.63	ø8/20	2	2	36	SLU	0.40	0.35	313.52	2.50	15312.40	33886.30	15312.40	0.40	0.35	627.06	2.50	15312.40	33886.30	15312.40	24.419
3.02	3.63	ø8/20	2	2	62	SLU	0.40	0.35	1459.31	2.50	15312.40	33887.10	15312.40	0.40	0.35	354.01	2.50	15312.40	33887.10	15312.40	10.493
3.02	3.63	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	939.28	2.50	15312.40	32676.50	15312.40	0.40	0.35	1096.38	2.50	15312.40	32676.50	15312.40	13.966
3.02	3.63	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	1633.03	2.50	15312.40	32723.90	15312.40	0.40	0.35	590.36	2.50	15312.40	32723.90	15312.40	9.377
4.03	4.48	ø8/20	2	2	38	SLU	0.40	0.35	2116.47	2.50	15312.40	32249.60	15312.40	0.40	0.35	1189.38	2.50	15312.40	32249.60	15312.40	7.235
4.03	4.48	ø8/20	2	2	50	SLU	0.40	0.35	2551.56	2.50	15312.40	32474.10	15312.40	0.40	0.35	762.69	2.50	15312.40	32474.10	15312.40	6.001
4.03	4.48	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	1502.18	2.50	15312.40	31262.30	15312.40	0.40	0.35	1079.59	2.50	15312.40	31262.30	15312.40	10.194
4.03	4.48	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	1904.92	2.50	15312.40	31298.40	15312.40	0.40	0.35	845.99	2.50	15312.40	31298.40	15312.40	8.038
4.48	5.79	ø8/20	2	2	38	SLU	0.40	0.35	4178.29	2.50	15312.40	32218.20	15312.40	0.40	0.35	1189.38	2.50	15312.40	32218.20	15312.40	3.665
4.48	5.79	ø8/20	2	2	63	SLU	0.40	0.35	5422.91	2.50	15312.40	32329.80	15312.40	0.40	0.35	945.06	2.50	15312.40	32329.80	15312.40	2.824
4.48	5.79	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	2853.81	2.50	15312.40	31238.20	15312.40	0.40	0.35	1079.59	2.50	15312.40	31238.20	15312.40	5.366
4.48	5.79	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	3757.41	2.50	15312.40	31274.30	15312.40	0.40	0.35	845.99	2.50	15312.40	31274.30	15312.40	4.075
5.79	6.24	ø8/20	2	2	49	SLU	0.40	0.35	2346.71	2.50	15312.40	31617.70	15312.40	0.40	0.35	266.67	2.50	15312.40	31617.70	15312.40	6.525
5.79	6.24	ø8/20	2	2	63	SLU	0.40	0.35	5422.91	2.50	15312.40	31440.70	15312.40	0.40	0.35	72.41	2.50	15312.40	31440.70	15312.40	2.824
5.79	6.24	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	2853.81	2.50	15312.40	30856.60	15312.40	0.40	0.35	958.07	2.50	15312.40	30856.60	15312.40	5.366
5.79	6.24	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	3757.41	2.50	15312.40	30849.40	15312.40	0.40	0.35	416.99	2.50	15312.40	30849.40	15312.40	4.075

Verifiche di resistenza al fuoco

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	75(e)	SLU I	1	1	0.00	-18024.00	288.37	-297.68	-143809.00	7618.50	-7618.57	315.00	34.57	7.979
0.00	75(e)	SLU I	1	1	0.00	-18024.00	288.37	-297.68	-143809.00	7618.50	-7618.57	315.00	34.57	7.979
3.63	75	SLU I	1	1	363.00	-16572.00	-711.12	480.26	-143809.00	-8850.67	6041.85	146.25	34.99	8.678
4.03	75	SLU I	2	1	0.00	-6769.98	1087.91	-760.80	-6769.98	7806.20	-5521.11	326.25	39.37	7.202
4.03	75	SLU I	2	1	0.00	-6769.98	1087.91	-760.80	-6769.98	7806.20	-5521.11	326.25	39.37	7.202
5.56	75(e)	SLU I	2	1	152.80	-6158.79	68.98	967.17	-6158.79	-1210.97	9574.18	94.92	70.13	9.898
5.56	75	SLU I	3	1	0.00	-3913.57	152.64	-381.15	-3913.57	3437.39	-8803.16	284.06	51.02	23.017
6.24	75	SLU I	3	1	68.41	-3639.94	161.81	970.14	-3639.94	1459.97	9189.28	84.38	69.40	9.460

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.60	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	214.31	2.50	17609.30	49141.80	17609.30	0.35	0.00	275.34	2.50	17609.30	49141.80	17609.30	63.954
0.60	3.02	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	214.31	2.50	17609.30	49104.30	17609.30	0.35	0.00	275.34	2.50	17609.30	49104.30	17609.30	63.954
3.02	3.63	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	214.31	2.50	17609.30	48954.40	17609.30	0.35	0.00	275.34	2.50	17609.30	48954.40	17609.30	63.954
4.03	4.48	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	1130.89	2.50	17609.30	47399.00	17609.30	0.35	0.00	666.85	2.50	17609.30	47399.00	17609.30	15.571
4.48	5.79	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	1975.36	2.50	17609.30	47371.20	17609.30	0.35	0.00	666.85	2.50	17609.30	47371.20	17609.30	8.914
5.79	6.24	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	1975.36	2.50	17609.30	46942.20	17609.30	0.35	0.00	13.41	2.50	17609.30	46942.20	17609.30	8.914

Pilastrata n. 65

Nodi: 65 165 -2423 265

Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Tipo	B	H	Cf	Cls	Fck	Fctk	Fcd	Fcd (Inc)	Fctd	Tp	Fyk	Fyd

		<cm>	<cm>	<cm>		<daN/cmq>	<daN/cmq>	<daN/cmq>	<daN/cmq>	<daN/cmq>		<daN/cmq>	<daN/cmq>
1	R	40.00	40.00	5.00	C25/30	249.00	17.91	141.10	249.00	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	49(e)	SLU	1	1	0.00	-15633.50	-206.78	315.01	1356.25	1356.25	-15633.50	2262.68	9970.63	78.75	7.93	7.343
0.00	49(e)	SLU	1	1	0.00	-15633.50	-206.78	315.01	1356.25	1356.25	-15633.50	2262.68	9970.63	78.75	7.93	7.343
3.63	49	SLU	1	1	363.00	-13745.90	624.57	624.57	-1312.53	-1312.53	-13745.90	4342.42	-8874.24	292.50	6.53	6.797
4.03	49	SLU	2	1	0.00	-8796.90	-867.53	-867.53	-1360.53	-1360.53	-8796.90	-5001.91	-7907.60	241.88	6.58	5.799
4.03	49	SLU	2	1	0.00	-8796.90	-867.53	-867.53	-1360.53	-1360.53	-8796.90	-5001.91	-7907.60	241.88	6.58	5.799
4.33	49	SLU	2	1	30.00	-8640.90	-703.83	-703.83	-1469.82	-1469.82	-8640.90	-4016.56	-8401.03	248.91	7.20	5.714
4.53	62	SLU	3	1	0.00	-9606.18	-540.41	-540.41	3350.47	3350.47	-9606.18	-1526.26	9228.07	97.03	10.23	2.756
5.56	50(e)	SLU	3	1	102.80	-8284.96	-83.53	-165.70	-2205.80	-2205.80	-8284.96	-721.69	-9102.37	267.19	12.69	4.128

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	M'ydy <daNm>	M'ydz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	1	SND	1	1	0.00	-10079.30	-1431.43	-1431.43	633.82	633.82	-10079.30	-6371.35	2796.12	160.31	7.19	4.445
0.00	1	SND	1	1	0.00	-10079.30	-1431.43	-1431.43	633.82	633.82	-10079.30	-6371.35	2796.12	160.31	7.19	4.445
3.63	1	SND	1	1	363.00	-8627.30	1327.62	1327.62	-723.47	-723.47	-8627.30	5930.29	-3191.26	337.50	7.60	4.454
4.03	1	SND	2	1	0.00	-5805.33	-1181.77	-1181.77	-739.16	-739.16	-5805.33	-5305.07	-3435.08	208.12	6.89	4.534
4.03	1	SND	2	1	0.00	-5805.33	-1181.77	-1181.77	-739.16	-739.16	-5805.33	-5305.07	-3435.08	208.12	6.89	4.534
4.33	7	SND	2	1	30.00	-5655.62	-680.71	-680.71	-1129.33	-1129.33	-5655.62	-3204.79	-5454.27	244.69	7.12	4.796
4.53	7	SND	3	1	0.00	-3650.25	-563.30	-563.30	2090.45	2090.45	-3650.25	-1752.64	6105.92	101.25	9.83	2.934
5.56	7(e)	SND	3	1	102.80	-3239.07	-10.74	-64.78	-851.95	-851.95	-3239.07	-593.97	-6643.16	267.19	14.04	7.799

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	Mz <daNm>	My <daNm>	AfT <cmq>	AfC <cmq>	σ_c <daN/cmq>	σ_f <daN/cmq>
0.00	27	SLE R	1	1	0.00	-12737.70	308.86	-844.79	1.54	10.78	16.71	213.96
0.00	53	SLE R	1	1	0.00	-11137.90	911.49	-146.81	1.54	10.78	15.17	193.06
0.00	22	SLE Q	1	1	0.00	-11023.70	274.00	-144.71	0.00	12.31	9.61	130.99
0.00	27	SLE R	1	1	0.00	-12737.70	308.86	-844.79	1.54	10.78	16.71	213.96
0.00	53	SLE R	1	1	0.00	-11137.90	911.49	-146.81	1.54	10.78	15.17	193.06
0.00	22	SLE Q	1	1	0.00	-11023.70	274.00	-144.71	0.00	12.31	9.61	130.99
3.63	53	SLE R	1	1	363.00	-9685.95	-891.26	441.75	3.08	9.24	17.76	217.38
3.63	22	SLE Q	1	1	363.00	-9571.69	-473.79	438.72	1.54	10.78	12.96	165.27
4.03	53	SLE R	2	1	0.00	-6171.07	-919.25	-615.95	6.16	6.16	22.32	249.61
4.03	22	SLE Q	2	1	0.00	-5858.98	-507.10	-612.40	4.62	7.70	15.21	178.13
4.03	53	SLE R	2	1	0.00	-6171.07	-919.25	-615.95	6.16	6.16	22.32	249.61
4.03	22	SLE Q	2	1	0.00	-5858.98	-507.10	-612.40	4.62	7.70	15.21	178.13
4.33	53	SLE R	2	1	30.00	-6051.07	-998.66	-499.62	6.16	6.16	22.02	258.28
4.33	22	SLE Q	2	1	30.00	-5738.98	-648.40	-498.34	4.62	7.70	15.75	182.99
4.53	66	SLE R	3	1	0.00	-6601.24	2299.46	-385.60	7.70	4.62	42.92	922.90
4.53	22	SLE Q	3	1	0.00	-3554.50	1660.91	-418.13	7.70	4.62	34.30	805.11
5.56	54	SLE R	3	1	102.80	-5665.61	-1496.09	-56.65	7.70	4.62	23.78	449.84
5.56	53	SLE R	3	1	102.80	-3442.89	-1352.08	-33.50	7.70	4.62	21.65	532.31
5.56	22	SLE Q	3	1	102.80	-3143.31	-659.52	-29.10	7.70	4.62	10.30	154.10

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	c <mm>	s <mm>	K_2	Φ_{eq}	Δ_{sm} <mm>	A_s <cmq>	$A_{c\ eff}$ <cmq>	σ_s <daN/cmq>	ε_{sm}	Wk <mm>
4.03	22	SLE Q	2	1	0.00	-5858.98	-612.40	-507.10	44.00	149.01	0.50	14.00	145.11	1.54	62.80	114.35	0.03	0.01
4.03	57	SLE F	2	1	0.00	-5586.78	-619.62	-595.51	44.00	149.01	0.50	14.00	155.41	1.54	74.12	153.93	0.04	0.01
4.03	22	SLE Q	2	1	0.00	-5858.98	-612.40	-507.10	44.00	149.01	0.50	14.00	145.11	1.54	62.80	114.35	0.03	0.01
4.03	57	SLE F	2	1	0.00	-5586.78	-619.62	-595.51	44.00	149.01	0.50	14.00	155.41	1.54	74.12	153.93	0.04	0.01
4.33	22	SLE Q	2	1	30.00	-5738.98	-498.34	-648.40	44.00	149.01	0.50	14.00	149.75	1.54	67.90	127.85	0.04	0.01
4.33	57	SLE F	2	1	30.00	-5466.78	-503.12	-743.17	44.00	149.01	0.50	14.00	163.85	1.54	83.40	176.74	0.05	0.01
4.53	22	SLE Q	3	1	0.00	-3554.50	-418.13	1660.91	44.00	149.01	0.50	14.00	205.58	3.08	258.57	805.11	0.23	0.08
4.53	70	SLE F	3	1	0.00	-3829.20	-414.84	1751.26	44.00	149.01	0.50	14.00	207.95	3.08	263.79	834.73	0.24	0.09
5.56	22	SLE Q	3	1	102.80	-3143.31	-29.10	-659.52	44.00	149.01	0.50	14.00	172.73	4.62	279.51	154.10	0.04	0.01
5.56	57	SLE F	3	1	102.80	-2868.58	-26.42	-737.89	44.00	149.01	0.50	14.00	181.90	4.62	309.74	216.13	0.06	0.02

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.60	ø8/20	2	2	23	SLU	0.40	0.35	327.17	2.50	15312.40	32722.90	15312.40	0.40	0.35	1400.24	2.50	15312.40	32722.90	15312.40	10.935
0.00	0.60	ø8/20	2	2	49	SLU	0.40	0.35	735.20	2.50	15312.40	32400.80	15312.40	0.40	0.35	229.02	2.50	15312.40	32400.80	15312.40	20.828
0.00	0.60	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	373.85	2.50	15312.40	31908.80	15312.40	0.40	0.35	759.87	2.50	15312.40	31908.80	15312.40	20.151
0.00	0.60	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	552.36	2.50	15312.40	31862.40	15312.40	0.40	0.35	393.95	2.50	15312.40	31862.40	15312.40	27.722
0.60	3.02	ø8/20	2	2	23	SLU	0.40	0.35	327.17	2.50	15312.40	32680.70	15312.40	0.40	0.35	1115.84	2.50	15312.40	32680.70	15312.40	13.723
0.60	3.02	ø8/20	2	2	49	SLU	0.40	0.35	735.20	2.50	15312.40	32358.60	15312.40	0.40	0.35	229.02	2.50	15312.40	32358.60	15312.40	20.828
0.60	3.02	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	373.85	2.50	15312.40	31876.40	15312.40	0.40	0.35	759.87	2.50	15312.40	31876.40	15312.40	20.151
0.60	3.02	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	552.36	2.50	15312.40	31829.90	15312.40	0.40	0.35	393.95	2.50	15312.40	31829.90	15312.40	27.722
3.02	3.63	ø8/20	2	2	36	SLU	0.40	0.35	331.14	2.50	15312.40	32459.00	15312.40	0.40	0.35	789.34	2.50	15312.40	32459.00	15312.40	19.399
3.02	3.63	ø8/20	2	2	49	SLU	0.40	0.35	735.20	2.50	15312.40	32189.70	15312.40	0.40	0.35	229.02	2.50	15312.40	32189.70	15312.40	20.828
3.02	3.63	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	373.85	2.50	15312.40	31746.40	15312.40	0.40	0.35	759.87	2.50	15312.40	31746.40	15312.40	20.151
3.02	3.63	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	552.36	2.50	15312.40	31700.00	15312.40	0.40	0.35	393.95	2.50	15312.40	31700.00	15312.40	27.722
4.03	4.33	ø8/20	2	2	23	SLU	0.40	0.35	228.68	2.50	15312.40	31756.00	15312.40	0.40	0.35	1093.71	2.50	15312.40	31756.00	15312.40	14.001
4.03	4.33	ø8/20	2	2	49	SLU	0.40	0.35	364.30	2.50	15312.40	31483.20	15312.40	0.40	0.35	545.64	2.50	15312.40	31483.20	15312.40	28.063
4.03	4.33	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	590.58	2.50	15312.40	31096.10	15312.40	0.40	0.35	816.95	2.50	15312.40	31096.10	15312.40	18.744
4.03	4.33	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	596.15	2.50	15312.40	31100.00	15312.40	0.40	0.35	579.69	2.50	15312.40	31100.00	15312.40	25.685
4.53	5.56	ø8/20	2	2	23	SLU	0.40	0.35	3964.98	2.50	15312.40	31314.10	15312.40	0.40	0.35	924.46	2.50	15312.40	31314.10	15312.40	3.862
4.53	5.56	ø8/20	2	2	63	SLU	0.40	0.35	4728.25	2.50	15312.40	31818.10	15312.40	0.40	0.35	407.07	2.50	15312.40	31818.10	15312.40	3.238

4.53	5.56	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	2377.84	2.50	15312.40	30787.50	15312.40	0.40	0.35	728.77	2.50	15312.40	30787.50	15312.40	6.440
4.53	5.56	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	2493.87	2.50	15312.40	30792.40	15312.40	0.40	0.35	519.02	2.50	15312.40	30792.40	15312.40	6.140

Verifiche di resistenza al fuoco
Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	75(e)	SLU I	1	1	0.00	-11023.70	-144.71	274.00	-143809.00	-6309.36	7821.88	129.38	36.57	13.046
0.00	75(e)	SLU I	1	1	0.00	-11023.70	-144.71	274.00	-143809.00	-6309.36	7821.88	129.38	36.57	13.046
3.63	75	SLU I	1	1	363.00	-9571.69	438.72	-473.79	-143809.00	6589.67	-7325.42	312.19	36.88	15.024
4.03	75	SLU I	2	1	0.00	-5858.98	-612.40	-507.10	-5858.98	-7381.16	-5928.03	219.38	38.02	11.906
4.03	75	SLU I	2	1	0.00	-5858.98	-612.40	-507.10	-5858.98	-7381.16	-5928.03	219.38	38.02	11.906
4.33	75	SLU I	2	1	30.00	-5738.98	-498.34	-648.40	-5738.98	-5703.81	-7538.92	233.44	38.85	11.560
4.53	75	SLU I	3	1	0.00	-3554.50	-418.13	1660.91	-3554.50	-2244.06	9093.28	98.44	60.76	5.468
5.56	75(e)	SLU I	3	1	102.80	-3143.31	-29.10	-659.52	-3143.31	920.67	-9171.14	273.52	78.77	13.912

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.60	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	206.00	2.50	17609.30	48057.80	17609.30	0.35	0.00	160.72	2.50	17609.30	48057.80	17609.30	85.481
0.60	3.02	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	206.00	2.50	17609.30	48020.30	17609.30	0.35	0.00	160.72	2.50	17609.30	48020.30	17609.30	85.481
3.02	3.63	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	206.00	2.50	17609.30	47870.40	17609.30	0.35	0.00	160.72	2.50	17609.30	47870.40	17609.30	85.481
4.03	4.33	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	471.00	2.50	17609.30	47258.00	17609.30	0.35	0.00	380.23	2.50	17609.30	47258.00	17609.30	37.387
4.53	5.56	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	2257.30	2.50	17609.30	46901.10	17609.30	0.35	0.00	378.44	2.50	17609.30	46901.10	17609.30	7.801

Pilastrata n. 67

Nodi: 67 167
Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Tipo	B <cm>	H <cm>	Cf <cm>	Cls	Fck <daN/cmq>	Fctk <daN/cmq>	Fcd <daN/cmq>	Fcd (Inc) <daN/cmq>	Fctd <daN/cmq>	Tp	Fyk <daN/cmq>	Fyd <daN/cmq>
2	R	30.00	30.00	5.10	C25/30	249.00	17.91	141.10	249.00	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
-0.00	38(e)	SLU	1	2	0.00	-8694.11	-1008.04	-1008.04	-87.17	-175.19	-8694.11	-7117.74	-1245.65	189.84	5.04	7.060
-0.00	38(e)	SLU	1	2	0.00	-8694.11	-1008.04	-1008.04	-87.17	-175.19	-8694.11	-7117.74	-1245.65	189.84	5.04	7.060
3.63	38	SLU	1	2	363.00	-7632.34	2675.36	2675.36	-397.35	-397.35	-7632.34	7114.94	-1058.25	351.56	5.27	2.659

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	M'ydy <daNm>	M'ydz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
-0.00	7	SND	1	2	0.00	-4991.49	-688.05	-688.05	-851.08	-851.08	-4991.49	-3088.11	-3774.30	230.62	4.01	4.456
-0.00	7	SND	1	2	0.00	-4991.49	-688.05	-688.05	-851.08	-851.08	-4991.49	-3088.11	-3774.30	230.62	4.01	4.456
3.63	7	SND	1	2	363.00	-4174.74	1606.94	1606.94	-897.99	-897.99	-4174.74	4213.91	-2449.10	329.06	4.15	2.648

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	Mz <daNm>	My <daNm>	AfT <cmq>	AfC <cmq>	σ_c <daN/cmq>	σ_f <daN/cmq>
-0.00	55	SLE R	1	2	0.00	-6320.20	-204.67	-671.07	8.04	8.04	25.17	264.17
-0.00	22	SLE Q	1	2	0.00	-5460.12	-28.08	-461.63	6.03	10.05	14.49	163.59
-0.00	55	SLE R	1	2	0.00	-6320.20	-204.67	-671.07	8.04	8.04	25.17	264.17
-0.00	22	SLE Q	1	2	0.00	-5460.12	-28.08	-461.63	6.03	10.05	14.49	163.59
3.63	68	SLE R	1	2	363.00	-5353.21	-401.80	1875.87	10.05	6.03	68.33	1095.21
3.63	22	SLE Q	1	2	363.00	-4643.37	-298.69	1424.19	10.05	6.03	51.58	791.27

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	c <mm>	s <mm>	K_2	Φ_{eq}	Δ_{sm} <mm>	A_s <cmq>	$A_{c\ eff}$ <cmq>	σ_s <daN/cmq>	ε_{sm}	Wk <mm>
3.63	22	SLE Q	1	2	363.00	-4643.37	1424.19	-298.69	44.00	98.00	0.50	16.00	187.16	2.01	124.61	791.27	0.23	0.07
3.63	44	SLE F	1	2	363.00	-4649.46	1438.78	-297.78	44.00	98.00	0.50	16.00	187.98	2.01	125.63	800.57	0.23	0.07

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
-0.00	0.60	ø8/20	2	2	38	SLU	0.30	0.25	85.45	2.50	10886.80	17264.60	10886.80	0.30	0.25	1014.71	2.50	10886.80	17264.60	10886.80	10.729
-0.00	0.60	ø8/20	2	2	62	SLU	0.30	0.25	272.54	2.50	10886.80	17095.40	10886.80	0.30	0.25	705.36	2.50	10886.80	17095.40	10886.80	15.434
-0.00	0.60	ø8/20	2	2	1	SND	0.30	0.25	242.83	2.50	10886.80	16891.30	10886.80	0.30	0.25	770.84	2.50	10886.80	16891.30	10886.80	14.123
-0.00	0.60	ø8/20	2	2	7	SND	0.30	0.25	466.36	2.50	10886.80	16912.80	10886.80	0.30	0.25	632.10	2.50	10886.80	16912.80	10886.80	17.223
0.60	3.02	ø8/20	2	2	38	SLU	0.30	0.25	85.45	2.50	10886.80	17242.10	10886.80	0.30	0.25	1014.71	2.50	10886.80	17242.10	10886.80	10.729
0.60	3.02	ø8/20	2	2	62	SLU	0.30	0.25	272.54	2.50	10886.80	17072.90	10886.80	0.30	0.25	705.36	2.50	10886.80	17072.90	10886.80	15.434
0.60	3.02	ø8/20	2	2	1	SND	0.30	0.25	242.83	2.50	10886.80	16873.90	10886.80	0.30	0.25	770.84	2.50	10886.80	16873.90	10886.80	14.123
0.60	3.02	ø8/20	2	2	7	SND	0.30	0.25	466.36	2.50	10886.80	16895.40	10886.80	0.30	0.25	632.11	2.50	10886.80	16895.40	10886.80	17.223
3.02	3.63	ø8/20	2	2	38	SLU	0.30	0.25	85.45	2.50	10886.80	17152.10	10886.80	0.30	0.25	1014.71	2.50	10886.80	17152.10	10886.80	10.729
3.02	3.63	ø8/20	2	2	62	SLU	0.30	0.25	272.54	2.50	10886.80	16982.80	10886.80	0.30	0.25	705.36	2.50	10886.80	16982.80	10886.80	15.434
3.02	3.63	ø8/20	2	2	1	SND	0.30	0.25	242.83	2.50	10886.80	16804.60	10886.80	0.30	0.25	770.84	2.50	10886.80	16804.60	10886.80	14.123
3.02	3.63	ø8/20	2	2	7	SND	0.30	0.25	466.36	2.50	10886.80	16826.20	10886.80	0.30	0.25	632.11	2.50	10886.80	16826.20	10886.80	17.223

Verifiche di resistenza al fuoco

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
-0.00	75(e)	SLU I	1	2	0.00	-5460.12	-461.63	-28.08	-72210.60	-6936.27	-1771.11	197.67	29.73	13.225
-0.00	75(e)	SLU I	1	2	0.00	-5460.12	-461.63	-28.08	-72210.60	-6936.27	-1771.11	197.67	29.73	13.225
3.63	75	SLU I	1	2	363.00	-4643.37	1424.19	-298.69	-4643.37	7264.50	-1407.47	343.12	30.02	5.085

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
-0.00	0.60	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.25	0.00	74.55	2.50	12519.90	24321.60	12519.90	0.25	0.00	519.51	2.50	12519.90	24321.60	12519.90	24.099
0.60	3.02	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.25	0.00	74.55	2.50	12519.90	24300.60	12519.90	0.25	0.00	519.51	2.50	12519.90	24300.60	12519.90	24.099
3.02	3.63	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.25	0.00	74.55	2.50	12519.90	24216.40	12519.90	0.25	0.00	519.51	2.50	12519.90	24216.40	12519.90	24.099

Pilastrata n. 68

Nodi: -2399 168

Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Tipo	B <cm>	H <cm>	Cf <cm>	Cls	Fck <daN/cmq>	Fctk <daN/cmq>	Fcd <daN/cmq>	Fcd (Inc) <daN/cmq>	Fctd <daN/cmq>	Tp	Fyk <daN/cmq>	Fyd <daN/cmq>
2	R	30.00	30.00	4.90	C25/30	249.00	17.91	141.10	249.00	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	49	SLU	1	2	0.00	-5992.62	-396.97	-396.97	-1059.59	-1059.59	-5992.62	-1603.89	-4296.98	251.72	5.92	4.053
0.00	49	SLU	1	2	0.00	-5992.62	-396.97	-396.97	-1059.59	-1059.59	-5992.62	-1603.89	-4296.98	251.72	5.92	4.053
3.83	51	SLU	1	2	383.00	-5309.13	861.97	861.97	452.75	452.75	-5309.13	3989.29	2135.47	25.31	5.46	4.647

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	M'ydy <daNm>	M'ydz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	1	SND	1	2	0.00	-3985.25	-737.00	-737.00	-414.76	-414.76	-3985.25	-2830.40	-1538.49	205.31	5.63	3.809
0.00	1	SND	1	2	0.00	-3985.25	-737.00	-737.00	-414.76	-414.76	-3985.25	-2830.40	-1538.49	205.31	5.63	3.809
3.83	1	SND	1	2	383.00	-3555.12	887.91	887.91	304.23	304.23	-3555.12	3073.84	1072.28	16.88	6.37	3.469

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	Mz <daNm>	My <daNm>	AfT <cmq>	AfC <cmq>	σ_c <daN/cmq>	σ_f <daN/cmq>
0.00	53	SLE R	1	2	0.00	-4334.75	-713.09	-280.84	4.52	4.52	35.72	476.18
0.00	22	SLE Q	1	2	0.00	-4201.06	-257.82	-306.38	3.39	5.65	17.87	193.27
0.00	53	SLE R	1	2	0.00	-4334.75	-713.09	-280.84	4.52	4.52	35.72	476.18
0.00	22	SLE Q	1	2	0.00	-4201.06	-257.82	-306.38	3.39	5.65	17.87	193.27
3.83	55	SLE R	1	2	383.00	-3764.18	301.53	609.14	4.52	4.52	32.89	436.29
3.83	22	SLE Q	1	2	383.00	-3339.31	164.16	586.69	5.65	3.39	27.02	379.74

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	c <mm>	s <mm>	K_2	Φ_{eq}	Δ_{sm} <mm>	A_s <cmq>	$A_{c\ eff}$ <cmq>	σ_s <daN/cmq>	ε_{sm}	Wk <mm>
3.83	22	SLE Q	1	2	383.00	-3339.31	586.69	164.16	44.00	100.00	0.50	12.00	193.14	1.13	99.10	379.74	0.11	0.04
3.83	44	SLE F	1	2	383.00	-3344.41	596.47	163.40	44.00	100.00	0.50	12.00	195.60	1.13	101.41	389.61	0.11	0.04

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.64	ø8/20	2	2	36	SLU	0.30	0.25	189.38	2.50	10886.80	16912.60	10886.80	0.30	0.25	591.85	2.50	10886.80	16912.60	10886.80	18.395
0.00	0.64	ø8/20	2	2	49	SLU	0.30	0.25	757.47	2.50	10886.80	16920.90	10886.80	0.30	0.25	306.73	2.50	10886.80	16920.90	10886.80	14.373
0.00	0.64	ø8/20	2	2	1	SND	0.30	0.25	187.70	2.50	10886.80	16720.40	10886.80	0.30	0.25	424.22	2.50	10886.80	16720.40	10886.80	25.663
0.00	0.64	ø8/20	2	2	7	SND	0.30	0.25	261.68	2.50	10886.80	16724.40	10886.80	0.30	0.25	308.53	2.50	10886.80	16724.40	10886.80	35.286
0.64	3.19	ø8/20	2	2	36	SLU	0.30	0.25	189.38	2.50	10886.80	16888.80	10886.80	0.30	0.25	529.42	2.50	10886.80	16888.80	10886.80	20.564
0.64	3.19	ø8/20	2	2	49	SLU	0.30	0.25	639.97	2.50	10886.80	16897.10	10886.80	0.30	0.25	306.73	2.50	10886.80	16897.10	10886.80	17.012
0.64	3.19	ø8/20	2	2	1	SND	0.30	0.25	187.70	2.50	10886.80	16702.10	10886.80	0.30	0.25	424.22	2.50	10886.80	16702.10	10886.80	25.663
0.64	3.19	ø8/20	2	2	7	SND	0.30	0.25	261.68	2.50	10886.80	16706.10	10886.80	0.30	0.25	308.53	2.50	10886.80	16706.10	10886.80	35.286
3.19	3.83	ø8/20	2	2	23	SLU	0.30	0.25	194.70	2.50	10886.80	16784.10	10886.80	0.30	0.25	392.50	2.50	10886.80	16784.10	10886.80	27.737
3.19	3.83	ø8/20	2	2	62	SLU	0.30	0.25	331.91	2.50	10886.80	16775.90	10886.80	0.30	0.25	303.22	2.50	10886.80	16775.90	10886.80	32.800
3.19	3.83	ø8/20	2	2	1	SND	0.30	0.25	187.70	2.50	10886.80	16629.00	10886.80	0.30	0.25	424.22	2.50	10886.80	16629.00	10886.80	25.663
3.19	3.83	ø8/20	2	2	7	SND	0.30	0.25	261.68	2.50	10886.80	16633.00	10886.80	0.30	0.25	308.53	2.50	10886.80	16633.00	10886.80	35.286

Verifiche di resistenza al fuoco

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	75	SLU I	1	2	0.00	-4201.06	-306.38	-257.82	-4201.06	-3463.90	-2955.03	220.78	31.28	11.355
0.00	75	SLU I	1	2	0.00	-4201.06	-306.38	-257.82	-4201.06	-3463.90	-2955.03	220.78	31.28	11.355
3.83	75	SLU I	1	2	383.00	-3339.31	586.69	164.16	-3339.31	4516.61	1221.79	12.66	40.98	7.682

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.64	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.25	0.00	110.18	2.50	12519.90	24127.00	12519.90	0.25	0.00	233.18	2.50	12519.90	24127.00	12519.90	53.693

0.64	3.19	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.25	0.00	110.18	2.50	12519.90	24104.80	12519.90	0.25	0.00	233.18	2.50	12519.90	24104.80	12519.90	53.693
3.19	3.83	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.25	0.00	110.18	2.50	12519.90	24016.00	12519.90	0.25	0.00	233.18	2.50	12519.90	24016.00	12519.90	53.693

Pilastrata n. 69

Nodi: 69 169 -2422

Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Tipo	B <cm>	H <cm>	Cf <cm>	Cls	Fck <daN/cmq>	Fctk <daN/cmq>	Fcd <daN/cmq>	Fcd (Inc) <daN/cmq>	Fctd <daN/cmq>	Tp	Fyk <daN/cmq>	Fyd <daN/cmq>
1	R	40.00	40.00	4.90	C25/30	249.00	17.91	141.10	249.00	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	62(e)	SLU	1	1	0.00	-28979.80	-41.57	-583.94	-1977.93	-1977.93	-28979.80	-2863.41	-9556.89	254.53	6.33	4.838
0.00	62(e)	SLU	1	1	0.00	-28979.80	-41.57	-583.94	-1977.93	-1977.93	-28979.80	-2863.41	-9556.89	254.53	6.33	4.838
3.63	62(e)	SLU	1	1	363.00	-27092.20	-15.39	545.91	2318.78	2318.78	-27092.20	2315.31	9559.32	77.34	6.91	4.129
4.03	62(e)	SLU	2	1	0.00	-14106.50	158.67	-282.13	1161.02	1161.02	-14106.50	-1872.75	7958.13	99.84	9.58	6.843
4.03	62(e)	SLU	2	1	0.00	-14106.50	158.67	-282.13	1161.02	1161.02	-14106.50	-1872.75	7958.13	99.84	9.58	6.843
4.85	62(e)	SLU	2	1	82.32	-13678.40	-1.01	-273.57	4769.96	4769.96	-13678.40	-407.29	8035.93	91.41	13.99	1.684

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	M'ydy <daNm>	M'ydz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	7	SND	1	1	0.00	-18479.30	-817.62	-817.62	-2536.75	-2536.75	-18479.30	-2149.19	-6487.41	254.53	7.50	2.564
0.00	7	SND	1	1	0.00	-18479.30	-817.62	-817.62	-2536.75	-2536.75	-18479.30	-2149.19	-6487.41	254.53	7.50	2.564
3.63	7(e)	SND	1	1	363.00	-17027.30	94.98	-343.10	2609.63	2609.63	-17027.30	-914.42	6869.45	95.62	10.58	2.633
4.03	7	SND	2	1	0.00	-7854.17	201.84	201.84	1090.42	1090.42	-7854.17	1118.14	5538.68	82.97	12.15	5.095
4.03	7	SND	2	1	0.00	-7854.17	201.84	201.84	1090.42	1090.42	-7854.17	1118.14	5538.68	82.97	12.15	5.095
4.85	7(e)	SND	2	1	82.32	-7524.88	9.77	-150.50	3813.55	3813.55	-7524.88	-286.20	5823.40	91.05	16.36	1.528

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	Mz <daNm>	My <daNm>	AfT <cmq>	AfC <cmq>	σ_c <daN/cmq>	σ_f <daN/cmq>
0.00	66	SLE R	1	1	0.00	-20285.30	-1312.46	-27.21	0.00	9.05	23.03	302.90
0.00	22	SLE Q	1	1	0.00	-18747.70	-121.42	-36.81	0.00	9.05	12.14	177.09
0.00	66	SLE R	1	1	0.00	-20285.30	-1312.46	-27.21	0.00	9.05	23.03	302.90
0.00	22	SLE Q	1	1	0.00	-18747.70	-121.42	-36.81	0.00	9.05	12.14	177.09
3.63	66	SLE R	1	1	363.00	-18833.30	1555.88	-8.77	0.00	9.05	24.34	314.02
3.63	22	SLE Q	1	1	363.00	-17295.70	490.97	-24.10	0.00	9.05	14.33	198.53
4.03	66	SLE R	2	1	0.00	-9575.59	747.23	111.36	1.13	7.92	12.94	166.03
4.03	22	SLE Q	2	1	0.00	-7961.75	486.64	94.51	0.00	9.05	9.51	124.18
4.03	66	SLE R	2	1	0.00	-9575.59	747.23	111.36	1.13	7.92	12.94	166.03
4.03	22	SLE Q	2	1	0.00	-7961.75	486.64	94.51	0.00	9.05	9.51	124.18
4.85	66	SLE R	2	1	82.32	-9246.29	3183.61	-1.37	5.65	3.39	55.02	1487.13
4.85	22	SLE Q	2	1	82.32	-7632.46	2013.92	-12.65	5.65	3.39	34.17	757.35

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	c <mm>	s <mm>	K_2	Φ_{eq}	Δ_{sm} <mm>	A_s <cmq>	$A_{c\ eff}$ <cmq>	σ_s <daN/cmq>	ε_{sm}	Wk <mm>
4.85	22	SLE Q	2	1	82.32	-7632.46	-12.65	2013.92	44.00	150.00	0.50	12.00	209.14	3.39	342.53	757.35	0.22	0.08
4.85	70	SLE F	2	1	82.32	-7780.31	-10.02	2231.78	44.00	150.00	0.50	12.00	212.20	3.39	351.17	907.37	0.26	0.10

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.60	ø8/20	2	2	23	SLU	0.40	0.35	243.72	2.50	15312.40	34062.10	15312.40	0.40	0.35	96.43	2.50	15312.40	34062.10	15312.40	62.829
0.00	0.60	ø8/20	2	2	62	SLU	0.40	0.35	1183.67	2.50	15312.40	34192.20	15312.40	0.40	0.35	7.21	2.50	15312.40	34192.20	15312.40	12.936
0.00	0.60	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	761.11	2.50	15312.40	32837.50	15312.40	0.40	0.35	544.12	2.50	15312.40	32837.50	15312.40	20.119
0.00	0.60	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	1417.73	2.50	15312.40	32854.90	15312.40	0.40	0.35	249.34	2.50	15312.40	32854.90	15312.40	10.801
0.60	3.02	ø8/20	2	2	23	SLU	0.40	0.35	243.72	2.50	15312.40	34019.90	15312.40	0.40	0.35	96.43	2.50	15312.40	34019.90	15312.40	62.829
0.60	3.02	ø8/20	2	2	62	SLU	0.40	0.35	1183.67	2.50	15312.40	34150.00	15312.40	0.40	0.35	7.21	2.50	15312.40	34150.00	15312.40	12.936
0.60	3.02	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	761.11	2.50	15312.40	32805.00	15312.40	0.40	0.35	544.12	2.50	15312.40	32805.00	15312.40	20.119
0.60	3.02	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	1417.73	2.50	15312.40	32822.40	15312.40	0.40	0.35	249.34	2.50	15312.40	32822.40	15312.40	10.801
3.02	3.63	ø8/20	2	2	23	SLU	0.40	0.35	243.72	2.50	15312.40	33851.00	15312.40	0.40	0.35	96.43	2.50	15312.40	33851.00	15312.40	62.829
3.02	3.63	ø8/20	2	2	62	SLU	0.40	0.35	1183.67	2.50	15312.40	33981.10	15312.40	0.40	0.35	7.21	2.50	15312.40	33981.10	15312.40	12.936
3.02	3.63	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	761.11	2.50	15312.40	32675.10	15312.40	0.40	0.35	544.12	2.50	15312.40	32675.10	15312.40	20.119
3.02	3.63	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	1417.73	2.50	15312.40	32692.50	15312.40	0.40	0.35	249.34	2.50	15312.40	32692.50	15312.40	10.801
4.03	4.85	ø8/20	2	2	50	SLU	0.40	0.35	2060.44	2.50	15312.40	32133.80	15312.40	0.40	0.35	321.14	2.50	15312.40	32133.80	15312.40	7.432
4.03	4.85	ø8/20	2	2	62	SLU	0.40	0.35	4384.12	2.50	15312.40	32195.90	15312.40	0.40	0.35	193.98	2.50	15312.40	32195.90	15312.40	3.493
4.03	4.85	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	2592.36	2.50	15312.40	31378.80	15312.40	0.40	0.35	344.96	2.50	15312.40	31378.80	15312.40	5.907
4.03	4.85	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	3348.17	2.50	15312.40	31385.50	15312.40	0.40	0.35	248.16	2.50	15312.40	31385.50	15312.40	4.573

Verifiche di resistenza al fuoco

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	75(e)	SLU I	1	1	0.00	-18747.70	-36.81	-121.42	-143809.00	-6418.00	-6418.00	225.00	36.49	7.671
0.00	75(e)	SLU I	1	1	0.00	-18747.70	-36.81	-121.42	-143809.00	-6418.00	-6418.00	225.00	36.49	7.671
3.63	75(e)	SLU I	1	1	363.00	-17295.70	-24.10	490.97	-143809.00	-5174.41	7307.12	123.75	38.16	8.315
4.03	75(e)	SLU I	2	1	0.00	-7961.75	94.51	486.64	-7961.75	-2343.71	7532.23	99.84	59.86	15.406
4.03	75(e)	SLU I	2	1	0.00	-7961.75	94.51	486.64	-7961.75	-2343.71	7532.23	99.84	59.86	15.406

4.85	75(e)	SLU I	2	1	82.32	-7632.46	-12.65	2013.92	-7632.46	652.73	7673.14	87.19	85.04	3.813

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.60	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	168.70	2.50	17609.30	49253.90	17609.30	0.35	0.00	3.50	2.50	17609.30	49253.90	17609.30	>100
0.60	3.02	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	168.70	2.50	17609.30	49216.40	17609.30	0.35	0.00	3.50	2.50	17609.30	49216.40	17609.30	>100
3.02	3.63	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	168.70	2.50	17609.30	49066.50	17609.30	0.35	0.00	3.50	2.50	17609.30	49066.50	17609.30	>100
4.03	4.85	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	1855.33	2.50	17609.30	47583.60	17609.30	0.35	0.00	130.19	2.50	17609.30	47583.60	17609.30	9.491

Pilastrata n. 70

Nodi: 70 170 270

Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Tipo	B <cm>	H <cm>	Cf <cm>	Cls	Fck <daN/cmq>	Fctk <daN/cmq>	Fcd <daN/cmq>	Fcd (Inc) <daN/cmq>	Fctd <daN/cmq>	Tp	Fyk <daN/cmq>	Fyd <daN/cmq>
1	R	40.00	40.00	4.90	C25/30	249.00	17.91	141.10	249.00	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	62	SLU	1	1	0.00	-29015.50	1385.90	1385.90	-3070.97	-3070.97	-29015.50	4088.69	-9024.69	292.50	5.61	2.941
0.00	62	SLU	1	1	0.00	-29015.50	1385.90	1385.90	-3070.97	-3070.97	-29015.50	4088.69	-9024.69	292.50	5.61	2.941
3.63	62	SLU	1	1	363.00	-27127.90	-2015.13	-2015.13	3130.56	3130.56	-27127.90	-5235.89	8202.84	120.94	5.23	2.614
4.03	62	SLU	2	1	0.00	-14853.40	1168.22	1168.22	1917.55	1917.55	-14853.40	4360.91	7136.66	63.28	6.68	3.725
4.03	62	SLU	2	1	0.00	-14853.40	1168.22	1168.22	1917.55	1917.55	-14853.40	4360.91	7136.66	63.28	6.68	3.725
4.85	62(e)	SLU	2	1	82.31	-14425.30	-5.69	288.51	4825.53	4825.53	-14425.30	405.26	8146.66	88.59	13.71	1.687

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	M'ydy <daNm>	M'ydz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	7	SND	1	1	0.00	-18159.60	1557.31	1557.31	-3458.71	-3458.71	-18159.60	2697.10	-6168.28	289.69	6.99	1.775
0.00	7	SND	1	1	0.00	-18159.60	1557.31	1557.31	-3458.71	-3458.71	-18159.60	2697.10	-6168.28	289.69	6.99	1.775
3.63	7	SND	1	1	363.00	-16707.60	-1824.02	-1824.02	3346.06	3346.06	-16707.60	-3105.49	5736.83	113.91	6.71	1.712
4.03	7	SND	2	1	0.00	-8008.29	876.64	876.64	1768.03	1768.03	-8008.29	2360.07	4888.36	70.31	8.24	2.749
4.03	7	SND	2	1	0.00	-8008.29	876.64	876.64	1768.03	1768.03	-8008.29	2360.07	4888.36	70.31	8.24	2.749
4.85	7(e)	SND	2	1	82.31	-7679.05	27.57	-153.58	3887.59	3887.59	-7679.05	-286.11	5836.91	91.05	16.33	1.502

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	Mz <daNm>	My <daNm>	AfT <cmq>	AfC <cmq>	σ_c <daN/cmq>	σ_f <daN/cmq>
0.00	66	SLE R	1	1	0.00	-20339.50	-2049.77	978.27	2.26	6.79	42.20	511.67
0.00	22	SLE Q	1	1	0.00	-18522.20	-179.38	836.09	0.00	9.05	19.27	256.79
0.00	66	SLE R	1	1	0.00	-20339.50	-2049.77	978.27	2.26	6.79	42.20	511.67
0.00	22	SLE Q	1	1	0.00	-18522.20	-179.38	836.09	0.00	9.05	19.27	256.79
3.63	66	SLE R	1	1	363.00	-18887.50	2097.90	-1434.42	3.39	5.65	50.67	594.75
3.63	22	SLE Q	1	1	363.00	-17070.20	410.50	-1304.54	1.13	7.92	24.87	316.08
4.03	66	SLE R	2	1	0.00	-10073.10	1267.04	838.76	4.52	4.52	31.26	359.47
4.03	22	SLE Q	2	1	0.00	-8171.01	687.37	835.14	3.39	5.65	21.71	255.40
4.03	66	SLE R	2	1	0.00	-10073.10	1267.04	838.76	4.52	4.52	31.26	359.47
4.03	22	SLE Q	2	1	0.00	-8171.01	687.37	835.14	3.39	5.65	21.71	255.40
4.85	66	SLE R	2	1	82.31	-9743.91	3220.45	-3.46	5.65	3.39	55.53	1462.81
4.85	22	SLE Q	2	1	82.31	-7841.77	1823.25	3.35	5.65	3.39	30.24	593.00

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	c <mm>	s <mm>	K_2	Φ_{eq}	Δ_{sm} <mm>	A_s <cmq>	$A_{c\ eff}$ <cmq>	σ_s <daN/cmq>	ε_{sm}	Wk <mm>
4.03	22	SLE Q	2	1	0.00	-8171.01	835.14	687.37	44.00	150.00	0.50	12.00	155.11	1.13	63.25	165.77	0.05	0.01
4.03	70	SLE F	2	1	0.00	-8352.41	840.95	799.56	44.00	150.00	0.50	12.00	159.97	1.13	67.83	196.43	0.06	0.02
4.03	22	SLE Q	2	1	0.00	-8171.01	835.14	687.37	44.00	150.00	0.50	12.00	155.11	1.13	63.25	165.77	0.05	0.01
4.03	70	SLE F	2	1	0.00	-8352.41	840.95	799.56	44.00	150.00	0.50	12.00	159.97	1.13	67.83	196.43	0.06	0.02
4.85	22	SLE Q	2	1	82.31	-7841.77	3.35	1823.25	44.00	150.00	0.50	12.00	204.83	3.39	330.32	593.00	0.17	0.06
4.85	70	SLE F	2	1	82.31	-8023.17	2.73	2085.47	44.00	150.00	0.50	12.00	209.41	3.39	343.27	769.92	0.22	0.08

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.60	ø8/20	2	2	38	SLU	0.40	0.35	309.81	2.50	15312.40	34351.10	15312.40	0.40	0.35	1261.40	2.50	15312.40	34351.10	15312.40	12.139
0.00	0.60	ø8/20	2	2	62	SLU	0.40	0.35	1708.41	2.50	15312.40	34197.00	15312.40	0.40	0.35	936.92	2.50	15312.40	34197.00	15312.40	8.963
0.00	0.60	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	1030.17	2.50	15312.40	32861.30	15312.40	0.40	0.35	1311.69	2.50	15312.40	32861.30	15312.40	11.674
0.00	0.60	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	1874.57	2.50	15312.40	32837.20	15312.40	0.40	0.35	931.47	2.50	15312.40	32837.20	15312.40	8.168
0.60	3.02	ø8/20	2	2	38	SLU	0.40	0.35	309.81	2.50	15312.40	34308.90	15312.40	0.40	0.35	1261.40	2.50	15312.40	34308.90	15312.40	12.139
0.60	3.02	ø8/20	2	2	62	SLU	0.40	0.35	1708.41	2.50	15312.40	34154.80	15312.40	0.40	0.35	936.92	2.50	15312.40	34154.80	15312.40	8.963
0.60	3.02	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	1030.17	2.50	15312.40	32828.80	15312.40	0.40	0.35	1311.69	2.50	15312.40	32828.80	15312.40	11.674
0.60	3.02	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	1874.57	2.50	15312.40	32804.80	15312.40	0.40	0.35	931.47	2.50	15312.40	32804.80	15312.40	8.168
3.02	3.63	ø8/20	2	2	38	SLU	0.40	0.35	309.82	2.50	15312.40	34139.90	15312.40	0.40	0.35	1261.40	2.50	15312.40	34139.90	15312.40	12.139
3.02	3.63	ø8/20	2	2	62	SLU	0.40	0.35	1708.41	2.50	15312.40	33985.90	15312.40	0.40	0.35	936.92	2.50	15312.40	33985.90	15312.40	8.963
3.02	3.63	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	1030.17	2.50	15312.40	32698.90	15312.40	0.40	0.35	1311.69	2.50	15312.40	32698.90	15312.40	11.674
3.02	3.63	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	1874.57	2.50	15312.40	32674.80	15312.40	0.40	0.35	931.47	2.50	15312.40	32674.80	15312.40	8.168
4.03	4.85	ø8/20	2	2	64	SLU	0.40	0.35	3079.51	2.50	15312.40	32347.30	15312.40	0.40	0.35	1721.93	2.50	15312.40	32347.30	15312.40	4.972
4.03	4.85	ø8/20	2	2	62	SLU	0.40	0.35	3533.07	2.50	15312.40	32296.10	15312.40	0.40	0.35	1426.27	2.50	15312.40	32296.10	15312.40	4.334
4.03	4.85	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	2065.71	2.50	15312.40	31413.00	15312.40	0.40	0.35	1095.10	2.50	15312.40	31413.00	15312.40	7.413
4.03	4.85	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	2695.96	2.50	15312.40	31421.00	15312.40	0.40	0.35	1069.12	2.50	15312.40	31421.00	15312.40	5.680

Verifiche di resistenza al fuoco
Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	75(e)	SLU I	1	1	0.00	-18522.20	836.09	-179.38	-143809.00	8450.27	-3892.53	340.31	41.62	7.764
0.00	75(e)	SLU I	1	1	0.00	-18522.20	836.09	-179.38	-143809.00	8450.27	-3892.53	340.31	41.62	7.764
3.63	75	SLU I	1	1	363.00	-17070.20	-1304.54	410.50	-17070.20	-8593.49	2782.29	167.34	49.41	6.605
4.03	75	SLU I	2	1	0.00	-8171.01	835.14	687.37	-8171.01	5985.63	5079.41	39.38	40.73	7.258
4.03	75	SLU I	2	1	0.00	-8171.01	835.14	687.37	-8171.01	5985.63	5079.41	39.38	40.73	7.258
4.85	75(e)	SLU I	2	1	82.31	-7841.77	3.35	1823.25	-7841.77	642.16	7704.84	87.19	84.78	4.225

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.60	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	162.50	2.50	17609.30	49218.90	17609.30	0.35	0.00	589.71	2.50	17609.30	49218.90	17609.30	29.861
0.60	3.02	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	162.50	2.50	17609.30	49181.40	17609.30	0.35	0.00	589.71	2.50	17609.30	49181.40	17609.30	29.861
3.02	3.63	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	162.50	2.50	17609.30	49031.60	17609.30	0.35	0.00	589.71	2.50	17609.30	49031.60	17609.30	29.861
4.03	4.85	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	1380.03	2.50	17609.30	47616.00	17609.30	0.35	0.00	1010.59	2.50	17609.30	47616.00	17609.30	12.760

Pilastrata n. 71

Nodi: 71 171 271
Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Tipo	B <cm>	H <cm>	Cf <cm>	Cls	Fck <daN/cmq>	Fctk <daN/cmq>	Fcd <daN/cmq>	Fcd (Inc) <daN/cmq>	Fctd <daN/cmq>	Tp	Fyk <daN/cmq>	Fyd <daN/cmq>
1	R	40.00	40.00	4.90	C25/30	249.00	17.91	141.10	249.00	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	62	SLU	1	1	0.00	-24592.60	499.61	499.61	-1645.08	-1645.08	-24592.60	2827.70	-9063.23	285.47	6.79	5.522
0.00	62	SLU	1	1	0.00	-24592.60	499.61	499.61	-1645.08	-1645.08	-24592.60	2827.70	-9063.23	285.47	6.79	5.522
3.63	62(e)	SLU	1	1	363.00	-22705.00	-39.22	457.50	1556.50	1556.50	-22705.00	2539.20	8948.41	75.94	7.20	5.733
4.03	62	SLU	2	1	0.00	-10639.00	-1521.85	-1521.85	1837.42	1837.42	-10639.00	-5139.62	6126.84	126.56	6.65	3.352
4.03	62	SLU	2	1	0.00	-10639.00	-1521.85	-1521.85	1837.42	1837.42	-10639.00	-5139.62	6126.84	126.56	6.65	3.352
4.85	62(e)	SLU	2	1	82.31	-10211.00	12.44	204.22	2027.15	2027.15	-10211.00	661.57	7512.79	87.19	14.03	3.702

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	M'ydy <daNm>	M'ydz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	1	SND	1	1	0.00	-13588.70	1952.25	1952.25	-694.24	-694.24	-13588.70	5853.38	-2083.95	344.53	8.18	2.999
0.00	1	SND	1	1	0.00	-13588.70	1952.25	1952.25	-694.24	-694.24	-13588.70	5853.38	-2083.95	344.53	8.18	2.999
3.63	1	SND	1	1	363.00	-12602.80	1673.15	1673.15	676.95	676.95	-12602.80	5655.87	2213.91	16.88	8.04	3.365
4.03	7	SND	2	1	0.00	-3505.82	-1333.93	-1333.93	1476.85	1476.85	-3505.82	-3184.20	3486.20	129.38	7.59	2.370
4.03	7	SND	2	1	0.00	-3505.82	-1333.93	-1333.93	1476.85	1476.85	-3505.82	-3184.20	3486.20	129.38	7.59	2.370
4.85	7	SND	2	1	82.31	-3176.58	-122.48	-122.48	-1360.66	-1360.66	-3176.58	-383.47	-5150.62	267.89	17.11	3.781

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	Mz <daNm>	My <daNm>	AfT <cmq>	AfC <cmq>	σ_c <daN/cmq>	σ_f <daN/cmq>
0.00	66	SLE R	1	1	0.00	-17362.30	-1096.40	341.53	0.00	9.05	22.24	287.70
0.00	53	SLE R	1	1	0.00	-13740.40	1030.57	292.60	1.13	7.92	19.42	247.88
0.00	22	SLE Q	1	1	0.00	-13821.80	11.92	168.15	0.00	9.05	9.49	136.60
0.00	66	SLE R	1	1	0.00	-17362.30	-1096.40	341.53	0.00	9.05	22.24	287.70
0.00	53	SLE R	1	1	0.00	-13740.40	1030.57	292.60	1.13	7.92	19.42	247.88
0.00	22	SLE Q	1	1	0.00	-13821.80	11.92	168.15	0.00	9.05	9.49	136.60
3.63	66	SLE R	1	1	363.00	-15910.30	1042.39	-17.35	0.00	9.05	18.14	238.43
3.63	22	SLE Q	1	1	363.00	-12369.80	115.08	137.30	0.00	9.05	9.26	130.94
4.03	66	SLE R	2	1	0.00	-7281.47	1227.90	-1086.52	5.65	3.39	39.18	587.67
4.03	53	SLE R	2	1	0.00	-3645.63	-715.46	-1116.05	6.79	2.26	34.52	721.12
4.03	22	SLE Q	2	1	0.00	-3712.38	108.96	-1087.11	5.65	3.39	20.82	476.27
4.03	66	SLE R	2	1	0.00	-7281.47	1227.90	-1086.52	5.65	3.39	39.18	587.67
4.03	53	SLE R	2	1	0.00	-3645.63	-715.46	-1116.05	6.79	2.26	34.52	721.12
4.03	22	SLE Q	2	1	0.00	-3712.38	108.96	-1087.11	5.65	3.39	20.82	476.27
4.85	66	SLE R	2	1	82.31	-6952.22	1348.67	7.76	5.65	3.39	21.75	337.58
4.85	53	SLE R	2	1	82.31	-3316.39	-1171.84	-52.41	5.65	3.39	21.45	570.25
4.85	22	SLE Q	2	1	82.31	-3383.13	-12.74	-11.92	0.00	9.05	2.16	31.59

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	c <mm>	s <mm>	K_2	Φ_{eq}	Δ_{sm} <mm>	A_s <cmq>	$A_{c\ eff}$ <cmq>	σ_s <daN/cmq>	ε_{sm}	Wk <mm>
4.03	22	SLE Q	2	1	0.00	-3712.38	-1087.11	108.96	44.00	150.00	0.50	12.00	197.93	3.39	310.82	476.27	0.14	0.05
4.03	57	SLE F	2	1	0.00	-3348.65	-1090.04	-85.99	44.00	150.00	0.50	12.00	204.35	3.39	328.97	511.52	0.15	0.05
4.03	22	SLE Q	2	1	0.00	-3712.38	-1087.11	108.96	44.00	150.00	0.50	12.00	197.93	3.39	310.82	476.27	0.14	0.05
4.03	57	SLE F	2	1	0.00	-3348.65	-1090.04	-85.99	44.00	150.00	0.50	12.00	204.35	3.39	328.97	511.52	0.15	0.05

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.

0.00	0.60	ø8/20	2	2	37	SLU	0.40	0.35	169.61	2.50	15312.40	33590.10	15312.40	0.40	0.35	399.93	2.50	15312.40	33590.10	15312.40	38.288
0.00	0.60	ø8/20	2	2	62	SLU	0.40	0.35	881.98	2.50	15312.40	33603.40	15312.40	0.40	0.35	148.44	2.50	15312.40	33603.40	15312.40	17.361
0.00	0.60	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	377.66	2.50	15312.40	32188.90	15312.40	0.40	0.35	923.08	2.50	15312.40	32188.90	15312.40	16.588
0.00	0.60	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	747.84	2.50	15312.40	32191.10	15312.40	0.40	0.35	438.13	2.50	15312.40	32191.10	15312.40	20.476
0.60	3.02	ø8/20	2	2	37	SLU	0.40	0.35	169.61	2.50	15312.40	33547.90	15312.40	0.40	0.35	399.93	2.50	15312.40	33547.90	15312.40	38.288
0.60	3.02	ø8/20	2	2	62	SLU	0.40	0.35	881.98	2.50	15312.40	33561.10	15312.40	0.40	0.35	148.44	2.50	15312.40	33561.10	15312.40	17.361
0.60	3.02	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	377.66	2.50	15312.40	32156.50	15312.40	0.40	0.35	923.08	2.50	15312.40	32156.50	15312.40	16.588
0.60	3.02	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	747.84	2.50	15312.40	32158.60	15312.40	0.40	0.35	438.13	2.50	15312.40	32158.60	15312.40	20.476
3.02	3.63	ø8/20	2	2	37	SLU	0.40	0.35	169.61	2.50	15312.40	33379.00	15312.40	0.40	0.35	399.93	2.50	15312.40	33379.00	15312.40	38.288
3.02	3.63	ø8/20	2	2	62	SLU	0.40	0.35	881.98	2.50	15312.40	33392.20	15312.40	0.40	0.35	148.44	2.50	15312.40	33392.20	15312.40	17.361
3.02	3.63	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	377.66	2.50	15312.40	32026.50	15312.40	0.40	0.35	923.08	2.50	15312.40	32026.50	15312.40	16.588
3.02	3.63	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	747.84	2.50	15312.40	32028.70	15312.40	0.40	0.35	438.13	2.50	15312.40	32028.70	15312.40	20.476
4.03	4.85	ø8/20	2	2	25	SLU	0.40	0.35	359.32	2.50	15312.40	31584.10	15312.40	0.40	0.35	2306.44	2.50	15312.40	31584.10	15312.40	6.639
4.03	4.85	ø8/20	2	2	49	SLU	0.40	0.35	821.27	2.50	15312.40	30998.40	15312.40	0.40	0.35	1808.27	2.50	15312.40	30998.40	15312.40	8.468
4.03	4.85	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	421.02	2.50	15312.40	30816.90	15312.40	0.40	0.35	2021.74	2.50	15312.40	30816.90	15312.40	7.574
4.03	4.85	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	493.06	2.50	15312.40	30828.50	15312.40	0.40	0.35	1680.11	2.50	15312.40	30828.50	15312.40	9.114

Verifiche di resistenza al fuoco

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	75(e)	SLU I	1	1	0.00	-13821.80	168.15	11.92	-143809.00	6020.87	6020.71	45.00	38.01	10.405
0.00	75(e)	SLU I	1	1	0.00	-13821.80	168.15	11.92	-143809.00	6020.87	6020.71	45.00	38.01	10.405
3.63	75(e)	SLU I	1	1	363.00	-12369.80	137.30	115.08	-143809.00	5902.45	5902.29	45.00	38.45	11.626
4.03	75	SLU I	2	1	0.00	-3712.38	-1087.11	108.96	-3712.38	-7091.34	640.90	177.89	94.29	6.517
4.03	75	SLU I	2	1	0.00	-3712.38	-1087.11	108.96	-3712.38	-7091.34	640.90	177.89	94.29	6.517
4.85	75(e)	SLU I	2	1	82.31	-3383.13	-11.92	-12.74	-143809.00	-5150.25	-5150.20	225.00	41.62	42.508

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.60	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	28.42	2.50	17609.30	48491.10	17609.30	0.35	0.00	8.50	2.50	17609.30	48491.10	17609.30	>100
0.60	3.02	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	28.42	2.50	17609.30	48453.60	17609.30	0.35	0.00	8.50	2.50	17609.30	48453.60	17609.30	>100
3.02	3.63	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	28.42	2.50	17609.30	48303.70	17609.30	0.35	0.00	8.50	2.50	17609.30	48303.70	17609.30	>100
4.03	4.85	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	147.85	2.50	17609.30	46925.60	17609.30	0.35	0.00	1306.31	2.50	17609.30	46925.60	17609.30	13.480

Pilastrata n. 72

Nodi: 72 172 272

Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Tipo	B <cm>	H <cm>	Cf <cm>	Cls	Fck <daN/cmq>	Fctk <daN/cmq>	Fcd <daN/cmq>	Fcd (Inc) <daN/cmq>	Fctd <daN/cmq>	Tp	Fyk <daN/cmq>	Fyd <daN/cmq>
1	R	40.00	40.00	4.90	C25/30	249.00	17.91	141.10	249.00	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	49	SLU	1	1	0.00	-18457.30	965.36	965.36	1401.75	1401.75	-18457.30	4944.11	7285.08	59.06	6.04	5.173
0.00	49	SLU	1	1	0.00	-18457.30	965.36	965.36	1401.75	1401.75	-18457.30	4944.11	7285.08	59.06	6.04	5.173
3.63	37(e)	SLU	1	1	363.00	-21724.10	-1553.76	-1553.76	-1.59	437.74	-21724.10	-8841.13	2529.57	165.94	7.32	5.693
4.03	49	SLU	2	1	0.00	-5024.37	442.95	442.95	-1900.07	-1900.07	-5024.37	1454.77	-6661.62	277.03	12.88	3.495
4.03	49	SLU	2	1	0.00	-5024.37	442.95	442.95	-1900.07	-1900.07	-5024.37	1454.77	-6661.62	277.03	12.88	3.495
4.85	62(e)	SLU	2	1	82.31	-9873.45	54.16	197.47	1807.38	1807.38	-9873.45	924.29	7442.52	85.78	13.23	4.125

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	M'ydy <daNm>	M'ydz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	1	SND	1	1	0.00	-13412.50	2180.21	2180.21	616.58	616.58	-13412.50	6069.09	1646.13	11.25	9.28	2.775
0.00	1	SND	1	1	0.00	-13412.50	2180.21	2180.21	616.58	616.58	-13412.50	6069.09	1646.13	11.25	9.28	2.775
3.63	1	SND	1	1	363.00	-11668.00	-1959.21	-1959.21	-352.53	-352.53	-11668.00	-6068.65	-1109.24	187.03	11.19	3.099
4.03	7	SND	2	1	0.00	-3479.96	581.38	581.38	-1365.78	-1365.78	-3479.96	1846.49	-4508.83	284.06	10.32	3.282
4.03	7	SND	2	1	0.00	-3479.96	581.38	581.38	-1365.78	-1365.78	-3479.96	1846.49	-4508.83	284.06	10.32	3.282
4.85	7(e)	SND	2	1	82.31	-3150.72	41.99	-63.01	971.52	971.52	-3150.72	-352.15	5203.11	91.41	18.07	5.357

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	Mz <daNm>	My <daNm>	AfT <cmq>	AfC <cmq>	σ_c <daN/cmq>	σ_f <daN/cmq>
0.00	53	SLE R	1	1	0.00	-13319.40	939.74	672.24	1.13	7.92	22.36	279.21
0.00	22	SLE Q	1	1	0.00	-13266.30	208.52	517.61	0.00	9.05	13.79	183.81
0.00	53	SLE R	1	1	0.00	-13319.40	939.74	672.24	1.13	7.92	22.36	279.21
0.00	22	SLE Q	1	1	0.00	-13266.30	208.52	517.61	0.00	9.05	13.79	183.81
3.63	68	SLE R	1	1	363.00	-17036.90	313.67	-919.47	0.00	9.05	20.26	264.70
3.63	53	SLE R	1	1	363.00	-11867.40	-562.25	-779.36	1.13	7.92	18.82	236.67
3.63	22	SLE Q	1	1	363.00	-11814.30	-46.38	-623.04	0.00	9.05	12.47	165.86
4.03	53	SLE R	2	1	0.00	-3532.47	-1321.74	310.69	5.65	3.39	29.93	739.78
4.03	22	SLE Q	2	1	0.00	-3605.28	-677.45	280.87	4.52	4.52	15.78	231.52
4.03	53	SLE R	2	1	0.00	-3532.47	-1321.74	310.69	5.65	3.39	29.93	739.78
4.03	22	SLE Q	2	1	0.00	-3605.28	-677.45	280.87	4.52	4.52	15.78	231.52
4.85	66	SLE R	2	1	82.31	-6721.29	1227.80	37.20	5.65	3.39	20.07	281.79
4.85	22	SLE Q	2	1	82.31	-3276.04	293.45	16.61	3.39	5.65	4.63	58.94

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

Xg	CC	TCC	El	Sez.	X	N	My	Mz	c	s	K_2	Φ_{eq}	Δ_{sm}	A_s	$A_{c\ eff}$	σ_s	ε_{sm}	Wk

<m>					<cm>	<daN>	<daNm>	<daNm>	<mm>	<mm>			<mm>	<cmq>	<cmq>	<daN/cmq>		<mm>
4.03	22	SLE Q	2	1	0.00	-3605.28	280.87	-677.45	44.00	150.00	0.50	12.00	233.49	1.13	137.12	231.52	0.07	0.03
4.03	57	SLE F	2	1	0.00	-3253.46	282.06	-793.70	44.00	150.00	0.50	12.00	282.03	1.13	182.87	350.33	0.10	0.05
4.03	22	SLE Q	2	1	0.00	-3605.28	280.87	-677.45	44.00	150.00	0.50	12.00	233.49	1.13	137.12	231.52	0.07	0.03
4.03	57	SLE F	2	1	0.00	-3253.46	282.06	-793.70	44.00	150.00	0.50	12.00	282.03	1.13	182.87	350.33	0.10	0.05

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.60	ø8/20	2	2	37	SLU	0.40	0.35	105.84	2.50	15312.40	33471.70	15312.40	0.40	0.35	838.68	2.50	15312.40	33471.70	15312.40	18.258
0.00	0.60	ø8/20	2	2	49	SLU	0.40	0.35	620.89	2.50	15312.40	32779.90	15312.40	0.40	0.35	572.27	2.50	15312.40	32779.90	15312.40	24.662
0.00	0.60	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	266.96	2.50	15312.40	32102.70	15312.40	0.40	0.35	1140.33	2.50	15312.40	32102.70	15312.40	13.428
0.00	0.60	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	480.42	2.50	15312.40	32095.70	15312.40	0.40	0.35	700.11	2.50	15312.40	32095.70	15312.40	21.871
0.60	3.02	ø8/20	2	2	37	SLU	0.40	0.35	105.84	2.50	15312.40	33429.50	15312.40	0.40	0.35	838.68	2.50	15312.40	33429.50	15312.40	18.258
0.60	3.02	ø8/20	2	2	49	SLU	0.40	0.35	620.89	2.50	15312.40	32737.60	15312.40	0.40	0.35	572.27	2.50	15312.40	32737.60	15312.40	24.662
0.60	3.02	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	266.96	2.50	15312.40	32070.20	15312.40	0.40	0.35	1140.33	2.50	15312.40	32070.20	15312.40	13.428
0.60	3.02	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	480.42	2.50	15312.40	32063.20	15312.40	0.40	0.35	700.11	2.50	15312.40	32063.20	15312.40	21.871
3.02	3.63	ø8/20	2	2	37	SLU	0.40	0.35	105.84	2.50	15312.40	33260.60	15312.40	0.40	0.35	838.68	2.50	15312.40	33260.60	15312.40	18.258
3.02	3.63	ø8/20	2	2	49	SLU	0.40	0.35	620.89	2.50	15312.40	32568.70	15312.40	0.40	0.35	572.27	2.50	15312.40	32568.70	15312.40	24.662
3.02	3.63	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	266.96	2.50	15312.40	31940.30	15312.40	0.40	0.35	1140.33	2.50	15312.40	31940.30	15312.40	13.428
3.02	3.63	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	480.42	2.50	15312.40	31933.30	15312.40	0.40	0.35	700.11	2.50	15312.40	31933.30	15312.40	21.871
4.03	4.85	ø8/20	2	2	36	SLU	0.40	0.35	2040.93	2.50	15312.40	31330.00	15312.40	0.40	0.35	650.38	2.50	15312.40	31330.00	15312.40	7.503
4.03	4.85	ø8/20	2	2	63	SLU	0.40	0.35	2646.02	2.50	15312.40	31883.00	15312.40	0.40	0.35	494.29	2.50	15312.40	31883.00	15312.40	5.787
4.03	4.85	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	1250.22	2.50	15312.40	30794.90	15312.40	0.40	0.35	1157.13	2.50	15312.40	30794.90	15312.40	12.248

Verifiche di resistenza al fuoco

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	75(e)	SLU I	1	1	0.00	-13266.30	517.61	208.52	-143809.00	7695.86	4009.02	22.50	43.41	10.840
0.00	75(e)	SLU I	1	1	0.00	-13266.30	517.61	208.52	-143809.00	7695.86	4009.02	22.50	43.41	10.840
3.63	75(e)	SLU I	1	1	363.00	-11814.30	-623.04	-46.38	-143809.00	-7828.56	-3084.69	194.06	50.83	12.172
4.03	75	SLU I	2	1	0.00	-3605.28	280.87	-677.45	-3605.28	2874.14	-6696.81	284.06	57.83	9.937
4.03	75	SLU I	2	1	0.00	-3605.28	280.87	-677.45	-3605.28	2874.14	-6696.81	284.06	57.83	9.937
4.85	75(e)	SLU I	2	1	82.31	-3276.04	16.61	293.45	-3276.04	1545.88	6962.85	84.38	76.05	23.721

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.60	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	70.22	2.50	17609.30	48405.00	17609.30	0.35	0.00	314.23	2.50	17609.30	48405.00	17609.30	56.040
0.60	3.02	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	70.22	2.50	17609.30	48367.50	17609.30	0.35	0.00	314.23	2.50	17609.30	48367.50	17609.30	56.040
3.02	3.63	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	70.22	2.50	17609.30	48217.60	17609.30	0.35	0.00	314.23	2.50	17609.30	48217.60	17609.30	56.040
4.03	4.85	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	1179.60	2.50	17609.30	46909.00	17609.30	0.35	0.00	321.07	2.50	17609.30	46909.00	17609.30	14.928

Pilastrata n. 73

Nodi: 73 -2045 -2076 -2104 173 273

Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Tipo	B <cm>	H <cm>	Cf <cm>	Cls	Fck <daN/cmq>	Fctk <daN/cmq>	Fcd <daN/cmq>	Fcd (Inc) <daN/cmq>	Fctd <daN/cmq>	Tp	Fyk <daN/cmq>	Fyd <daN/cmq>
1	R	40.00	40.00	5.50	C25/30	249.00	17.91	141.10	249.00	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	37	SLU	1	1	0.00	-25281.80	1201.95	1201.95	3902.46	3902.46	-25281.80	4862.06	16581.60	73.12	4.81	4.232
0.00	37	SLU	1	1	0.00	-25281.80	1201.95	1201.95	3902.46	3902.46	-25281.80	4862.06	16581.60	73.12	4.81	4.232
0.97	50(e)	SLU	1	1	97.50	-24928.20	186.43	502.30	151.88	502.30	-324106.00	11509.20	11509.20	45.00	3.95	13.002
0.97	63(e)	SLU	2	1	0.00	-21947.30	219.19	442.24	-52.86	-442.24	-324106.00	11370.90	-11370.80	315.00	4.07	14.767
1.95	63(e)	SLU	2	1	97.50	-21440.30	153.44	432.02	130.06	432.02	-324106.00	11347.20	11347.20	45.00	4.09	15.117
1.95	63	SLU	3	1	0.00	-18797.40	468.27	468.27	553.40	553.40	-324106.00	10338.40	12095.10	49.22	4.21	17.242
2.92	63(e)	SLU	3	1	97.50	-18290.40	218.95	368.55	314.73	368.55	-324106.00	11199.40	11199.30	45.00	4.22	17.720
2.92	63(e)	SLU	4	1	0.00	-18606.70	270.85	374.92	311.88	374.92	-324106.00	11214.30	11214.20	45.00	4.21	17.419
3.63	25	SLU	4	1	70.50	-16459.10	976.66	976.66	525.85	525.85	-16459.10	14237.10	7689.54	29.53	4.49	14.583
4.03	63(e)	SLU	5	1	0.00	-18141.00	-4.54	-362.82	589.11	589.11	-324106.00	-8381.43	13875.00	122.34	4.33	17.866
4.03	63(e)	SLU	5	1	0.00	-18141.00	-4.54	-362.82	589.11	589.11	-324106.00	-8381.43	13875.00	122.34	4.33	17.866
4.85	63(e)	SLU	5	1	82.31	-17713.00	117.37	-354.26	-15229.20	-15229.20	-17713.00	-496.99	-17442.00	268.59	7.77	1.145

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	M'ydy <daNm>	M'ydz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	1	SND	1	1	0.00	-11754.90	1306.60	1306.60	1778.10	1778.10	-11754.90	6616.91	9174.97	53.44	4.54	5.127
0.00	1	SND	1	1	0.00	-11754.90	1306.60	1306.60	1778.10	1778.10	-11754.90	6616.91	9174.97	53.44	4.54	5.127
0.97	1(e)	SND	1	1	97.50	-11364.90	765.63	765.63	54.66	229.00	-11364.90	11393.40	3545.37	16.88	5.66	14.931
0.97	1(e)	SND	2	1	0.00	-9966.06	593.51	593.51	-15.84	200.82	-9966.06	11059.10	3772.30	18.28	5.61	18.649
1.95	7(e)	SND	2	1	97.50	-9595.53	192.05	193.35	73.82	193.35	-225760.00	7797.45	7797.38	45.00	4.59	23.528
1.95	7	SND	3	1	0.00	-8427.44	273.89	273.89	237.30	237.30	-225760.00	8320.89	7081.91	40.78	4.65	26.789
2.92	1(e)	SND	3	1	97.50	-7985.42	434.76	434.76	113.11	160.91	-7985.42	10673.50	3983.32	19.69	5.62	24.575
2.92	1(e)	SND	4	1	0.00	-8176.85	561.84	561.84	102.82	164.76	-8176.85	11209.10	3206.96	15.47	6.01	19.913
3.63	1	SND	4	1	70.50	-7894.85	1391.59	1391.59	423.75	423.75	-7894.85	10999.80	3477.02	16.88	5.89	7.930
4.03	1(e)	SND	5	1	0.00	-5747.36	-0.59	-114.95	194.66	194.66	-225760.00	-5527.51	9235.30	120.94	5.01	39.281
4.03	1(e)	SND	5	1	0.00	-5747.36	-0.59	-114.95	194.66	194.66	-225760.00	-5527.51	9235.30	120.94	5.01	39.281
4.85	7(e)	SND	5	1	82.31	-5381.75	64.96	-107.64	-5070.65	-5070.65	-5381.75	-425.10	-12690.20	268.59	9.49	2.503

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	Mz <daNm>	My <daNm>	AfT <cmq>	AfC <cmq>	σ_c <daN/cmq>	σ_f <daN/cmq>

0.00	41	SLE R	1	1	0.00	-17631.60	2716.60	814.63	12.57	12.57	41.74	476.60
0.00	22	SLE Q	1	1	0.00	-10911.80	1628.26	307.88	9.42	15.71	22.99	265.58
0.00	41	SLE R	1	1	0.00	-17631.60	2716.60	814.63	12.57	12.57	41.74	476.60
0.00	22	SLE Q	1	1	0.00	-10911.80	1628.26	307.88	9.42	15.71	22.99	265.58
0.97	41	SLE R	1	1	97.50	-17241.60	93.07	230.60	0.00	25.13	11.09	156.72
0.97	40	SLE R	1	1	97.50	-13842.40	62.13	242.06	0.00	25.13	9.23	129.37
0.97	22	SLE Q	1	1	97.50	-10521.80	25.63	53.12	0.00	25.13	5.90	86.14
0.97	41	SLE R	2	1	0.00	-15172.40	-27.14	169.50	0.00	25.13	9.11	130.86
0.97	40	SLE R	2	1	0.00	-12208.80	-30.39	158.34	0.00	25.13	7.56	107.74
0.97	22	SLE Q	2	1	0.00	-9270.69	-38.60	47.55	0.00	25.13	5.32	77.24
1.95	28	SLE R	2	1	97.50	-14804.20	82.80	121.75	0.00	25.13	8.98	128.70
1.95	27	SLE R	2	1	97.50	-11855.20	72.89	128.39	0.00	25.13	7.47	106.06
1.95	22	SLE Q	2	1	97.50	-8880.69	67.26	98.58	0.00	25.13	5.70	80.65
1.95	28	SLE R	3	1	0.00	-12639.90	390.48	371.80	0.00	25.13	11.97	156.92
1.95	53	SLE R	3	1	0.00	-9634.32	317.80	290.01	0.00	25.13	9.32	121.75
1.95	22	SLE Q	3	1	0.00	-8069.44	206.24	246.37	0.00	25.13	7.39	97.45
2.92	29	SLE R	3	1	97.50	-11680.40	190.27	308.57	0.00	25.13	9.55	128.55
2.92	27	SLE R	3	1	97.50	-9968.12	142.74	302.63	0.00	25.13	8.30	111.28
2.92	22	SLE Q	3	1	97.50	-7679.44	83.87	218.02	0.00	25.13	6.09	82.43
2.92	68	SLE R	4	1	0.00	-12460.70	195.19	297.56	0.00	25.13	9.90	133.98
2.92	53	SLE R	4	1	0.00	-8763.46	141.04	221.97	0.00	25.13	7.09	95.55
2.92	22	SLE Q	4	1	0.00	-7922.04	84.61	273.52	0.00	25.13	6.63	88.77
3.63	29	SLE R	4	1	70.50	-11435.90	373.36	700.12	3.14	21.99	13.73	173.67
3.63	27	SLE R	4	1	70.50	-9782.08	379.71	649.10	3.14	21.99	12.68	158.64
3.63	22	SLE Q	4	1	70.50	-7640.04	389.71	581.29	3.14	21.99	11.45	140.46
4.03	67	SLE R	5	1	0.00	-12394.20	401.87	-3.11	0.00	25.13	9.23	126.45
4.03	53	SLE R	5	1	0.00	-6252.09	272.90	-1.93	0.00	25.13	5.17	69.43
4.03	22	SLE Q	5	1	0.00	-5685.36	192.85	-1.57	0.00	25.13	4.30	58.70
4.03	67	SLE R	5	1	0.00	-12394.20	401.87	-3.11	0.00	25.13	9.23	126.45
4.03	53	SLE R	5	1	0.00	-6252.09	272.90	-1.93	0.00	25.13	5.17	69.43
4.03	22	SLE Q	5	1	0.00	-5685.36	192.85	-1.57	0.00	25.13	4.30	58.70
4.85	67	SLE R	5	1	82.31	-12065.00	-10388.90	80.46	15.71	9.42	121.61	2770.75
4.85	22	SLE Q	5	1	82.31	-5356.16	-4985.36	40.47	15.71	9.42	58.30	1347.56

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	c <mm>	s <mm>	K_2	Φ_{eq}	Δ_{sm} <mm>	A_s <cmq>	$A_{c\ eff}$ <cmq>	σ_s <daN/cmq>	ε_{sm}	Wk <mm>
0.00	22	SLE Q	1	1	0.00	-10911.80	307.88	1628.26	44.00	146.00	0.50	20.00	157.70	3.14	109.48	163.43	0.05	0.01
0.00	19	SLE F	1	1	0.00	-12262.50	374.72	1847.61	44.00	146.00	0.50	20.00	156.15	3.14	107.06	192.10	0.06	0.01
0.00	22	SLE Q	1	1	0.00	-10911.80	307.88	1628.26	44.00	146.00	0.50	20.00	157.70	3.14	109.48	163.43	0.05	0.01
0.00	19	SLE F	1	1	0.00	-12262.50	374.72	1847.61	44.00	146.00	0.50	20.00	156.15	3.14	107.06	192.10	0.06	0.01
4.85	22	SLE Q	5	1	82.31	-5356.16	40.47	-4985.36	44.00	146.00	0.50	20.00	161.97	9.42	348.56	1347.56	0.44	0.12
4.85	19	SLE F	5	1	82.31	-6440.59	47.47	-6007.70	44.00	146.00	0.50	20.00	162.00	9.42	348.70	1624.26	0.47	0.13

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.60	ø10/20	2	2	37	SLU	0.40	0.35	3857.75	2.50	23925.60	33695.90	23925.60	0.40	0.35	963.41	2.50	23925.60	33695.90	23925.60	6.202
0.00	0.60	ø10/20	2	2	50	SLU	0.40	0.35	3928.69	2.50	23925.60	33716.50	23925.60	0.40	0.35	736.37	2.50	23925.60	33716.50	23925.60	6.090
0.00	0.60	ø10/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	1789.50	2.50	23925.60	31880.20	23925.60	0.40	0.35	559.82	2.50	23925.60	31880.20	23925.60	13.370
0.00	0.60	ø10/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	1803.83	2.50	23925.60	31889.70	23925.60	0.40	0.35	411.01	2.50	23925.60	31889.70	23925.60	13.264
0.60	3.02	ø10/20	2	2	37	SLU	0.40	0.35	3857.75	2.50	23925.60	33653.60	23925.60	0.40	0.35	858.62	2.50	23925.60	33653.60	23925.60	6.202
0.60	3.02	ø10/20	2	2	50	SLU	0.40	0.35	3928.69	2.50	23925.60	33674.20	23925.60	0.40	0.35	736.37	2.50	23925.60	33674.20	23925.60	6.090
0.60	3.02	ø10/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	1789.50	2.50	23925.60	31847.70	23925.60	0.40	0.35	1179.38	2.50	23925.60	31847.70	23925.60	13.370
0.60	3.02	ø10/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	1803.83	2.50	23925.60	31857.20	23925.60	0.40	0.35	806.97	2.50	23925.60	31857.20	23925.60	13.264
3.02	3.63	ø10/20	2	2	25	SLU	0.40	0.35	351.42	2.50	23925.60	32553.90	23925.60	0.40	0.35	731.29	2.50	23925.60	32553.90	23925.60	32.717
3.02	3.63	ø10/20	2	2	62	SLU	0.40	0.35	505.27	2.50	23925.60	32470.20	23925.60	0.40	0.35	436.84	2.50	23925.60	32470.20	23925.60	47.352
3.02	3.63	ø10/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	504.16	2.50	23925.60	31394.60	23925.60	0.40	0.35	1179.38	2.50	23925.60	31394.60	23925.60	20.287
4.03	4.85	ø10/20	2	2	63	SLU	0.40	0.35	19254.50	2.50	23925.60	32737.40	23925.60	0.40	0.35	148.39	2.50	23925.60	32737.40	23925.60	1.243
4.03	4.85	ø10/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	6362.43	2.50	23925.60	31073.90	23925.60	0.40	0.35	82.96	2.50	23925.60	31073.90	23925.60	3.760
4.03	4.85	ø10/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	6410.85	2.50	23925.60	31069.00	23925.60	0.40	0.35	82.12	2.50	23925.60	31069.00	23925.60	3.732

Verifiche di resistenza al fuoco

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	75	SLU I	1	1	0.00	-10911.80	307.88	1628.26	-10911.80	3000.96	17253.00	75.94	38.27	10.568
0.00	75	SLU I	1	1	0.00	-10911.80	307.88	1628.26	-10911.80	3000.96	17253.00	75.94	38.27	10.568
0.97	75(e)	SLU I	1	1	97.50	-10521.80	53.12	25.63	-143809.00	11832.90	11832.60	45.00	31.12	13.668
0.97	75(e)	SLU I	2	1	0.00	-9270.69	47.55	-38.60	-143809.00	11743.80	-11744.00	315.00	31.31	15.512
1.95	75(e)	SLU I	2	1	97.50	-8880.69	98.58	67.26	-143809.00	11716.30	11715.90	45.00	31.36	16.194
1.95	75	SLU I	3	1	0.00	-8069.44	246.37	206.24	-143809.00	12470.50	10309.30	40.78	31.78	17.822
2.92	75(e)	SLU I	3	1	97.50	-7679.44	218.02	83.87	-143809.00	13182.30	9360.10	35.16	31.05	18.727
2.92	75(e)	SLU I	4	1	0.00	-7922.04	273.52	84.61	-143809.00	14047.10	8209.09	29.53	30.42	18.153
3.63	75	SLU I	4	1	70.50	-7640.04	581.29	389.71	-143809.00	13355.40	9109.21	33.75	30.81	18.823
4.03	75(e)	SLU I	5	1	0.00	-5685.36	-1.57	192.85	-143809.00	-8361.25	13691.80	120.94	30.96	25.295
4.03	75(e)	SLU I	5	1	0.00	-5685.36	-1.57	192.85	-143809.00	-8361.25	13691.80	120.94	30.96	25.295
4.85	75(e)	SLU I	5	1	82.31	-5356.16	40.47	-4985.36	-5356.16	-561.02	-17584.60	267.19	54.62	3.528

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0	X1	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$	$d_{,y}$	$Vsdu_{,y}$	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$	$VRcd_{,y}$	$Vrd_{,y}$	$bw_{,z}$	$d_{,z}$	$Vsdu_{,z}$	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$	$VRcd_{,z}$	$Vrd_{,z}$	Sic.

<m>	<m>						<m>	<m>	<daN>		<daN>	<daN>	<daN>	<m>	<m>	<daN>		<daN>	<daN>	<daN>	
0.00	0.60	ø10/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	1643.72	2.50	27514.50	48040.40	27514.50	0.35	0.00	261.29	2.50	27514.50	48040.40	27514.50	16.739
0.60	3.02	ø10/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	1643.72	2.50	27514.50	48002.90	27514.50	0.35	0.00	436.55	2.50	27514.50	48002.90	27514.50	16.739
3.02	3.63	ø10/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	432.77	2.50	27514.50	47571.30	27514.50	0.35	0.00	436.55	2.50	27514.50	47571.30	27514.50	63.027
4.03	4.85	ø10/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	6303.02	2.50	27514.50	47231.10	27514.50	0.35	0.00	51.16	2.50	27514.50	47231.10	27514.50	4.365

Pilastrata n. 75

Nodi: 75 175 275

Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Tipo	B <cm>	H <cm>	Cf <cm>	Cls	Fck <daN/cmq>	Fctk <daN/cmq>	Fcd <daN/cmq>	Fcd (Inc) <daN/cmq>	Fctd <daN/cmq>	Tp	Fyk <daN/cmq>	Fyd <daN/cmq>
1	R	40.00	40.00	4.90	C25/30	249.00	17.91	141.10	249.00	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
-0.00	49	SLU	1	1	0.00	-11061.50	-989.42	-989.42	1165.84	1165.84	-11061.50	-5159.45	6171.65	126.56	6.60	5.261
-0.00	49	SLU	1	1	0.00	-11061.50	-989.42	-989.42	1165.84	1165.84	-11061.50	-5159.45	6171.65	126.56	6.60	5.261
3.63	49(e)	SLU	1	1	363.00	-9173.85	-59.11	-184.85	-717.78	-717.78	-9173.85	-1910.60	-7233.08	260.16	10.59	10.093
4.03	49(e)	SLU	2	1	0.00	-3922.02	25.85	-78.44	-815.66	-815.66	-3922.02	-692.59	-6559.31	267.19	16.24	8.049
4.03	49(e)	SLU	2	1	0.00	-3922.02	25.85	-78.44	-815.66	-815.66	-3922.02	-692.59	-6559.31	267.19	16.24	8.049
4.54	49(e)	SLU	2	1	50.91	-3657.30	-69.79	-73.15	-1045.10	-1045.10	-3657.30	-435.04	-6529.95	268.59	17.86	6.247

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	M'ydy <daNm>	M'ydz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
-0.00	7	SND	1	1	0.00	-7393.33	-1461.92	-1461.92	2202.57	2202.57	-7393.33	-2984.02	4365.74	118.12	7.53	2.000
-0.00	7	SND	1	1	0.00	-7393.33	-1461.92	-1461.92	2202.57	2202.57	-7393.33	-2984.02	4365.74	118.12	7.53	2.000
3.63	7	SND	1	1	363.00	-5941.33	-750.82	-750.82	-1569.56	-1569.56	-5941.33	-2205.18	-4659.26	251.72	8.84	2.963
4.03	7	SND	2	1	0.00	-2459.75	156.53	156.53	-1657.44	-1657.44	-2459.75	554.23	-5019.06	272.81	16.78	3.033
4.03	7	SND	2	1	0.00	-2459.75	156.53	156.53	-1657.44	-1657.44	-2459.75	554.23	-5019.06	272.81	16.78	3.033
4.54	7(e)	SND	2	1	50.91	-2256.12	-31.71	-45.12	-1615.05	-1615.05	-2256.12	-65.13	-5055.11	269.30	18.70	3.129

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	Mz <daNm>	My <daNm>	AfT <cmq>	AfC <cmq>	σ_c <daN/cmq>	σ_f <daN/cmq>
-0.00	53	SLE R	1	1	0.00	-7995.05	787.27	-705.99	3.39	5.65	21.28	250.34
-0.00	22	SLE Q	1	1	0.00	-8126.08	136.66	-643.86	1.13	7.92	11.49	146.62
-0.00	53	SLE R	1	1	0.00	-7995.05	787.27	-705.99	3.39	5.65	21.28	250.34
-0.00	22	SLE Q	1	1	0.00	-8126.08	136.66	-643.86	1.13	7.92	11.49	146.62
3.63	66	SLE R	1	1	363.00	-9029.50	408.62	-160.37	0.00	9.05	10.02	132.22
3.63	53	SLE R	1	1	363.00	-6543.04	-482.46	-49.80	0.00	9.05	8.31	107.61
3.63	22	SLE Q	1	1	363.00	-6674.08	-32.46	-101.94	0.00	9.05	4.98	70.48
4.03	53	SLE R	2	1	0.00	-2792.03	-550.06	22.89	5.65	3.39	9.25	145.34
4.03	22	SLE Q	2	1	0.00	-2917.23	-70.83	35.66	0.00	9.05	2.58	35.35
4.03	53	SLE R	2	1	0.00	-2792.03	-550.06	22.89	5.65	3.39	9.25	145.34
4.03	22	SLE Q	2	1	0.00	-2917.23	-70.83	35.66	0.00	9.05	2.58	35.35
4.54	53	SLE R	2	1	50.91	-2588.40	-709.93	-48.09	5.65	3.39	13.00	287.88
4.54	22	SLE Q	2	1	50.91	-2713.60	-241.35	-55.47	2.26	6.79	4.25	53.42

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	c <mm>	s <mm>	K_2	Φ_{eq}	Δ_{sm} <mm>	A_s <cmq>	$A_{c\ eff}$ <cmq>	σ_s <daN/cmq>	ε_{sm}	Wk <mm>
4.54	57	SLE F	2	1	50.91	-2464.18	-46.56	-309.61	44.00	150.00	0.50	12.00	205.17	1.13	110.43	33.14	0.01	0.00

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
-0.00	0.60	ø8/20	2	2	23	SLU	0.40	0.35	57.50	2.50	15312.40	32015.50	15312.40	0.40	0.35	379.62	2.50	15312.40	32015.50	15312.40	40.336
-0.00	0.60	ø8/20	2	2	49	SLU	0.40	0.35	518.90	2.50	15312.40	31787.20	15312.40	0.40	0.35	256.28	2.50	15312.40	31787.20	15312.40	29.509
-0.00	0.60	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	469.34	2.50	15312.40	31537.60	15312.40	0.40	0.35	997.30	2.50	15312.40	31537.60	15312.40	15.354
-0.00	0.60	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	1039.12	2.50	15312.40	31491.50	15312.40	0.40	0.35	553.31	2.50	15312.40	31491.50	15312.40	14.736
0.60	3.02	ø8/20	2	2	23	SLU	0.40	0.35	57.50	2.50	15312.40	31973.20	15312.40	0.40	0.35	379.62	2.50	15312.40	31973.20	15312.40	40.336
0.60	3.02	ø8/20	2	2	49	SLU	0.40	0.35	518.90	2.50	15312.40	31744.90	15312.40	0.40	0.35	256.28	2.50	15312.40	31744.90	15312.40	29.509
0.60	3.02	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	469.34	2.50	15312.40	31505.10	15312.40	0.40	0.35	997.30	2.50	15312.40	31505.10	15312.40	15.354
0.60	3.02	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	1039.12	2.50	15312.40	31459.00	15312.40	0.40	0.35	553.31	2.50	15312.40	31459.00	15312.40	14.736
3.02	3.63	ø8/20	2	2	23	SLU	0.40	0.35	57.50	2.50	15312.40	31804.30	15312.40	0.40	0.35	379.62	2.50	15312.40	31804.30	15312.40	40.336
3.02	3.63	ø8/20	2	2	49	SLU	0.40	0.35	518.90	2.50	15312.40	31576.00	15312.40	0.40	0.35	256.28	2.50	15312.40	31576.00	15312.40	29.509
3.02	3.63	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	469.34	2.50	15312.40	31375.20	15312.40	0.40	0.35	997.30	2.50	15312.40	31375.20	15312.40	15.354
3.02	3.63	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	1039.12	2.50	15312.40	31329.10	15312.40	0.40	0.35	553.31	2.50	15312.40	31329.10	15312.40	14.736
4.03	4.54	ø8/20	2	2	64	SLU	0.40	0.35	1235.18	2.50	15312.40	31372.20	15312.40	0.40	0.35	488.75	2.50	15312.40	31372.20	15312.40	12.397
4.03	4.54	ø8/20	2	2	63	SLU	0.40	0.35	1353.05	2.50	15312.40	31456.50	15312.40	0.40	0.35	425.90	2.50	15312.40	31456.50	15312.40	11.317
4.03	4.54	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	540.61	2.50	15312.40	30720.70	15312.40	0.40	0.35	632.42	2.50	15312.40	30720.70	15312.40	24.212
4.03	4.54	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	760.33	2.50	15312.40	30755.40	15312.40	0.40	0.35	390.81	2.50	15312.40	30755.40	15312.40	20.139

Verifiche di resistenza al fuoco

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
-0.00	75(e)	SLU I	1	1	0.00	-8126.08	-643.86	136.66	-8126.08	-7628.03	-1875.34	187.73	64.76	11.824
-0.00	75(e)	SLU I	1	1	0.00	-8126.08	-643.86	136.66	-8126.08	-7628.03	-1875.34	187.73	64.76	11.824
3.63	75(e)	SLU I	1	1	363.00	-6674.08	-101.94	-32.46	-143809.00	-5429.00	-5428.85	225.00	40.48	21.547

4.03	75(e)	SLU I	2	1	0.00	-2917.23	35.66	-70.83	-143809.00	4666.85	-5506.52	307.27	43.65	49.296
4.03	75(e)	SLU I	2	1	0.00	-2917.23	35.66	-70.83	-143809.00	4666.85	-5506.52	307.27	43.65	49.296
4.54	75	SLU I	2	1	50.91	-2713.60	-55.47	-241.35	-2713.60	-1600.36	-6875.77	264.38	76.66	28.507

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
-0.00	0.60	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	46.59	2.50	17609.30	47609.00	17609.30	0.35	0.00	149.29	2.50	17609.30	47609.00	17609.30	>100
0.60	3.02	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	46.59	2.50	17609.30	47571.60	17609.30	0.35	0.00	149.29	2.50	17609.30	47571.60	17609.30	>100
3.02	3.63	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	46.59	2.50	17609.30	47421.70	17609.30	0.35	0.00	149.29	2.50	17609.30	47421.70	17609.30	>100
4.03	4.54	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	334.96	2.50	17609.30	46802.40	17609.30	0.35	0.00	179.02	2.50	17609.30	46802.40	17609.30	52.571

Pilastrata n. 76

Nodi: 76 176 276

Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Tipo	B <cm>	H <cm>	Cf <cm>	Cls	Fck <daN/cmq>	Fctk <daN/cmq>	Fcd <daN/cmq>	Fcd (Inc) <daN/cmq>	Fctd <daN/cmq>	Tp	Fyk <daN/cmq>	Fyd <daN/cmq>
1	R	40.00	40.00	4.90	C25/30	249.00	17.91	141.10	249.00	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	49(e)	SLU	1	1	0.00	-13950.60	184.37	281.10	1462.05	1462.05	-13950.60	1620.65	7966.95	81.56	10.12	5.461
0.00	49(e)	SLU	1	1	0.00	-13950.60	184.37	281.10	1462.05	1462.05	-13950.60	1620.65	7966.95	81.56	10.12	5.461
3.63	49	SLU	1	1	363.00	-12063.00	-280.50	-280.50	-952.61	-952.61	-12063.00	-2129.19	-7618.39	258.75	9.54	7.966
4.03	49	SLU	2	1	0.00	-6562.72	-372.29	-372.29	-1152.03	-1152.03	-6562.72	-2164.73	-6802.50	258.75	10.63	5.896
4.03	49	SLU	2	1	0.00	-6562.72	-372.29	-372.29	-1152.03	-1152.03	-6562.72	-2164.73	-6802.50	258.75	10.63	5.896
4.54	49(e)	SLU	2	1	50.91	-6297.99	-7.19	-125.96	-1612.97	-1612.97	-6297.99	-426.87	-6934.24	268.59	16.72	4.294

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	M'ydy <daNm>	M'ydz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	1	SND	1	1	0.00	-10420.50	2817.04	2817.04	1039.84	1039.84	-10420.50	5420.98	2056.37	15.47	8.70	1.931
0.00	1	SND	1	1	0.00	-10420.50	2817.04	2817.04	1039.84	1039.84	-10420.50	5420.98	2056.37	15.47	8.70	1.931
3.63	1	SND	1	1	363.00	-8308.04	-2424.18	-2424.18	-720.50	-720.50	-8308.04	-5362.16	-1633.31	191.25	10.23	2.216
4.03	7	SND	2	1	0.00	-4367.59	-598.50	-598.50	-1722.26	-1722.26	-4367.59	-1614.18	-4794.73	258.75	11.11	2.775
4.03	7	SND	2	1	0.00	-4367.59	-598.50	-598.50	-1722.26	-1722.26	-4367.59	-1614.18	-4794.73	258.75	11.11	2.775
4.54	7(e)	SND	2	1	50.91	-4163.95	51.59	83.28	-2130.14	-2130.14	-4163.95	290.79	-5356.78	271.06	17.91	2.517

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	Mz <daNm>	My <daNm>	AfT <cmq>	AfC <cmq>	σ_c <daN/cmq>	σ_f <daN/cmq>
0.00	55	SLE R	1	1	0.00	-13784.00	722.26	306.64	0.00	9.05	16.66	217.17
0.00	53	SLE R	1	1	0.00	-10046.70	990.51	146.95	3.39	5.65	16.35	204.02
0.00	22	SLE Q	1	1	0.00	-10090.30	236.77	255.98	0.00	9.05	9.98	134.13
0.00	55	SLE R	1	1	0.00	-13784.00	722.26	306.64	0.00	9.05	16.66	217.17
0.00	53	SLE R	1	1	0.00	-10046.70	990.51	146.95	3.39	5.65	16.35	204.02
0.00	22	SLE Q	1	1	0.00	-10090.30	236.77	255.98	0.00	9.05	9.98	134.13
3.63	42	SLE R	1	1	363.00	-13693.50	-326.57	-605.18	0.00	9.05	15.78	207.08
3.63	53	SLE R	1	1	363.00	-8594.74	-647.66	-214.30	1.13	7.92	12.50	158.91
3.63	22	SLE Q	1	1	363.00	-8638.27	-203.83	-304.54	0.00	9.05	9.28	123.07
4.03	53	SLE R	2	1	0.00	-4599.41	-784.03	-262.14	4.52	4.52	16.60	212.91
4.03	22	SLE Q	2	1	0.00	-4640.46	-263.28	-208.44	1.13	7.92	6.78	86.22
4.03	53	SLE R	2	1	0.00	-4599.41	-784.03	-262.14	4.52	4.52	16.60	212.91
4.03	22	SLE Q	2	1	0.00	-4640.46	-263.28	-208.44	1.13	7.92	6.78	86.22
4.54	53	SLE R	2	1	50.91	-4395.78	-1093.86	-4.53	5.65	3.39	18.37	386.02
4.54	22	SLE Q	2	1	50.91	-4436.83	-321.92	-2.16	0.00	9.05	5.31	69.26

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.60	ø8/20	2	2	38	SLU	0.40	0.35	240.67	2.50	15312.40	33201.50	15312.40	0.40	0.35	458.02	2.50	15312.40	33201.50	15312.40	33.432
0.00	0.60	ø8/20	2	2	49	SLU	0.40	0.35	665.19	2.50	15312.40	32174.90	15312.40	0.40	0.35	128.06	2.50	15312.40	32174.90	15312.40	23.020
0.00	0.60	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	484.91	2.50	15312.40	31701.10	15312.40	0.40	0.35	1443.84	2.50	15312.40	31701.10	15312.40	10.605
0.00	0.60	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	984.25	2.50	15312.40	31704.30	15312.40	0.40	0.35	773.34	2.50	15312.40	31704.30	15312.40	15.557
0.60	3.02	ø8/20	2	2	38	SLU	0.40	0.35	240.67	2.50	15312.40	33159.30	15312.40	0.40	0.35	458.02	2.50	15312.40	33159.30	15312.40	33.432
0.60	3.02	ø8/20	2	2	49	SLU	0.40	0.35	665.19	2.50	15312.40	32132.70	15312.40	0.40	0.35	128.06	2.50	15312.40	32132.70	15312.40	23.020
0.60	3.02	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	484.91	2.50	15312.40	31668.60	15312.40	0.40	0.35	1443.84	2.50	15312.40	31668.60	15312.40	10.605
0.60	3.02	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	984.25	2.50	15312.40	31671.80	15312.40	0.40	0.35	773.34	2.50	15312.40	31671.80	15312.40	15.557
3.02	3.63	ø8/20	2	2	38	SLU	0.40	0.35	240.67	2.50	15312.40	32990.40	15312.40	0.40	0.35	458.02	2.50	15312.40	32990.40	15312.40	33.432
3.02	3.63	ø8/20	2	2	49	SLU	0.40	0.35	665.19	2.50	15312.40	31963.80	15312.40	0.40	0.35	128.06	2.50	15312.40	31963.80	15312.40	23.020
3.02	3.63	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	484.91	2.50	15312.40	31538.70	15312.40	0.40	0.35	1443.84	2.50	15312.40	31538.70	15312.40	10.605
3.02	3.63	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	984.25	2.50	15312.40	31541.90	15312.40	0.40	0.35	773.34	2.50	15312.40	31541.90	15312.40	15.557
4.03	4.54	ø8/20	2	2	25	SLU	0.40	0.35	204.94	2.50	15312.40	31927.90	15312.40	0.40	0.35	1024.44	2.50	15312.40	31927.90	15312.40	14.947
4.03	4.54	ø8/20	2	2	49	SLU	0.40	0.35	905.45	2.50	15312.40	31183.30	15312.40	0.40	0.35	717.16	2.50	15312.40	31183.30	15312.40	16.911
4.03	4.54	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	432.12	2.50	15312.40	30941.30	15312.40	0.40	0.35	2003.01	2.50	15312.40	30941.30	15312.40	7.645
4.03	4.54	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	818.84	2.50	15312.40	30961.90	15312.40	0.40	0.35	1166.33	2.50	15312.40	30961.90	15312.40	13.129

Verifiche di resistenza al fuoco

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	75	SLU I	1	1	0.00	-10090.30	255.98	236.77	-143809.00	6004.02	5422.07	42.19	39.33	14.252

0.00	75	SLU I	1	1	0.00	-10090.30	255.98	236.77	-143809.00	6004.02	5422.07	42.19	39.33	14.252
3.63	75	SLU I	1	1	363.00	-8638.27	-304.54	-203.83	-143809.00	-6701.37	-4582.95	213.75	41.33	16.648
4.03	75	SLU I	2	1	0.00	-4640.46	-208.44	-263.28	-4640.46	-4734.10	-5780.83	233.61	42.98	22.251
4.03	75	SLU I	2	1	0.00	-4640.46	-208.44	-263.28	-4640.46	-4734.10	-5780.83	233.61	42.98	22.251
4.54	75(e)	SLU I	2	1	50.91	-4436.83	-2.16	-321.92	-4436.83	1852.71	-7102.25	277.03	70.16	21.981

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.60	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	121.38	2.50	17609.30	47913.20	17609.30	0.35	0.00	154.41	2.50	17609.30	47913.20	17609.30	>100
0.60	3.02	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	121.38	2.50	17609.30	47875.70	17609.30	0.35	0.00	154.41	2.50	17609.30	47875.70	17609.30	>100
3.02	3.63	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	121.38	2.50	17609.30	47725.80	17609.30	0.35	0.00	154.41	2.50	17609.30	47725.80	17609.30	>100
4.03	4.54	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	115.19	2.50	17609.30	47069.30	17609.30	0.35	0.00	405.20	2.50	17609.30	47069.30	17609.30	43.459

Pilastrata n. 77

Nodi: 77 -2051 -2082 -2110 177

Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Tipo	B <cm>	H <cm>	Cf <cm>	Cls	Fck <daN/cmq>	Fctk <daN/cmq>	Fcd <daN/cmq>	Fcd (Inc) <daN/cmq>	Fctd <daN/cmq>	Tp	Fyk <daN/cmq>	Fyd <daN/cmq>
1	R	40.00	40.00	4.90	C25/30	249.00	17.91	141.10	249.00	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	62	SLU	1	1	0.00	-12369.40	862.36	862.36	-1899.80	-1899.80	-12369.40	3390.15	-7300.04	289.69	7.69	3.858
0.00	62	SLU	1	1	0.00	-12369.40	862.36	862.36	-1899.80	-1899.80	-12369.40	3390.15	-7300.04	289.69	7.69	3.858
0.97	36(e)	SLU	1	1	97.50	-8820.25	1032.47	1032.47	-61.79	-177.73	-8820.25	7265.73	-1182.08	354.38	12.61	7.026
0.97	37	SLU	2	1	0.00	-8585.73	961.65	961.65	193.71	193.71	-8585.73	7202.38	1425.31	7.03	11.95	7.485
1.95	38(e)	SLU	2	1	97.50	-7958.70	587.36	587.36	141.58	-160.37	-7958.70	7053.35	-1919.05	350.16	10.83	12.002
1.95	63	SLU	3	1	0.00	-6253.13	385.49	385.49	-137.88	-137.88	-6253.13	6711.24	-2374.95	347.34	10.22	17.267
2.92	63(e)	SLU	3	1	97.50	-5746.13	80.21	115.78	-568.90	-568.90	-5746.13	1448.69	-6777.81	277.03	12.69	11.906
2.92	49	SLU	4	1	0.00	-6664.75	-336.62	-336.62	261.36	261.36	-6664.75	-5903.44	4590.64	147.66	7.34	17.520
3.63	36	SLU	4	1	70.50	-6222.59	-1936.99	-1936.99	-565.58	-565.58	-6222.59	-6788.31	-1932.37	189.84	11.23	3.498

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	M'ydy <daNm>	M'ydz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	1	SND	1	1	0.00	-4398.59	2267.60	2267.60	-1098.26	-1098.26	-4398.59	4438.01	-2165.99	341.72	9.10	1.960
0.00	1	SND	1	1	0.00	-4398.59	2267.60	2267.60	-1098.26	-1098.26	-4398.59	4438.01	-2165.99	341.72	9.10	1.960
0.97	1(e)	SND	1	1	97.50	-4008.59	1662.55	1662.55	24.16	-80.77	-4008.59	5330.64	-351.28	358.59	17.71	3.209
0.97	1(e)	SND	2	1	0.00	-3822.65	1297.68	1297.68	52.71	-77.03	-3822.65	5300.75	-351.33	358.59	17.79	4.087
1.95	1(e)	SND	2	1	97.50	-3432.65	606.30	606.30	26.15	-69.17	-3432.65	5168.03	-553.70	357.19	16.39	8.517
1.95	1	SND	3	1	0.00	-3086.27	265.39	265.39	-76.53	-76.53	-3086.27	4770.00	-1287.18	351.56	12.66	17.888
2.92	1	SND	3	1	97.50	-2696.27	-402.40	-402.40	-194.14	-194.14	-2696.27	-4264.33	-2044.43	196.88	9.73	10.585
2.92	1	SND	4	1	0.00	-2562.09	-544.49	-544.49	197.80	197.80	-2562.09	-4529.17	1599.06	168.75	11.48	8.291
3.63	1	SND	4	1	70.50	-2280.09	-2924.88	-2924.88	-926.89	-926.89	-2280.09	-4568.47	-1450.26	189.84	12.19	1.562

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	Mz <daNm>	My <daNm>	AfT <cmq>	AfC <cmq>	σ_c <daN/cmq>	σ_f <daN/cmq>
0.00	66	SLE R	1	1	0.00	-8844.21	-1324.72	591.55	4.52	4.52	29.44	332.22
0.00	22	SLE Q	1	1	0.00	-5974.91	-665.07	506.31	3.39	5.65	16.96	197.72
0.00	66	SLE R	1	1	0.00	-8844.21	-1324.72	591.55	4.52	4.52	29.44	332.22
0.00	22	SLE Q	1	1	0.00	-5974.91	-665.07	506.31	3.39	5.65	16.96	197.72
0.97	40	SLE R	1	1	97.50	-6426.13	-40.82	713.80	3.39	5.65	10.99	135.36
0.97	53	SLE R	1	1	97.50	-4134.95	-56.73	491.21	3.39	5.65	7.94	96.13
0.97	22	SLE Q	1	1	97.50	-5584.91	-15.80	471.23	1.13	7.92	7.45	95.64
0.97	41	SLE R	2	1	0.00	-6161.73	134.82	672.47	3.39	5.65	11.50	140.65
0.97	40	SLE R	2	1	0.00	-5594.58	107.79	661.25	3.39	5.65	11.08	133.87
0.97	22	SLE Q	2	1	0.00	-4817.96	80.16	450.83	2.26	6.79	7.63	95.66
1.95	67	SLE R	2	1	97.50	-6297.82	138.15	406.71	0.00	9.05	8.28	106.76
1.95	41	SLE R	2	1	97.50	-5771.73	107.05	415.27	1.13	7.92	7.82	100.39
1.95	22	SLE Q	2	1	97.50	-4427.96	57.30	279.40	0.00	9.05	5.41	70.38
1.95	67	SLE R	3	1	0.00	-4514.24	-93.94	272.08	0.00	9.05	5.71	74.00
1.95	66	SLE R	3	1	0.00	-4226.37	-102.13	257.30	0.00	9.05	5.50	70.98
1.95	22	SLE Q	3	1	0.00	-3862.72	-35.81	149.59	0.00	9.05	3.80	51.04
2.92	67	SLE R	3	1	97.50	-4124.24	-386.63	59.00	2.26	6.79	6.43	80.83
2.92	22	SLE Q	3	1	97.50	-3472.72	-137.22	-22.30	0.00	9.05	3.35	45.20
2.92	53	SLE R	4	1	0.00	-4772.48	179.70	-228.43	0.00	9.05	6.23	80.34
2.92	22	SLE Q	4	1	0.00	-4069.13	108.17	-152.20	0.00	9.05	4.55	59.96
3.63	53	SLE R	4	1	70.50	-4490.48	-899.39	-1030.55	5.65	3.39	35.41	657.01
3.63	40	SLE R	4	1	70.50	-4440.11	-416.90	-1330.57	5.65	3.39	31.54	678.39
3.63	22	SLE Q	4	1	70.50	-3787.13	-522.34	-862.70	4.52	4.52	24.54	434.73

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	c <mm>	s <mm>	K_2	Φ_{eq}	Δ_{sm} <mm>	A_s <cmq>	$A_{c\ eff}$ <cmq>	σ_s <daN/cmq>	ε_{sm}	Wk <mm>
0.00	22	SLE Q	1	1	0.00	-5974.91	506.31	-665.07	44.00	150.00	0.50	12.00	161.75	1.13	69.51	142.24	0.04	0.01
0.00	70	SLE F	1	1	0.00	-6406.83	513.88	-778.74	44.00	150.00	0.50	12.00	168.18	1.13	75.57	170.31	0.05	0.01
0.00	22	SLE Q	1	1	0.00	-5974.91	506.31	-665.07	44.00	150.00	0.50	12.00	161.75	1.13	69.51	142.24	0.04	0.01

0.00	70	SLE F	1	1	0.00	-6406.83	513.88	-778.74	44.00	150.00	0.50	12.00	168.18	1.13	75.57	170.31	0.05	0.01
3.63	22	SLE Q	4	1	70.50	-3787.13	-862.70	-522.34	43.99	150.00	0.50	12.00	236.24	1.13	139.73	434.73	0.13	0.05
3.63	44	SLE F	4	1	70.50	-3839.28	-938.08	-518.10	43.99	150.00	0.50	12.00	246.51	1.13	149.41	482.17	0.14	0.06

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.60	ø8/20	2	2	36	SLU	0.40	0.35	1032.88	2.50	15312.40	31554.40	15312.40	0.40	0.35	219.16	2.50	15312.40	31554.40	15312.40	14.825
0.00	0.60	ø8/20	2	2	62	SLU	0.40	0.35	1983.01	2.50	15312.40	31962.70	15312.40	0.40	0.35	89.93	2.50	15312.40	31962.70	15312.40	7.722
0.00	0.60	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	1151.12	2.50	15312.40	31316.00	15312.40	0.40	0.35	626.43	2.50	15312.40	31316.00	15312.40	13.302
0.00	0.60	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	1707.71	2.50	15312.40	31517.60	15312.40	0.40	0.35	327.29	2.50	15312.40	31517.60	15312.40	8.967
0.60	3.02	ø8/20	2	2	36	SLU	0.40	0.35	1048.64	2.50	15312.40	31512.20	15312.40	0.40	0.35	2260.73	2.50	15312.40	31512.20	15312.40	6.773
0.60	3.02	ø8/20	2	2	49	SLU	0.40	0.35	2239.45	2.50	15312.40	31190.00	15312.40	0.40	0.35	1631.70	2.50	15312.40	31190.00	15312.40	6.838
0.60	3.02	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	1593.18	2.50	15312.40	31283.50	15312.40	0.40	0.35	3395.24	2.50	15312.40	31283.50	15312.40	4.510
0.60	3.02	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	2322.43	2.50	15312.40	31485.10	15312.40	0.40	0.35	1983.87	2.50	15312.40	31485.10	15312.40	6.593
3.02	3.63	ø8/20	2	2	36	SLU	0.40	0.35	1048.64	2.50	15312.40	31179.90	15312.40	0.40	0.35	2260.73	2.50	15312.40	31179.90	15312.40	6.773
3.02	3.63	ø8/20	2	2	49	SLU	0.40	0.35	2239.45	2.50	15312.40	31190.00	15312.40	0.40	0.35	1631.70	2.50	15312.40	31190.00	15312.40	6.838
3.02	3.63	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	1593.18	2.50	15312.40	31045.50	15312.40	0.40	0.35	3395.24	2.50	15312.40	31045.50	15312.40	4.510
3.02	3.63	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	2322.43	2.50	15312.40	31021.80	15312.40	0.40	0.35	1983.87	2.50	15312.40	31021.80	15312.40	6.593

Verifiche di resistenza al fuoco

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	75	SLU I	1	1	0.00	-5974.91	506.31	-665.07	-54779.80					9.168
0.00	75	SLU I	1	1	0.00	-5974.91	506.31	-665.07	-54779.80					9.168
0.97	75(e)	SLU I	1	1	97.50	-5584.91	471.23	-15.80	-5584.91	7273.88	1804.77	7.03	69.10	15.469
0.97	75(e)	SLU I	2	1	0.00	-4817.96	450.83	80.16	-4817.96	7196.49	1467.95	5.62	74.34	15.926
1.95	75(e)	SLU I	2	1	97.50	-4427.96	279.40	57.30	-4427.96	7063.94	2123.22	8.44	66.32	25.148
1.95	75(e)	SLU I	3	1	0.00	-3862.72	149.59	-35.81	-143809.00	6581.47	-3359.80	340.31	51.95	37.230
2.92	75(e)	SLU I	3	1	97.50	-3472.72	-22.30	-137.22	-143809.00	-3346.85	-6528.18	250.31	52.22	41.411
2.92	75	SLU I	4	1	0.00	-4069.13	-152.20	108.17	-143809.00	-6136.60	4344.95	146.25	43.74	35.342
3.63	75	SLU I	4	1	70.50	-3787.13	-862.70	-522.34	-3787.13	-6398.81	-3777.66	205.31	47.87	7.368

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.60	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	665.92	2.50	17609.30	47275.90	17609.30	0.35	0.00	35.98	2.50	17609.30	47275.90	17609.30	26.444
0.60	3.02	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	894.34	2.50	17609.30	47238.50	17609.30	0.35	0.00	1007.80	2.50	17609.30	47238.50	17609.30	17.473
3.02	3.63	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	894.34	2.50	17609.30	46974.60	17609.30	0.35	0.00	1007.80	2.50	17609.30	46974.60	17609.30	17.473

Pilastrata n. 78

Nodi: 78 178 278

Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Tipo	B <cm>	H <cm>	Cf <cm>	Cls	Fck <daN/cmq>	Fctk <daN/cmq>	Fcd <daN/cmq>	Fcd (Inc) <daN/cmq>	Fctd <daN/cmq>	Tp	Fyk <daN/cmq>	Fyd <daN/cmq>
1	R	40.00	40.00	5.00	C25/30	249.00	17.91	141.10	249.00	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	62	SLU	1	1	0.00	-23938.00	510.36	510.36	-2218.18	-2218.18	-23938.00	2561.94	-10866.60	282.66	6.68	4.905
0.00	62	SLU	1	1	0.00	-23938.00	510.36	510.36	-2218.18	-2218.18	-23938.00	2561.94	-10866.60	282.66	6.68	4.905
3.63	49	SLU	1	1	363.00	-24601.40	-1232.58	-1232.58	-2622.07	-2622.07	-24601.40	-4739.92	-9963.85	246.09	5.46	3.808
4.03	50	SLU	2	1	0.00	-8821.56	1312.92	1312.92	5497.54	5497.54	-8821.56	2063.09	9050.57	80.16	9.39	1.642
4.03	50	SLU	2	1	0.00	-8821.56	1312.92	1312.92	5497.54	5497.54	-8821.56	2063.09	9050.57	80.16	9.39	1.642
7.80	50	SLU	2	1	376.58	-6863.34	-846.44	-846.44	-6110.15	-6110.15	-6863.34	-1290.08	-8856.19	264.38	11.45	1.451

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	M'ydy <daNm>	M'ydz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	1	SND	1	1	0.00	-15713.80	2669.13	2669.13	-1283.08	-1283.08	-15713.80	6863.84	-3301.55	337.50	6.35	2.572
0.00	1	SND	1	1	0.00	-15713.80	2669.13	2669.13	-1283.08	-1283.08	-15713.80	6863.84	-3301.55	337.50	6.35	2.572
3.63	1	SND	1	1	363.00	-14261.80	-2777.31	-2777.31	-2269.41	-2269.41	-14261.80	-5608.49	-4685.84	219.38	5.55	2.038
4.03	1	SND	2	1	0.00	-3318.30	3309.76	3309.76	2946.11	2946.11	-3318.30	4488.29	4096.32	39.38	7.18	1.371
4.03	1	SND	2	1	0.00	-3318.30	3309.76	3309.76	2946.11	2946.11	-3318.30	4488.29	4096.32	39.38	7.18	1.371
7.80	1	SND	2	1	376.58	-1811.97	-1258.94	-1258.94	-2382.56	-2382.56	-1811.97	-2778.61	-5150.77	247.50	7.81	2.172

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	Mz <daNm>	My <daNm>	AfT <cmq>	AfC <cmq>	σ_c <daN/cmq>	σ_f <daN/cmq>
0.00	66	SLE R	1	1	0.00	-17003.00	-1505.78	336.35	3.08	9.24	25.53	320.51
0.00	22	SLE Q	1	1	0.00	-16654.20	-413.77	300.42	0.00	12.31	15.18	205.37
0.00	66	SLE R	1	1	0.00	-17003.00	-1505.78	336.35	3.08	9.24	25.53	320.51
0.00	22	SLE Q	1	1	0.00	-16654.20	-413.77	300.42	0.00	12.31	15.18	205.37
3.63	53	SLE R	1	1	363.00	-17251.60	-1802.00	-830.31	3.08	9.24	35.27	425.00
3.63	22	SLE Q	1	1	363.00	-15202.20	-1516.22	-725.95	3.08	9.24	29.94	362.75
4.03	41	SLE R	2	1	0.00	-5720.85	3577.47	1309.54	7.70	4.62	83.18	2024.92
4.03	22	SLE Q	2	1	0.00	-3950.50	2812.15	685.18	7.70	4.62	58.56	1537.44
4.03	41	SLE R	2	1	0.00	-5720.85	3577.47	1309.54	7.70	4.62	83.18	2024.92

4.03	22	SLE Q	2	1	0.00	-3950.50	2812.15	685.18	7.70	4.62	58.56	1537.44
7.80	54	SLE R	2	1	376.58	-4759.12	-4200.60	-588.27	7.70	4.62	78.61	2275.69
7.80	22	SLE Q	2	1	376.58	-2444.17	-2246.54	-289.11	7.70	4.62	41.51	1219.03

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	c <mm>	s <mm>	K_2	Φ_{eq}	Δ_{sm} <mm>	A_s <cmq>	$A_{c\ eff}$ <cmq>	σ_s <daN/cmq>	ε_{sm}	Wk <mm>
4.03	22	SLE Q	2	1	0.00	-3950.50	685.18	2812.15	44.00	149.00	0.50	14.00	214.84	3.08	278.95	1537.44	0.45	0.16
4.03	19	SLE F	2	1	0.00	-4297.07	709.91	2964.38	44.00	149.00	0.50	14.00	215.19	3.08	279.72	1605.37	0.47	0.17
4.03	22	SLE Q	2	1	0.00	-3950.50	685.18	2812.15	44.00	149.00	0.50	14.00	214.84	3.08	278.95	1537.44	0.45	0.16
4.03	19	SLE F	2	1	0.00	-4297.07	709.91	2964.38	44.00	149.00	0.50	14.00	215.19	3.08	279.72	1605.37	0.47	0.17
7.80	22	SLE Q	2	1	376.58	-2444.17	-289.11	-2246.54	44.00	149.00	0.50	14.00	188.95	4.62	333.00	1219.03	0.36	0.11
7.80	19	SLE F	2	1	376.58	-2790.75	-330.02	-2542.84	44.00	149.00	0.50	14.00	188.76	4.62	332.37	1378.43	0.40	0.13

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.60	ø8/20	2	2	36	SLU	0.40	0.35	388.72	2.50	15312.40	33653.20	15312.40	0.40	0.35	709.43	2.50	15312.40	33653.20	15312.40	21.584
0.00	0.60	ø8/20	2	2	49	SLU	0.40	0.35	1612.91	2.50	15312.40	33857.90	15312.40	0.40	0.35	491.64	2.50	15312.40	33857.90	15312.40	9.494
0.00	0.60	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	750.44	2.50	15312.40	32664.10	15312.40	0.40	0.35	1499.83	2.50	15312.40	32664.10	15312.40	10.209
0.00	0.60	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	1245.26	2.50	15312.40	32673.50	15312.40	0.40	0.35	801.66	2.50	15312.40	32673.50	15312.40	12.297
0.60	3.02	ø8/20	2	2	36	SLU	0.40	0.35	388.72	2.50	15312.40	33611.00	15312.40	0.40	0.35	709.43	2.50	15312.40	33611.00	15312.40	21.584
0.60	3.02	ø8/20	2	2	49	SLU	0.40	0.35	1387.57	2.50	15312.40	33815.70	15312.40	0.40	0.35	491.64	2.50	15312.40	33815.70	15312.40	11.035
0.60	3.02	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	750.44	2.50	15312.40	32631.60	15312.40	0.40	0.35	1499.83	2.50	15312.40	32631.60	15312.40	10.209
0.60	3.02	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	1245.26	2.50	15312.40	32641.10	15312.40	0.40	0.35	801.66	2.50	15312.40	32641.10	15312.40	12.297
3.02	3.63	ø8/20	2	2	36	SLU	0.40	0.35	388.72	2.50	15312.40	33442.10	15312.40	0.40	0.35	709.43	2.50	15312.40	33442.10	15312.40	21.584
3.02	3.63	ø8/20	2	2	62	SLU	0.40	0.35	522.57	2.50	15312.40	33304.40	15312.40	0.40	0.35	448.26	2.50	15312.40	33304.40	15312.40	29.302
3.02	3.63	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	750.44	2.50	15312.40	32501.70	15312.40	0.40	0.35	1499.83	2.50	15312.40	32501.70	15312.40	10.209
3.02	3.63	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	1245.26	2.50	15312.40	32511.10	15312.40	0.40	0.35	801.66	2.50	15312.40	32511.10	15312.40	12.297
4.03	4.66	ø8/20	2	2	36	SLU	0.40	0.35	2366.18	2.50	15312.40	31207.40	15312.40	0.40	0.35	1632.28	2.50	15312.40	31207.40	15312.40	6.471
4.03	4.66	ø8/20	2	2	50	SLU	0.40	0.35	3324.62	2.50	15312.40	31486.50	15312.40	0.40	0.35	573.41	2.50	15312.40	31486.50	15312.40	4.606
4.03	4.66	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	1382.40	2.50	15312.40	30917.60	15312.40	0.40	0.35	1212.18	2.50	15312.40	30917.60	15312.40	11.077
4.03	4.66	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	1388.23	2.50	15312.40	30876.50	15312.40	0.40	0.35	621.18	2.50	15312.40	30876.50	15312.40	11.030
4.66	7.17	ø8/20	2	2	36	SLU	0.40	0.35	2366.18	2.50	15312.40	31163.60	15312.40	0.40	0.35	1365.46	2.50	15312.40	31163.60	15312.40	6.471
4.66	7.17	ø8/20	2	2	50	SLU	0.40	0.35	3243.87	2.50	15312.40	31442.70	15312.40	0.40	0.35	573.41	2.50	15312.40	31442.70	15312.40	4.720
4.66	7.17	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	1382.40	2.50	15312.40	30883.90	15312.40	0.40	0.35	1212.18	2.50	15312.40	30883.90	15312.40	11.077
4.66	7.17	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	1388.24	2.50	15312.40	30842.80	15312.40	0.40	0.35	621.18	2.50	15312.40	30842.80	15312.40	11.030
7.17	7.80	ø8/20	2	2	23	SLU	0.40	0.35	2358.15	2.50	15312.40	30963.30	15312.40	0.40	0.35	840.96	2.50	15312.40	30963.30	15312.40	6.493
7.17	7.80	ø8/20	2	2	50	SLU	0.40	0.35	2920.91	2.50	15312.40	31267.50	15312.40	0.40	0.35	573.41	2.50	15312.40	31267.50	15312.40	5.242
7.17	7.80	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	1382.40	2.50	15312.40	30749.10	15312.40	0.40	0.35	1212.18	2.50	15312.40	30749.10	15312.40	11.077
7.17	7.80	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	1388.24	2.50	15312.40	30708.00	15312.40	0.40	0.35	621.18	2.50	15312.40	30708.00	15312.40	11.030

Verifiche di resistenza al fuoco

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	75(e)	SLU I	1	1	0.00	-16654.20	300.42	-413.77	-143809.00	6734.07	-8276.62	309.38	35.07	8.635
0.00	75(e)	SLU I	1	1	0.00	-16654.20	300.42	-413.77	-143809.00	6734.07	-8276.62	309.38	35.07	8.635
3.63	75	SLU I	1	1	363.00	-15202.20	-725.95	-1516.22	-15202.20	-4699.27	-9828.72	247.50	37.93	6.481
4.03	75	SLU I	2	1	0.00	-3950.50	685.18	2812.15	-3950.50	2164.61	9158.32	81.56	60.34	3.251
4.03	75	SLU I	2	1	0.00	-3950.50	685.18	2812.15	-3950.50	2164.61	9158.32	81.56	60.34	3.251
7.80	75	SLU I	2	1	376.58	-2444.17	-289.11	-2246.54	-2444.17	-1216.56	-9042.89	265.78	76.24	4.028

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.60	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	303.70	2.50	17609.30	48929.70	17609.30	0.35	0.00	282.75	2.50	17609.30	48929.70	17609.30	57.982
0.60	3.02	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	303.70	2.50	17609.30	48892.20	17609.30	0.35	0.00	282.75	2.50	17609.30	48892.20	17609.30	57.982
3.02	3.63	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	303.70	2.50	17609.30	48742.30	17609.30	0.35	0.00	282.75	2.50	17609.30	48742.30	17609.30	57.982
4.03	4.66	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	1343.32	2.50	17609.30	46962.40	17609.30	0.35	0.00	258.72	2.50	17609.30	46962.40	17609.30	13.109
4.66	7.17	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	1343.32	2.50	17609.30	46923.60	17609.30	0.35	0.00	258.72	2.50	17609.30	46923.60	17609.30	13.109
7.17	7.80	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	1343.32	2.50	17609.30	46768.10	17609.30	0.35	0.00	258.72	2.50	17609.30	46768.10	17609.30	13.109

Pilastrata n. 79

Nodi: 79 179 279

Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Tipo	B <cm>	H <cm>	Cf <cm>	Cls	Fck <daN/cmq>	Fctk <daN/cmq>	Fcd <daN/cmq>	Fcd (Inc) <daN/cmq>	Fctd <daN/cmq>	Tp	Fyk <daN/cmq>	Fyd <daN/cmq>
1	R	40.00	40.00	5.00	C25/30	249.00	17.91	141.10	249.00	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	62(e)	SLU	1	1	0.00	-21623.60	85.42	435.72	-3178.37	-3178.37	-21623.60	1434.33	-10895.10	277.03	8.16	3.425
0.00	62(e)	SLU	1	1	0.00	-21623.60	85.42	435.72	-3178.37	-3178.37	-21623.60	1434.33	-10895.10	277.03	8.16	3.425
3.63	49(e)	SLU	1	1	363.00	-25467.50	113.29	-513.17	-1790.81	-1790.81	-25467.50	-3165.10	-10784.40	254.53	6.18	6.033
4.03	62	SLU	2	1	0.00	-7944.25	-322.67	-322.67	918.39	918.39	-7944.25	-3001.17	8748.85	105.47	8.06	9.502
4.03	62	SLU	2	1	0.00	-7944.25	-322.67	-322.67	918.39	918.39	-7944.25	-3001.17	8748.85	105.47	8.06	9.502
7.80	50(e)	SLU	2	1	376.58	-13386.00	-60.06	-267.72	-7334.90	-7334.90	-13386.00	-433.99	-9851.72	268.59	12.25	1.344

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	M'ydy <daNm>	M'ydz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	1	SND	1	1	0.00	-15239.10	-2336.97	-2336.97	-1243.62	-1243.62	-15239.10	-6601.47	-3593.30	205.31	6.15	2.839
0.00	1	SND	1	1	0.00	-15239.10	-2336.97	-2336.97	-1243.62	-1243.62	-15239.10	-6601.47	-3593.30	205.31	6.15	2.839

3.63	1	SND	1	1	363.00	-13787.10	2065.97	2065.97	-876.91	-876.91	-13787.10	6830.32	-2897.87	340.31	6.82	3.306
4.03	1	SND	2	1	0.00	-5711.51	-2864.06	-2864.06	485.47	485.47	-5711.51	-6693.06	1206.70	172.97	11.03	2.341
4.03	1	SND	2	1	0.00	-5711.51	-2864.06	-2864.06	485.47	485.47	-5711.51	-6693.06	1206.70	172.97	11.03	2.341
7.80	1	SND	2	1	376.58	-4205.18	1725.84	1725.84	-2387.25	-2387.25	-4205.18	3546.80	-4953.74	300.94	6.89	2.068

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	Mz <daNm>	My <daNm>	AfT <cmq>	AfC <cmq>	σ_c <daN/cmq>	σ_f <daN/cmq>
0.00	66	SLE R	1	1	0.00	-15328.70	-2127.73	56.74	4.62	7.70	30.95	364.59
0.00	22	SLE Q	1	1	0.00	-15441.30	-306.16	-45.35	0.00	12.31	11.53	161.97
0.00	66	SLE R	1	1	0.00	-15328.70	-2127.73	56.74	4.62	7.70	30.95	364.59
0.00	22	SLE Q	1	1	0.00	-15441.30	-306.16	-45.35	0.00	12.31	11.53	161.97
3.63	53	SLE R	1	1	363.00	-17697.60	-1212.77	77.73	0.00	12.31	20.50	266.98
3.63	22	SLE Q	1	1	363.00	-13989.30	-423.02	110.44	0.00	12.31	12.21	166.42
4.03	53	SLE R	2	1	0.00	-9676.26	-632.12	-90.62	0.00	12.31	11.35	147.56
4.03	66	SLE R	2	1	0.00	-5780.18	610.84	-220.97	3.08	9.24	11.20	135.73
4.03	22	SLE Q	2	1	0.00	-5911.66	25.10	-160.47	0.00	12.31	4.83	66.68
4.03	53	SLE R	2	1	0.00	-9676.26	-632.12	-90.62	0.00	12.31	11.35	147.56
4.03	66	SLE R	2	1	0.00	-5780.18	610.84	-220.97	3.08	9.24	11.20	135.73
4.03	22	SLE Q	2	1	0.00	-5911.66	25.10	-160.47	0.00	12.31	4.83	66.68
7.80	54	SLE R	2	1	376.58	-9207.21	-4996.42	-38.36	7.70	4.62	78.83	2235.23
7.80	22	SLE Q	2	1	376.58	-4405.34	-2147.94	29.50	7.70	4.62	34.10	926.94

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	c <mm>	s <mm>	K_2	Φ_{eq}	Δ_{sm} <mm>	A_s <cmq>	$A_{c\ eff}$ <cmq>	σ_s <daN/cmq>	ε_{sm}	Wk <mm>
7.80	22	SLE Q	2	1	376.58	-4405.34	29.50	-2147.94	44.00	149.00	0.50	14.00	198.04	4.62	362.99	926.94	0.27	0.09
7.80	19	SLE F	2	1	376.58	-5131.94	25.39	-2599.97	44.00	149.00	0.50	14.00	199.02	4.62	366.23	1136.15	0.33	0.11

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.60	ø8/20	2	2	23	SLU	0.40	0.35	139.89	2.50	15312.40	33600.10	15312.40	0.40	0.35	315.01	2.50	15312.40	33600.10	15312.40	48.609
0.00	0.60	ø8/20	2	2	49	SLU	0.40	0.35	2057.09	2.50	15312.40	33974.10	15312.40	0.40	0.35	48.27	2.50	15312.40	33974.10	15312.40	7.444
0.00	0.60	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	412.94	2.50	15312.40	32402.20	15312.40	0.40	0.35	1211.60	2.50	15312.40	32402.20	15312.40	12.638
0.00	0.60	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	851.39	2.50	15312.40	32412.90	15312.40	0.40	0.35	556.34	2.50	15312.40	32412.90	15312.40	17.985
0.60	3.02	ø8/20	2	2	23	SLU	0.40	0.35	139.89	2.50	15312.40	33557.90	15312.40	0.40	0.35	315.01	2.50	15312.40	33557.90	15312.40	48.609
0.60	3.02	ø8/20	2	2	49	SLU	0.40	0.35	1790.39	2.50	15312.40	33931.90	15312.40	0.40	0.35	48.27	2.50	15312.40	33931.90	15312.40	8.553
0.60	3.02	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	412.94	2.50	15312.40	32369.70	15312.40	0.40	0.35	1211.60	2.50	15312.40	32369.70	15312.40	12.638
0.60	3.02	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	851.39	2.50	15312.40	32380.40	15312.40	0.40	0.35	556.34	2.50	15312.40	32380.40	15312.40	17.985
3.02	3.63	ø8/20	2	2	23	SLU	0.40	0.35	139.89	2.50	15312.40	33389.00	15312.40	0.40	0.35	315.01	2.50	15312.40	33389.00	15312.40	48.609
3.02	3.63	ø8/20	2	2	49	SLU	0.40	0.35	723.59	2.50	15312.40	33763.00	15312.40	0.40	0.35	48.27	2.50	15312.40	33763.00	15312.40	21.162
3.02	3.63	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	412.94	2.50	15312.40	32239.80	15312.40	0.40	0.35	1211.60	2.50	15312.40	32239.80	15312.40	12.638
3.02	3.63	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	851.39	2.50	15312.40	32250.50	15312.40	0.40	0.35	556.34	2.50	15312.40	32250.50	15312.40	17.985
4.03	4.66	ø8/20	2	2	23	SLU	0.40	0.35	1262.52	2.50	15312.40	31759.50	15312.40	0.40	0.35	314.20	2.50	15312.40	31759.50	15312.40	12.129
4.03	4.66	ø8/20	2	2	50	SLU	0.40	0.35	2279.25	2.50	15312.40	32362.00	15312.40	0.40	0.35	25.98	2.50	15312.40	32362.00	15312.40	6.718
4.03	4.66	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	668.12	2.50	15312.40	31122.80	15312.40	0.40	0.35	1217.27	2.50	15312.40	31122.80	15312.40	12.579
4.03	4.66	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	753.89	2.50	15312.40	31128.40	15312.40	0.40	0.35	484.24	2.50	15312.40	31128.40	15312.40	20.311
4.66	7.17	ø8/20	2	2	23	SLU	0.40	0.35	1262.52	2.50	15312.40	31715.70	15312.40	0.40	0.35	314.20	2.50	15312.40	31715.70	15312.40	12.129
4.66	7.17	ø8/20	2	2	50	SLU	0.40	0.35	2113.25	2.50	15312.40	32318.20	15312.40	0.40	0.35	25.98	2.50	15312.40	32318.20	15312.40	7.246
4.66	7.17	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	668.12	2.50	15312.40	31089.10	15312.40	0.40	0.35	1217.27	2.50	15312.40	31089.10	15312.40	12.579
4.66	7.17	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	753.89	2.50	15312.40	31094.70	15312.40	0.40	0.35	484.24	2.50	15312.40	31094.70	15312.40	20.311
7.17	7.80	ø8/20	2	2	23	SLU	0.40	0.35	1262.52	2.50	15312.40	31540.50	15312.40	0.40	0.35	314.20	2.50	15312.40	31540.50	15312.40	12.129
7.17	7.80	ø8/20	2	2	63	SLU	0.40	0.35	2107.67	2.50	15312.40	31672.30	15312.40	0.40	0.35	95.04	2.50	15312.40	31672.30	15312.40	7.265
7.17	7.80	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	668.12	2.50	15312.40	30954.30	15312.40	0.40	0.35	1217.27	2.50	15312.40	30954.30	15312.40	12.579
7.17	7.80	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	753.89	2.50	15312.40	30959.90	15312.40	0.40	0.35	484.24	2.50	15312.40	30959.90	15312.40	20.311

Verifiche di resistenza al fuoco

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	75(e)	SLU I	1	1	0.00	-15441.30	-45.35	-306.16	-143809.00	-7419.55	-7419.56	225.00	35.22	9.313
0.00	75(e)	SLU I	1	1	0.00	-15441.30	-45.35	-306.16	-143809.00	-7419.55	-7419.56	225.00	35.22	9.313
3.63	75(e)	SLU I	1	1	363.00	-13989.30	110.44	-423.02	-143809.00	5886.43	-8605.27	303.75	36.23	10.280
4.03	75(e)	SLU I	2	1	0.00	-5911.66	-160.47	25.10	-143809.00	-7704.09	5481.60	146.25	39.71	24.326
4.03	75(e)	SLU I	2	1	0.00	-5911.66	-160.47	25.10	-143809.00	-7704.09	5481.60	146.25	39.71	24.326
7.80	75(e)	SLU I	2	1	376.58	-4405.34	29.50	-2147.94	-4405.34	324.26	-9396.43	271.41	88.29	4.374

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.60	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	32.19	2.50	17609.30	48741.80	17609.30	0.35	0.00	42.92	2.50	17609.30	48741.80	17609.30	>100
0.60	3.02	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	32.19	2.50	17609.30	48704.40	17609.30	0.35	0.00	42.92	2.50	17609.30	48704.40	17609.30	>100
3.02	3.63	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	32.19	2.50	17609.30	48554.50	17609.30	0.35	0.00	42.92	2.50	17609.30	48554.50	17609.30	>100
4.03	4.66	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	577.04	2.50	17609.30	47266.10	17609.30	0.35	0.00	50.45	2.50	17609.30	47266.10	17609.30	30.516
4.66	7.17	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	577.04	2.50	17609.30	47227.30	17609.30	0.35	0.00	50.45	2.50	17609.30	47227.30	17609.30	30.516
7.17	7.80	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	577.04	2.50	17609.30	47071.70	17609.30	0.35	0.00	50.45	2.50	17609.30	47071.70	17609.30	30.516

Pilastrata n. 80

Nodi: 80 180 280

Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Tipo	B <cm>	H <cm>	Cf <cm>	Cls	Fck <daN/cmq>	Fctk <daN/cmq>	Fcd <daN/cmq>	Fcd (Inc) <daN/cmq>	Fctd <daN/cmq>	Tp	Fyk <daN/cmq>	Fyd <daN/cmq>
1	R	40.00	40.00	5.10	C25/30	249.00	17.91	141.10	249.00	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
-0.00	49(e)	SLU	1	1	0.00	-27149.30	46.96	547.06	4755.01	4755.01	-27149.30	1476.91	13607.40	82.97	6.62	2.860
-0.00	49(e)	SLU	1	1	0.00	-27149.30	46.96	547.06	4755.01	4755.01	-27149.30	1476.91	13607.40	82.97	6.62	2.860
3.63	49(e)	SLU	1	1	363.00	-25261.70	-99.04	-509.02	-3306.39	-3306.39	-25261.70	-1811.15	-13283.10	261.56	6.60	4.007
4.03	49(e)	SLU	2	1	0.00	-14208.60	-20.45	-284.17	-3642.15	-3642.15	-14208.60	-741.61	-12056.90	267.19	9.85	3.307
4.03	49(e)	SLU	2	1	0.00	-14208.60	-20.45	-284.17	-3642.15	-3642.15	-14208.60	-741.61	-12056.90	267.19	9.85	3.307
7.80	50(e)	SLU	2	1	376.58	-13859.50	18.78	-277.19	-6295.48	-6295.48	-13859.50	-457.98	-12025.10	268.59	10.61	1.910

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	M'ydy <daNm>	M'ydz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
-0.00	7	SND	1	1	0.00	-14841.20	1053.04	1053.04	2751.31	2751.31	-14841.20	3284.54	8314.58	70.31	6.15	3.035
-0.00	7	SND	1	1	0.00	-14841.20	1053.04	1053.04	2751.31	2751.31	-14841.20	3284.54	8314.58	70.31	6.15	3.035
3.63	1	SND	1	1	363.00	-13536.80	-2074.05	-2074.05	-1178.12	-1178.12	-13536.80	-7457.14	-4303.40	208.12	5.58	3.610
4.03	1	SND	2	1	0.00	-5934.57	-2658.53	-2658.53	-1291.39	-1291.39	-5934.57	-7012.58	-3419.89	202.50	6.62	2.640
4.03	1	SND	2	1	0.00	-5934.57	-2658.53	-2658.53	-1291.39	-1291.39	-5934.57	-7012.58	-3419.89	202.50	6.62	2.640
7.80	1	SND	2	1	376.58	-4428.24	1591.68	1591.68	-2140.08	-2140.08	-4428.24	4393.95	-6029.86	303.75	6.01	2.797

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	Mz <daNm>	My <daNm>	AfT <cmq>	AfC <cmq>	σ_c <daN/cmq>	σ_f <daN/cmq>
-0.00	53	SLE R	1	1	0.00	-19001.70	3182.50	34.70	6.03	10.05	43.72	495.26
-0.00	22	SLE Q	1	1	0.00	-15085.60	167.10	58.08	0.00	16.09	9.97	142.66
-0.00	53	SLE R	1	1	0.00	-19001.70	3182.50	34.70	6.03	10.05	43.72	495.26
-0.00	22	SLE Q	1	1	0.00	-15085.60	167.10	58.08	0.00	16.09	9.97	142.66
3.63	53	SLE R	1	1	363.00	-17549.70	-2242.24	-70.36	6.03	10.05	31.02	372.13
3.63	22	SLE Q	1	1	363.00	-13633.60	-817.08	-82.93	0.00	16.09	14.52	190.05
4.03	53	SLE R	2	1	0.00	-9960.51	-2470.51	-14.07	10.05	6.03	34.54	553.76
4.03	22	SLE Q	2	1	0.00	-6035.64	-889.72	-19.62	6.03	10.05	12.26	142.82
4.03	53	SLE R	2	1	0.00	-9960.51	-2470.51	-14.07	10.05	6.03	34.54	553.76
4.03	22	SLE Q	2	1	0.00	-6035.64	-889.72	-19.62	6.03	10.05	12.26	142.82
7.80	54	SLE R	2	1	376.58	-9526.89	-4284.06	12.79	10.05	6.03	60.38	1409.50
7.80	22	SLE Q	2	1	376.58	-4529.32	-1760.21	17.56	10.05	6.03	25.00	543.90

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	c <mm>	s <mm>	K_2	Φ_{eq}	Δ_{sm} <mm>	A_s <cmq>	$A_{c\ eff}$ <cmq>	σ_s <daN/cmq>	ε_{sm}	Wk <mm>
4.03	22	SLE Q	2	1	0.00	-6035.64	-19.62	-889.72	44.00	148.00	0.50	16.00	171.30	4.02	209.38	90.85	0.03	0.01
4.03	57	SLE F	2	1	0.00	-6443.10	-16.57	-1132.00	44.00	148.00	0.50	16.00	154.70	6.03	251.49	163.08	0.05	0.01
4.03	22	SLE Q	2	1	0.00	-6035.64	-19.62	-889.72	44.00	148.00	0.50	16.00	171.30	4.02	209.38	90.85	0.03	0.01
4.03	57	SLE F	2	1	0.00	-6443.10	-16.57	-1132.00	44.00	148.00	0.50	16.00	154.70	6.03	251.49	163.08	0.05	0.01
7.80	22	SLE Q	2	1	376.58	-4529.32	17.56	-1760.21	44.00	148.00	0.50	16.00	178.17	6.03	339.97	543.90	0.16	0.05
7.80	19	SLE F	2	1	376.58	-5284.36	18.14	-2156.31	44.00	148.00	0.50	16.00	179.07	6.03	343.36	681.72	0.20	0.06

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
-0.00	0.60	ø8/20	2	2	36	SLU	0.40	0.35	661.39	2.50	15312.40	33538.20	15312.40	0.40	0.35	382.65	2.50	15312.40	33538.20	15312.40	23.152
-0.00	0.60	ø8/20	2	2	49	SLU	0.40	0.35	3043.74	2.50	15312.40	33946.50	15312.40	0.40	0.35	40.22	2.50	15312.40	33946.50	15312.40	5.031
-0.00	0.60	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	657.10	2.50	15312.40	32340.30	15312.40	0.40	0.35	1226.31	2.50	15312.40	32340.30	15312.40	12.486
-0.00	0.60	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	1213.94	2.50	15312.40	32360.10	15312.40	0.40	0.35	554.40	2.50	15312.40	32360.10	15312.40	12.614
0.60	3.02	ø8/20	2	2	36	SLU	0.40	0.35	661.39	2.50	15312.40	33495.90	15312.40	0.40	0.35	382.65	2.50	15312.40	33495.90	15312.40	23.152
0.60	3.02	ø8/20	2	2	49	SLU	0.40	0.35	2769.42	2.50	15312.40	33904.30	15312.40	0.40	0.35	40.22	2.50	15312.40	33904.30	15312.40	5.529
0.60	3.02	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	657.10	2.50	15312.40	32307.80	15312.40	0.40	0.35	1226.31	2.50	15312.40	32307.80	15312.40	12.486
0.60	3.02	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	1213.94	2.50	15312.40	32327.60	15312.40	0.40	0.35	554.40	2.50	15312.40	32327.60	15312.40	12.614
3.02	3.63	ø8/20	2	2	36	SLU	0.40	0.35	661.39	2.50	15312.40	33327.00	15312.40	0.40	0.35	382.65	2.50	15312.40	33327.00	15312.40	23.152
3.02	3.63	ø8/20	2	2	49	SLU	0.40	0.35	1672.12	2.50	15312.40	33735.40	15312.40	0.40	0.35	40.22	2.50	15312.40	33735.40	15312.40	9.157
3.02	3.63	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	657.10	2.50	15312.40	32177.90	15312.40	0.40	0.35	1226.31	2.50	15312.40	32177.90	15312.40	12.486
3.02	3.63	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	1213.94	2.50	15312.40	32197.70	15312.40	0.40	0.35	554.40	2.50	15312.40	32197.70	15312.40	12.614
4.03	4.66	ø8/20	2	2	23	SLU	0.40	0.35	577.12	2.50	15312.40	31800.00	15312.40	0.40	0.35	260.41	2.50	15312.40	31800.00	15312.40	26.533
4.03	4.66	ø8/20	2	2	49	SLU	0.40	0.35	1308.19	2.50	15312.40	32209.60	15312.40	0.40	0.35	7.81	2.50	15312.40	32209.60	15312.40	11.705
4.03	4.66	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	244.65	2.50	15312.40	31126.10	15312.40	0.40	0.35	1126.96	2.50	15312.40	31126.10	15312.40	13.587
4.66	7.17	ø8/20	2	2	23	SLU	0.40	0.35	577.12	2.50	15312.40	31756.20	15312.40	0.40	0.35	260.41	2.50	15312.40	31756.20	15312.40	26.533
4.66	7.17	ø8/20	2	2	62	SLU	0.40	0.35	1268.04	2.50	15312.40	31345.40	15312.40	0.40	0.35	30.91	2.50	15312.40	31345.40	15312.40	12.076
4.66	7.17	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	244.65	2.50	15312.40	31092.40	15312.40	0.40	0.35	1126.96	2.50	15312.40	31092.40	15312.40	13.587
7.17	7.80	ø8/20	2	2	23	SLU	0.40	0.35	577.12	2.50	15312.40	31580.90	15312.40	0.40	0.35	260.41	2.50	15312.40	31580.90	15312.40	26.533
7.17	7.80	ø8/20	2	2	62	SLU	0.40	0.35	1552.63	2.50	15312.40	31170.20	15312.40	0.40	0.35	30.91	2.50	15312.40	31170.20	15312.40	9.862
7.17	7.80	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	244.65	2.50	15312.40	30957.70	15312.40	0.40	0.35	1126.96	2.50	15312.40	30957.70	15312.40	13.587

Verifiche di resistenza al fuoco

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
-0.00	75(e)	SLU I	1	1	0.00	-15085.60	58.08	167.10	-143809.00	8810.44	8810.36	45.00	33.47	9.533
-0.00	75(e)	SLU I	1	1	0.00	-15085.60	58.08	167.10	-143809.00	8810.44	8810.36	45.00	33.47	9.533
3.63	75(e)	SLU I	1	1	363.00	-13633.60	-82.93	-817.08	-143809.00	-4040.87	-12118.50	253.12	39.47	10.548
4.03	75(e)	SLU I	2	1	0.00	-6035.64	-19.62	-889.72	-6035.64	-1538.92	-11935.90	262.97	57.98	13.404
4.03	75(e)	SLU I	2	1	0.00	-6035.64	-19.62	-889.72	-6035.64	-1538.92	-11935.90	262.97	57.98	13.404
7.80	75(e)	SLU I	2	1	376.58	-4529.32	17.56	-1760.21	-4529.32	-616.57	-11837.90	267.19	72.16	6.726

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
-0.00	0.60	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	271.12	2.50	17609.30	48686.80	17609.30	0.35	0.00	38.85	2.50	17609.30	48686.80	17609.30	64.950
0.60	3.02	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	271.12	2.50	17609.30	48649.30	17609.30	0.35	0.00	38.85	2.50	17609.30	48649.30	17609.30	64.950
3.02	3.63	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	271.12	2.50	17609.30	48499.40	17609.30	0.35	0.00	38.85	2.50	17609.30	48499.40	17609.30	64.950
4.03	4.66	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	231.16	2.50	17609.30	47285.30	17609.30	0.35	0.00	9.87	2.50	17609.30	47285.30	17609.30	76.179
4.66	7.17	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	231.16	2.50	17609.30	47246.40	17609.30	0.35	0.00	9.87	2.50	17609.30	47246.40	17609.30	76.179
7.17	7.80	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	231.16	2.50	17609.30	47090.90	17609.30	0.35	0.00	9.87	2.50	17609.30	47090.90	17609.30	76.179

Pilastrata n. 81

Nodi: 81 181 281

Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Tipo	B <cm>	H <cm>	Cf <cm>	Cls	Fck <daN/cmq>	Fctk <daN/cmq>	Fcd <daN/cmq>	Fcd (Inc) <daN/cmq>	Fctd <daN/cmq>	Tp	Fyk <daN/cmq>	Fyd <daN/cmq>
1	R	40.00	40.00	5.10	C25/30	249.00	17.91	141.10	249.00	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
-0.00	49(e)	SLU	1	1	0.00	-27171.00	22.63	547.50	4948.39	4948.39	-27171.00	1477.34	13609.80	82.97	6.62	2.750
-0.00	49(e)	SLU	1	1	0.00	-27171.00	22.63	547.50	4948.39	4948.39	-27171.00	1477.34	13609.80	82.97	6.62	2.750
3.63	49(e)	SLU	1	1	363.00	-25283.40	-32.30	-509.46	-3388.04	-3388.04	-25283.40	-1811.50	-13285.20	261.56	6.60	3.913
4.03	49(e)	SLU	2	1	0.00	-14104.90	-71.50	-282.10	-3850.32	-3850.32	-14104.90	-742.03	-12042.90	267.19	9.87	3.125
4.03	49(e)	SLU	2	1	0.00	-14104.90	-71.50	-282.10	-3850.32	-3850.32	-14104.90	-742.03	-12042.90	267.19	9.87	3.125
7.80	50(e)	SLU	2	1	376.58	-13705.10	32.75	274.10	-6276.93	-6276.93	-13705.10	458.46	-12004.00	271.41	10.64	1.912

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	M'ydy <daNm>	M'ydz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
-0.00	7	SND	1	1	0.00	-14771.00	1051.08	1051.08	3208.28	3208.28	-14771.00	2853.46	8567.69	73.12	6.44	2.675
-0.00	7	SND	1	1	0.00	-14771.00	1051.08	1051.08	3208.28	3208.28	-14771.00	2853.46	8567.69	73.12	6.44	2.675
3.63	1	SND	1	1	363.00	-13531.20	-2050.79	-2050.79	-1229.36	-1229.36	-13531.20	-7457.07	-4303.52	208.12	5.59	3.601
4.03	1	SND	2	1	0.00	-5847.31	-2663.61	-2663.61	-1382.19	-1382.19	-5847.31	-6888.88	-3576.04	203.91	6.51	2.586
4.03	1	SND	2	1	0.00	-5847.31	-2663.61	-2663.61	-1382.19	-1382.19	-5847.31	-6888.88	-3576.04	203.91	6.51	2.586
7.80	1	SND	2	1	376.58	-4340.99	1580.15	1580.15	-2099.94	-2099.94	-4340.99	4388.25	-6018.35	303.75	6.02	2.834

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	Mz <daNm>	My <daNm>	AfT <cmq>	AfC <cmq>	σ_c <daN/cmq>	σ_f <daN/cmq>
-0.00	53	SLE R	1	1	0.00	-19016.00	3311.90	18.22	6.03	10.05	45.38	509.45
-0.00	22	SLE Q	1	1	0.00	-15099.30	183.67	48.92	0.00	16.09	10.04	143.42
-0.00	53	SLE R	1	1	0.00	-19016.00	3311.90	18.22	6.03	10.05	45.38	509.45
-0.00	22	SLE Q	1	1	0.00	-15099.30	183.67	48.92	0.00	16.09	10.04	143.42
3.63	53	SLE R	1	1	363.00	-17564.00	-2296.32	-24.68	6.03	10.05	31.23	373.44
3.63	22	SLE Q	1	1	363.00	-13647.30	-811.14	-49.18	0.00	16.09	14.21	186.68
4.03	53	SLE R	2	1	0.00	-9888.52	-2609.02	-48.86	10.05	6.03	37.10	625.37
4.03	22	SLE Q	2	1	0.00	-5972.89	-894.82	-43.55	6.03	10.05	12.63	146.50
4.03	53	SLE R	2	1	0.00	-9888.52	-2609.02	-48.86	10.05	6.03	37.10	625.37
4.03	22	SLE Q	2	1	0.00	-5972.89	-894.82	-43.55	6.03	10.05	12.63	146.50
7.80	54	SLE R	2	1	376.58	-9421.16	-4272.00	22.09	10.05	6.03	60.38	1412.26
7.80	22	SLE Q	2	1	376.58	-4466.57	-1761.36	14.53	10.05	6.03	24.97	547.66

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	c <mm>	s <mm>	K_2	Φ_{eq}	Δ_{sm} <mm>	A_s <cmq>	$A_{c\ eff}$ <cmq>	σ_s <daN/cmq>	ε_{sm}	Wk <mm>
4.03	22	SLE Q	2	1	0.00	-5972.89	-43.55	-894.82	44.00	148.00	0.50	16.00	245.98	2.01	198.53	98.23	0.03	0.01
4.03	19	SLE F	2	1	0.00	-6717.23	-47.58	-1038.21	44.00	148.00	0.50	16.00	253.12	2.01	207.50	121.46	0.04	0.02
4.03	22	SLE Q	2	1	0.00	-5972.89	-43.55	-894.82	44.00	148.00	0.50	16.00	245.98	2.01	198.53	98.23	0.03	0.01
4.03	19	SLE F	2	1	0.00	-6717.23	-47.58	-1038.21	44.00	148.00	0.50	16.00	253.12	2.01	207.50	121.46	0.04	0.02
7.80	22	SLE Q	2	1	376.58	-4466.57	14.53	-1761.36	44.00	148.00	0.50	16.00	178.60	6.03	341.59	547.66	0.16	0.05
7.80	19	SLE F	2	1	376.58	-5210.91	15.41	-2162.30	44.00	148.00	0.50	16.00	179.46	6.03	344.83	688.46	0.20	0.06

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
-0.00	0.60	ø8/20	2	2	36	SLU	0.40	0.35	668.55	2.50	15312.40	33536.50	15312.40	0.40	0.35	370.15	2.50	15312.40	33536.50	15312.40	22.904
-0.00	0.60	ø8/20	2	2	49	SLU	0.40	0.35	3119.50	2.50	15312.40	33949.40	15312.40	0.40	0.35	15.13	2.50	15312.40	33949.40	15312.40	4.909
-0.00	0.60	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	693.12	2.50	15312.40	32344.70	15312.40	0.40	0.35	1222.16	2.50	15312.40	32344.70	15312.40	12.529
-0.00	0.60	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	1407.50	2.50	15312.40	32373.20	15312.40	0.40	0.35	545.93	2.50	15312.40	32373.20	15312.40	10.879
0.60	3.03	ø8/20	2	2	36	SLU	0.40	0.35	668.55	2.50	15312.40	33494.20	15312.40	0.40	0.35	370.15	2.50	15312.40	33494.20	15312.40	22.904
0.60	3.03	ø8/20	2	2	49	SLU	0.40	0.35	2845.17	2.50	15312.40	33907.20	15312.40	0.40	0.35	15.13	2.50	15312.40	33907.20	15312.40	5.382
0.60	3.03	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	693.12	2.50	15312.40	32312.20	15312.40	0.40	0.35	1222.16	2.50	15312.40	32312.20	15312.40	12.529
0.60	3.03	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	1407.50	2.50	15312.40	32340.70	15312.40	0.40	0.35	545.93	2.50	15312.40	32340.70	15312.40	10.879
3.03	3.63	ø8/20	2	2	36	SLU	0.40	0.35	668.55	2.50	15312.40	33325.30	15312.40	0.40	0.35	370.15	2.50	15312.40	33325.30	15312.40	22.904
3.03	3.63	ø8/20	2	2	49	SLU	0.40	0.35	1747.88	2.50	15312.40	33738.30	15312.40	0.40	0.35	15.13	2.50	15312.40	33738.30	15312.40	8.761
3.03	3.63	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	693.12	2.50	15312.40	32182.30	15312.40	0.40	0.35	1222.16	2.50	15312.40	32182.30	15312.40	12.529
3.03	3.63	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	1407.50	2.50	15312.40	32210.80	15312.40	0.40	0.35	545.93	2.50	15312.40	32210.80	15312.40	10.879
4.03	4.66	ø8/20	2	2	23	SLU	0.40	0.35	583.68	2.50	15312.40	31782.10	15312.40	0.40	0.35	265.33	2.50	15312.40	31782.10	15312.40	26.234
4.03	4.66	ø8/20	2	2	49	SLU	0.40	0.35	1233.24	2.50	15312.40	32195.70	15312.40	0.40	0.35	27.63	2.50	15312.40	32195.70	15312.40	12.416
4.03	4.66	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	271.54	2.50	15312.40	31121.00	15312.40	0.40	0.35	1126.21	2.50	15312.40	31121.00	15312.40	13.596
4.03	4.66	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	335.57	2.50	15312.40	31151.50	15312.40	0.40	0.35	428.83	2.50	15312.40	31151.50	15312.40	35.708
4.66	7.17	ø8/20	2	2	23	SLU	0.40	0.35	583.68	2.50	15312.40	31738.30	15312.40	0.40	0.35	265.33	2.50	15312.40	31738.30	15312.40	26.234
4.66	7.17	ø8/20	2	2	62	SLU	0.40	0.35	1356.11	2.50	15312.40	31324.50	15312.40	0.40	0.35	27.92	2.50	15312.40	31324.50	15312.40	11.291
4.66	7.17	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	271.54	2.50	15312.40	31087.30	15312.40	0.40	0.35	1126.21	2.50	15312.40	31087.30	15312.40	13.596

4.66	7.17	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	335.57	2.50	15312.40	31117.80	15312.40	0.40	0.35	428.83	2.50	15312.40	31117.80	15312.40	35.708
7.17	7.80	ø8/20	2	2	23	SLU	0.40	0.35	583.68	2.50	15312.40	31563.00	15312.40	0.40	0.35	265.33	2.50	15312.40	31563.00	15312.40	26.234
7.17	7.80	ø8/20	2	2	62	SLU	0.40	0.35	1640.70	2.50	15312.40	31149.20	15312.40	0.40	0.35	27.92	2.50	15312.40	31149.20	15312.40	9.333
7.17	7.80	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	271.54	2.50	15312.40	30952.50	15312.40	0.40	0.35	1126.21	2.50	15312.40	30952.50	15312.40	13.596
7.17	7.80	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	335.57	2.50	15312.40	30983.00	15312.40	0.40	0.35	428.83	2.50	15312.40	30983.00	15312.40	35.708

Verifiche di resistenza al fuoco

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
-0.00	75(e)	SLU I	1	1	0.00	-15099.30	48.92	183.67	-143809.00	8811.47	8811.39	45.00	33.46	9.524
-0.00	75(e)	SLU I	1	1	0.00	-15099.30	48.92	183.67	-143809.00	8811.47	8811.39	45.00	33.46	9.524
3.63	75(e)	SLU I	1	1	363.00	-13647.30	-49.18	-811.14	-143809.00	-4040.87	-12118.50	253.12	39.47	10.537
4.03	75(e)	SLU I	2	1	0.00	-5972.89	-43.55	-894.82	-5972.89	-1543.04	-11927.10	262.97	58.02	13.322
4.03	75(e)	SLU I	2	1	0.00	-5972.89	-43.55	-894.82	-5972.89	-1543.04	-11927.10	262.97	58.02	13.322
7.80	75(e)	SLU I	2	1	376.58	-4466.57	14.53	-1761.36	-4466.57	-617.04	-11829.00	267.19	72.24	6.716

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
-0.00	0.60	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	274.05	2.50	17609.30	48688.90	17609.30	0.35	0.00	27.02	2.50	17609.30	48688.90	17609.30	64.255
0.60	3.03	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	274.05	2.50	17609.30	48651.40	17609.30	0.35	0.00	27.02	2.50	17609.30	48651.40	17609.30	64.255
3.03	3.63	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	274.05	2.50	17609.30	48501.50	17609.30	0.35	0.00	27.02	2.50	17609.30	48501.50	17609.30	64.255
4.03	4.66	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	230.11	2.50	17609.30	47275.60	17609.30	0.35	0.00	15.42	2.50	17609.30	47275.60	17609.30	76.525
4.66	7.17	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	230.11	2.50	17609.30	47236.70	17609.30	0.35	0.00	15.42	2.50	17609.30	47236.70	17609.30	76.525
7.17	7.80	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	230.11	2.50	17609.30	47081.20	17609.30	0.35	0.00	15.42	2.50	17609.30	47081.20	17609.30	76.525

Pilastrata n. 82

Nodi: 82 182 282

Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Tipo	B <cm>	H <cm>	Cf <cm>	Cls	Fck <daN/cmq>	Fctk <daN/cmq>	Fcd <daN/cmq>	Fcd (Inc) <daN/cmq>	Fctd <daN/cmq>	Tp	Fyk <daN/cmq>	Fyd <daN/cmq>
1	R	40.00	40.00	5.10	C25/30	249.00	17.91	141.10	249.00	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
-0.00	49(e)	SLU	1	1	0.00	-27271.30	67.37	549.52	4651.91	4651.91	-27271.30	1478.99	13619.20	82.97	6.61	2.925
-0.00	49(e)	SLU	1	1	0.00	-27271.30	67.37	549.52	4651.91	4651.91	-27271.30	1478.99	13619.20	82.97	6.61	2.925
3.63	49(e)	SLU	1	1	363.00	-25383.70	-47.37	-511.48	-3181.00	-3181.00	-25383.70	-2192.96	-13153.30	260.16	6.40	4.139
4.03	49(e)	SLU	2	1	0.00	-14202.80	-77.51	-284.06	-3478.91	-3478.91	-14202.80	-1037.33	-12034.20	265.78	9.27	3.461
4.03	49(e)	SLU	2	1	0.00	-14202.80	-77.51	-284.06	-3478.91	-3478.91	-14202.80	-1037.33	-12034.20	265.78	9.27	3.461
7.80	50(e)	SLU	2	1	376.58	-13850.80	46.20	-277.02	-6367.25	-6367.25	-13850.80	-458.00	-12023.90	268.59	10.61	1.888

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	M'ydy <daNm>	M'ydz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
-0.00	7	SND	1	1	0.00	-14908.00	1075.88	1075.88	2871.53	2871.53	-14908.00	3072.55	8451.08	71.72	6.28	2.932
-0.00	7	SND	1	1	0.00	-14908.00	1075.88	1075.88	2871.53	2871.53	-14908.00	3072.55	8451.08	71.72	6.28	2.932
3.63	1	SND	1	1	363.00	-13617.50	-2085.95	-2085.95	-1160.57	-1160.57	-13617.50	-7468.14	-4307.44	208.12	5.58	3.612
4.03	1	SND	2	1	0.00	-5923.32	-2654.69	-2654.69	-1254.54	-1254.54	-5923.32	-7012.47	-3420.12	202.50	6.62	2.657
4.03	1	SND	2	1	0.00	-5923.32	-2654.69	-2654.69	-1254.54	-1254.54	-5923.32	-7012.47	-3420.12	202.50	6.62	2.657
7.80	7	SND	2	1	376.58	-4246.40	640.50	640.50	-2814.13	-2814.13	-4246.40	1876.71	-7755.35	281.25	8.55	2.765

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	Mz <daNm>	My <daNm>	AfT <cmq>	AfC <cmq>	σ_c <daN/cmq>	σ_f <daN/cmq>
-0.00	53	SLE R	1	1	0.00	-19086.90	3112.66	49.25	6.03	10.05	42.89	488.72
-0.00	22	SLE Q	1	1	0.00	-15169.30	137.36	71.39	0.00	16.09	9.89	141.90
-0.00	53	SLE R	1	1	0.00	-19086.90	3112.66	49.25	6.03	10.05	42.89	488.72
-0.00	22	SLE Q	1	1	0.00	-15169.30	137.36	71.39	0.00	16.09	9.89	141.90
3.63	53	SLE R	1	1	363.00	-17634.90	-2157.83	-35.69	6.03	10.05	29.52	357.48
3.63	22	SLE Q	1	1	363.00	-13717.30	-791.22	-71.12	0.00	16.09	14.27	187.43
4.03	53	SLE R	2	1	0.00	-9956.57	-2360.47	-52.08	10.05	6.03	33.52	512.13
4.03	22	SLE Q	2	1	0.00	-6027.61	-853.02	-32.91	6.03	10.05	11.90	139.75
4.03	53	SLE R	2	1	0.00	-9956.57	-2360.47	-52.08	10.05	6.03	33.52	512.13
4.03	22	SLE Q	2	1	0.00	-6027.61	-853.02	-32.91	6.03	10.05	11.90	139.75
7.80	54	SLE R	2	1	376.58	-9521.07	-4331.99	30.58	10.05	6.03	61.38	1435.72
7.80	22	SLE Q	2	1	376.58	-4521.29	-1770.02	14.88	10.05	6.03	25.10	548.42

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	c <mm>	s <mm>	K_2	Φ_{eq}	Δ_{sm} <mm>	A_s <cmq>	$A_{c\ eff}$ <cmq>	σ_s <daN/cmq>	ε_{sm}	Wk <mm>
4.03	22	SLE Q	2	1	0.00	-6027.61	-32.91	-853.02	44.00	148.00	0.50	16.00	239.11	2.01	189.89	80.80	0.02	0.01
4.03	19	SLE F	2	1	0.00	-6782.58	-37.71	-993.04	44.00	148.00	0.50	16.00	246.22	2.01	198.82	101.99	0.03	0.01
4.03	22	SLE Q	2	1	0.00	-6027.61	-32.91	-853.02	44.00	148.00	0.50	16.00	239.11	2.01	189.89	80.80	0.02	0.01
4.03	19	SLE F	2	1	0.00	-6782.58	-37.71	-993.04	44.00	148.00	0.50	16.00	246.22	2.01	198.82	101.99	0.03	0.01
7.80	22	SLE Q	2	1	376.58	-4521.29	14.88	-1770.02	44.00	148.00	0.50	16.00	178.48	6.03	341.12	548.42	0.16	0.05
7.80	19	SLE F	2	1	376.58	-5276.26	15.71	-2168.73	44.00	148.00	0.50	16.00	179.32	6.03	344.28	687.50	0.20	0.06

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
-0.00	0.60	ø8/20	2	2	36	SLU	0.40	0.35	628.12	2.50	15312.40	33551.40	15312.40	0.40	0.35	388.78	2.50	15312.40	33551.40	15312.40	24.378
-0.00	0.60	ø8/20	2	2	49	SLU	0.40	0.35	2980.79	2.50	15312.40	33962.90	15312.40	0.40	0.35	31.61	2.50	15312.40	33962.90	15312.40	5.137
-0.00	0.60	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	649.21	2.50	15312.40	32351.90	15312.40	0.40	0.35	1241.16	2.50	15312.40	32351.90	15312.40	12.337
-0.00	0.60	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	1256.21	2.50	15312.40	32373.60	15312.40	0.40	0.35	559.84	2.50	15312.40	32373.60	15312.40	12.189
0.60	3.02	ø8/20	2	2	36	SLU	0.40	0.35	628.12	2.50	15312.40	33509.20	15312.40	0.40	0.35	388.78	2.50	15312.40	33509.20	15312.40	24.378
0.60	3.02	ø8/20	2	2	49	SLU	0.40	0.35	2706.47	2.50	15312.40	33920.70	15312.40	0.40	0.35	31.61	2.50	15312.40	33920.70	15312.40	5.658
0.60	3.02	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	649.21	2.50	15312.40	32319.40	15312.40	0.40	0.35	1241.16	2.50	15312.40	32319.40	15312.40	12.337
0.60	3.02	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	1256.21	2.50	15312.40	32341.10	15312.40	0.40	0.35	559.84	2.50	15312.40	32341.10	15312.40	12.189
3.02	3.63	ø8/20	2	2	36	SLU	0.40	0.35	628.12	2.50	15312.40	33340.30	15312.40	0.40	0.35	388.78	2.50	15312.40	33340.30	15312.40	24.378
3.02	3.63	ø8/20	2	2	49	SLU	0.40	0.35	1609.18	2.50	15312.40	33751.80	15312.40	0.40	0.35	31.61	2.50	15312.40	33751.80	15312.40	9.516
3.02	3.63	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	649.21	2.50	15312.40	32189.50	15312.40	0.40	0.35	1241.16	2.50	15312.40	32189.50	15312.40	12.337
3.02	3.63	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	1256.21	2.50	15312.40	32211.20	15312.40	0.40	0.35	559.84	2.50	15312.40	32211.20	15312.40	12.189
4.03	4.66	ø8/20	2	2	23	SLU	0.40	0.35	604.10	2.50	15312.40	31797.20	15312.40	0.40	0.35	261.71	2.50	15312.40	31797.20	15312.40	25.348
4.03	4.66	ø8/20	2	2	49	SLU	0.40	0.35	1374.66	2.50	15312.40	32208.80	15312.40	0.40	0.35	35.09	2.50	15312.40	32208.80	15312.40	11.139
4.03	4.66	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	257.66	2.50	15312.40	31125.50	15312.40	0.40	0.35	1125.08	2.50	15312.40	31125.50	15312.40	13.610
4.03	4.66	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	270.79	2.50	15312.40	31148.40	15312.40	0.40	0.35	439.88	2.50	15312.40	31148.40	15312.40	34.810
4.66	7.17	ø8/20	2	2	23	SLU	0.40	0.35	604.10	2.50	15312.40	31753.40	15312.40	0.40	0.35	261.71	2.50	15312.40	31753.40	15312.40	25.348
4.66	7.17	ø8/20	2	2	63	SLU	0.40	0.35	1244.81	2.50	15312.40	31887.60	15312.40	0.40	0.35	22.17	2.50	15312.40	31887.60	15312.40	12.301
4.66	7.17	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	257.66	2.50	15312.40	31091.80	15312.40	0.40	0.35	1125.08	2.50	15312.40	31091.80	15312.40	13.610
4.66	7.17	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	270.79	2.50	15312.40	31114.70	15312.40	0.40	0.35	439.88	2.50	15312.40	31114.70	15312.40	34.810
7.17	7.80	ø8/20	2	2	23	SLU	0.40	0.35	604.10	2.50	15312.40	31578.20	15312.40	0.40	0.35	261.71	2.50	15312.40	31578.20	15312.40	25.348
7.17	7.80	ø8/20	2	2	62	SLU	0.40	0.35	1526.91	2.50	15312.40	31168.00	15312.40	0.40	0.35	11.23	2.50	15312.40	31168.00	15312.40	10.028
7.17	7.80	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	257.66	2.50	15312.40	30957.00	15312.40	0.40	0.35	1125.08	2.50	15312.40	30957.00	15312.40	13.610
7.17	7.80	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	270.79	2.50	15312.40	30979.90	15312.40	0.40	0.35	439.88	2.50	15312.40	30979.90	15312.40	34.810

Verifiche di resistenza al fuoco

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
-0.00	75(e)	SLU I	1	1	0.00	-15169.30	71.39	137.36	-143809.00	8816.70	8816.62	45.00	33.45	9.480
-0.00	75(e)	SLU I	1	1	0.00	-15169.30	71.39	137.36	-143809.00	8816.70	8816.62	45.00	33.45	9.480
3.63	75(e)	SLU I	1	1	363.00	-13717.30	-71.12	-791.22	-143809.00	-4198.95	-11951.80	251.72	38.25	10.484
4.03	75(e)	SLU I	2	1	0.00	-6027.61	-32.91	-853.02	-6027.61	-1539.44	-11934.80	262.97	57.99	13.968
4.03	75(e)	SLU I	2	1	0.00	-6027.61	-32.91	-853.02	-6027.61	-1539.44	-11934.80	262.97	57.99	13.968
7.80	75(e)	SLU I	2	1	376.58	-4521.29	14.88	-1770.02	-4521.29	-616.63	-11836.80	267.19	72.17	6.688

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
-0.00	0.60	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	255.81	2.50	17609.30	48699.70	17609.30	0.35	0.00	39.26	2.50	17609.30	48699.70	17609.30	68.838
0.60	3.02	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	255.81	2.50	17609.30	48662.20	17609.30	0.35	0.00	39.26	2.50	17609.30	48662.20	17609.30	68.838
3.02	3.63	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	255.81	2.50	17609.30	48512.30	17609.30	0.35	0.00	39.26	2.50	17609.30	48512.30	17609.30	68.838
4.03	4.66	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	243.51	2.50	17609.30	47284.10	17609.30	0.35	0.00	12.69	2.50	17609.30	47284.10	17609.30	72.315
4.66	7.17	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	243.51	2.50	17609.30	47245.20	17609.30	0.35	0.00	12.69	2.50	17609.30	47245.20	17609.30	72.315
7.17	7.80	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	243.51	2.50	17609.30	47089.70	17609.30	0.35	0.00	12.69	2.50	17609.30	47089.70	17609.30	72.315

Pilastrata n. 83

Nodi: 83 183 283

Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Tipo	B <cm>	H <cm>	Cf <cm>	Cls	Fck <daN/cmq>	Fctk <daN/cmq>	Fcd <daN/cmq>	Fcd (Inc) <daN/cmq>	Fctd <daN/cmq>	Tp	Fyk <daN/cmq>	Fyd <daN/cmq>
1	R	40.00	40.00	5.00	C25/30	249.00	17.91	141.10	249.00	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
-0.00	62	SLU	1	1	0.00	-20558.10	432.84	432.84	-3349.88	-3349.88	-20558.10	1441.79	-10752.50	277.03	8.33	3.212
-0.00	62	SLU	1	1	0.00	-20558.10	432.84	432.84	-3349.88	-3349.88	-20558.10	1441.79	-10752.50	277.03	8.33	3.212
3.63	49(e)	SLU	1	1	363.00	-23697.50	87.86	-477.51	-1560.66	-1560.66	-23697.50	-3149.04	-10590.90	254.53	6.36	6.770
4.03	62	SLU	2	1	0.00	-7990.36	-197.89	-197.89	1101.48	1101.48	-7990.36	-1541.22	8992.08	97.03	10.57	8.152
4.03	62	SLU	2	1	0.00	-7990.36	-197.89	-197.89	1101.48	1101.48	-7990.36	-1541.22	8992.08	97.03	10.57	8.152
7.80	50	SLU	2	1	376.58	-12653.30	311.81	311.81	-7052.86	-7052.86	-12653.30	435.88	-9747.06	271.41	12.44	1.382

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	M'ydy <daNm>	M'ydz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
-0.00	1	SND	1	1	0.00	-13605.20	2552.40	2552.40	-1396.92	-1396.92	-13605.20	6413.87	-3536.70	334.69	6.30	2.517
-0.00	1	SND	1	1	0.00	-13605.20	2552.40	2552.40	-1396.92	-1396.92	-13605.20	6413.87	-3536.70	334.69	6.30	2.517
3.63	1	SND	1	1	363.00	-12153.20	-2124.01	-2124.01	-782.08	-782.08	-12153.20	-6849.11	-2477.76	196.88	7.34	3.218
4.03	1	SND	2	1	0.00	-5389.70	-2936.35	-2936.35	606.87	606.87	-5389.70	-6537.47	1386.50	171.56	10.47	2.229
4.03	1	SND	2	1	0.00	-5389.70	-2936.35	-2936.35	606.87	606.87	-5389.70	-6537.47	1386.50	171.56	10.47	2.229
7.80	1	SND	2	1	376.58	-3883.37	1827.76	1827.76	-2293.97	-2293.97	-3883.37	3697.01	-4755.23	303.75	6.77	2.054

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	Mz <daNm>	My <daNm>	AfT <cmq>	AfC <cmq>	σ_c <daN/cmq>	σ_f <daN/cmq>
-0.00	66	SLE R	1	1	0.00	-14577.70	-2248.82	298.63	6.16	6.16	36.41	416.62
-0.00	22	SLE Q	1	1	0.00	-14493.10	-408.82	174.23	0.00	12.31	12.90	175.20
-0.00	66	SLE R	1	1	0.00	-14577.70	-2248.82	298.63	6.16	6.16	36.41	416.62
-0.00	22	SLE Q	1	1	0.00	-14493.10	-408.82	174.23	0.00	12.31	12.90	175.20
3.63	53	SLE R	1	1	363.00	-16477.00	-1052.02	56.62	0.00	12.31	18.32	240.00

3.63	22	SLE Q	1	1	363.00	-13041.00	-301.00	-19.71	0.00	12.31	9.93	138.97
4.03	66	SLE R	2	1	0.00	-5799.71	737.30	-140.00	4.62	7.70	12.14	144.32
4.03	22	SLE Q	2	1	0.00	-5703.21	110.03	-161.11	0.00	12.31	5.42	72.76
4.03	66	SLE R	2	1	0.00	-5799.71	737.30	-140.00	4.62	7.70	12.14	144.32
4.03	22	SLE Q	2	1	0.00	-5703.21	110.03	-161.11	0.00	12.31	5.42	72.76
7.80	54	SLE R	2	1	376.58	-8707.52	-4807.01	214.24	7.70	4.62	79.58	2205.67
7.80	22	SLE Q	2	1	376.58	-4196.89	-2074.58	87.77	7.70	4.62	34.17	914.11

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	c <mm>	s <mm>	K_2	Φ_{eq}	Δ_{sm} <mm>	A_s <cmq>	$A_{c\ eff}$ <cmq>	σ_s <daN/cmq>	ε_{sm}	Wk <mm>
7.80	22	SLE Q	2	1	376.58	-4196.89	87.77	-2074.58	44.00	149.00	0.50	14.00	194.44	4.62	351.13	914.11	0.27	0.09
7.80	19	SLE F	2	1	376.58	-4879.92	101.25	-2505.27	44.00	149.00	0.50	14.00	195.15	4.62	353.47	1118.41	0.33	0.11

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
-0.00	0.60	ø8/20	2	2	36	SLU	0.40	0.35	10.71	2.50	15312.40	33417.40	15312.40	0.40	0.35	437.05	2.50	15312.40	33417.40	15312.40	35.036
-0.00	0.60	ø8/20	2	2	49	SLU	0.40	0.35	1877.34	2.50	15312.40	33736.60	15312.40	0.40	0.35	31.71	2.50	15312.40	33736.60	15312.40	8.156
-0.00	0.60	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	433.15	2.50	15312.40	32366.90	15312.40	0.40	0.35	1287.40	2.50	15312.40	32366.90	15312.40	11.894
-0.00	0.60	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	866.96	2.50	15312.40	32315.90	15312.40	0.40	0.35	582.35	2.50	15312.40	32315.90	15312.40	17.662
0.60	3.02	ø8/20	2	2	36	SLU	0.40	0.35	10.71	2.50	15312.40	33375.20	15312.40	0.40	0.35	437.05	2.50	15312.40	33375.20	15312.40	35.036
0.60	3.02	ø8/20	2	2	49	SLU	0.40	0.35	1627.34	2.50	15312.40	33694.40	15312.40	0.40	0.35	31.71	2.50	15312.40	33694.40	15312.40	9.409
0.60	3.02	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	433.15	2.50	15312.40	32334.40	15312.40	0.40	0.35	1287.40	2.50	15312.40	32334.40	15312.40	11.894
0.60	3.02	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	866.96	2.50	15312.40	32283.50	15312.40	0.40	0.35	582.35	2.50	15312.40	32283.50	15312.40	17.662
3.02	3.63	ø8/20	2	2	36	SLU	0.40	0.35	10.71	2.50	15312.40	33206.20	15312.40	0.40	0.35	437.05	2.50	15312.40	33206.20	15312.40	35.036
3.02	3.63	ø8/20	2	2	49	SLU	0.40	0.35	627.33	2.50	15312.40	33525.40	15312.40	0.40	0.35	31.71	2.50	15312.40	33525.40	15312.40	24.409
3.02	3.63	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	433.15	2.50	15312.40	32204.50	15312.40	0.40	0.35	1287.40	2.50	15312.40	32204.50	15312.40	11.894
3.02	3.63	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	866.96	2.50	15312.40	32153.50	15312.40	0.40	0.35	582.35	2.50	15312.40	32153.50	15312.40	17.662
4.03	4.66	ø8/20	2	2	23	SLU	0.40	0.35	1255.13	2.50	15312.40	31700.60	15312.40	0.40	0.35	370.31	2.50	15312.40	31700.60	15312.40	12.200
4.03	4.66	ø8/20	2	2	50	SLU	0.40	0.35	2245.41	2.50	15312.40	32263.70	15312.40	0.40	0.35	193.10	2.50	15312.40	32263.70	15312.40	6.819
4.03	4.66	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	675.32	2.50	15312.40	31110.00	15312.40	0.40	0.35	1264.05	2.50	15312.40	31110.00	15312.40	12.114
4.03	4.66	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	747.48	2.50	15312.40	31107.00	15312.40	0.40	0.35	531.67	2.50	15312.40	31107.00	15312.40	20.485
4.66	7.17	ø8/20	2	2	23	SLU	0.40	0.35	1255.13	2.50	15312.40	31656.80	15312.40	0.40	0.35	370.31	2.50	15312.40	31656.80	15312.40	12.200
4.66	7.17	ø8/20	2	2	50	SLU	0.40	0.35	2089.79	2.50	15312.40	32219.90	15312.40	0.40	0.35	193.10	2.50	15312.40	32219.90	15312.40	7.327
4.66	7.17	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	675.32	2.50	15312.40	31076.30	15312.40	0.40	0.35	1264.05	2.50	15312.40	31076.30	15312.40	12.114
4.66	7.17	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	747.48	2.50	15312.40	31073.30	15312.40	0.40	0.35	531.67	2.50	15312.40	31073.30	15312.40	20.485
7.17	7.80	ø8/20	2	2	23	SLU	0.40	0.35	1255.14	2.50	15312.40	31481.60	15312.40	0.40	0.35	370.31	2.50	15312.40	31481.60	15312.40	12.200
7.17	7.80	ø8/20	2	2	63	SLU	0.40	0.35	2123.69	2.50	15312.40	31629.50	15312.40	0.40	0.35	115.39	2.50	15312.40	31629.50	15312.40	7.210
7.17	7.80	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	675.32	2.50	15312.40	30941.50	15312.40	0.40	0.35	1264.05	2.50	15312.40	30941.50	15312.40	12.114
7.17	7.80	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	747.48	2.50	15312.40	30938.50	15312.40	0.40	0.35	531.67	2.50	15312.40	30938.50	15312.40	20.485

Verifiche di resistenza al fuoco

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
-0.00	75(e)	SLU I	1	1	0.00	-14493.10	174.23	-408.82	-143809.00	6171.38	-8470.68	306.56	35.78	9.923
-0.00	75(e)	SLU I	1	1	0.00	-14493.10	174.23	-408.82	-143809.00	6171.38	-8470.68	306.56	35.78	9.923
3.63	75(e)	SLU I	1	1	363.00	-13041.00	-19.71	-301.00	-143809.00	-6859.44	-7602.39	227.81	35.94	11.027
4.03	75(e)	SLU I	2	1	0.00	-5703.21	-161.11	110.03	-143809.00	-7679.30	5471.92	146.25	39.79	25.215
4.03	75(e)	SLU I	2	1	0.00	-5703.21	-161.11	110.03	-143809.00	-7679.30	5471.92	146.25	39.79	25.215
7.80	75	SLU I	2	1	376.58	-4196.89	87.77	-2074.58	-4196.89	325.58	-9365.60	271.41	88.58	4.513

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
-0.00	0.60	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	29.70	2.50	17609.30	48595.00	17609.30	0.35	0.00	53.43	2.50	17609.30	48595.00	17609.30	>100
0.60	3.02	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	29.70	2.50	17609.30	48557.50	17609.30	0.35	0.00	53.43	2.50	17609.30	48557.50	17609.30	>100
3.02	3.63	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	29.70	2.50	17609.30	48407.60	17609.30	0.35	0.00	53.43	2.50	17609.30	48407.60	17609.30	>100
4.03	4.66	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	580.12	2.50	17609.30	47233.80	17609.30	0.35	0.00	66.09	2.50	17609.30	47233.80	17609.30	30.355
4.66	7.17	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	580.12	2.50	17609.30	47195.00	17609.30	0.35	0.00	66.09	2.50	17609.30	47195.00	17609.30	30.355
7.17	7.80	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	580.12	2.50	17609.30	47039.50	17609.30	0.35	0.00	66.09	2.50	17609.30	47039.50	17609.30	30.355

Pilastrata n. 84

Nodi: 84 184 284

Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Tipo	B <cm>	H <cm>	Cf <cm>	Cls	Fck <daN/cmq>	Fctk <daN/cmq>	Fcd <daN/cmq>	Fcd (Inc) <daN/cmq>	Fctd <daN/cmq>	Tp	Fyk <daN/cmq>	Fyd <daN/cmq>
1	R	40.00	40.00	5.00	C25/30	249.00	17.91	141.10	249.00	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	62(e)	SLU	1	1	0.00	-23136.10	110.81	-466.19	-3630.66	-3630.66	-23136.10	-1423.45	-11097.50	262.97	7.92	3.057
0.00	62(e)	SLU	1	1	0.00	-23136.10	110.81	-466.19	-3630.66	-3630.66	-23136.10	-1423.45	-11097.50	262.97	7.92	3.057
3.63	49(e)	SLU	1	1	363.00	-23123.60	176.54	-465.94	-2279.45	-2279.45	-23123.60	-2235.37	-10909.60	258.75	6.98	4.787
4.03	50	SLU	2	1	0.00	-8017.51	-388.25	-388.25	4309.95	4309.95	-8017.51	-723.09	9063.33	92.81	12.76	2.101
4.03	50	SLU	2	1	0.00	-8017.51	-388.25	-388.25	4309.95	4309.95	-8017.51	-723.09	9063.33	92.81	12.76	2.101
7.80	50	SLU	2	1	376.58	-6059.29	644.32	644.32	-5278.86	-5278.86	-6059.29	1019.46	-8762.37	274.22	12.35	1.659

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	M'ydy <daNm>	M'ydz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	7	SND	1	1	0.00	-13625.80	-992.16	-992.16	-3159.42	-3159.42	-13625.80	-2297.74	-7140.43	254.53	7.37	2.265

0.00	7	SND	1	1	0.00	-13625.80	-992.16	-992.16	-3159.42	-3159.42	-13625.80	-2297.74	-7140.43	254.53	7.37	2.265
3.63	7	SND	1	1	363.00	-12173.80	681.59	681.59	-2961.45	-2961.45	-12173.80	1753.11	-7249.60	281.25	8.45	2.454
4.03	1	SND	2	1	0.00	-2996.24	-2265.20	-2265.20	2494.64	2494.64	-2996.24	-3956.58	4355.59	129.38	6.63	1.746
4.03	1	SND	2	1	0.00	-2996.24	-2265.20	-2265.20	2494.64	2494.64	-2996.24	-3956.58	4355.59	129.38	6.63	1.746
7.80	1	SND	2	1	376.58	-1489.92	1237.05	1237.05	-2054.51	-2054.51	-1489.92	2939.91	-4968.18	294.61	7.64	2.407

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	Mz <daNm>	My <daNm>	AfT <cmq>	AfC <cmq>	σ_c <daN/cmq>	σ_f <daN/cmq>
0.00	66	SLE R	1	1	0.00	-16366.10	-2464.60	73.65	4.62	7.70	36.29	419.14
0.00	22	SLE Q	1	1	0.00	-15392.80	-730.68	-99.93	0.00	12.31	15.43	205.43
0.00	66	SLE R	1	1	0.00	-16366.10	-2464.60	73.65	4.62	7.70	36.29	419.14
0.00	22	SLE Q	1	1	0.00	-15392.80	-730.68	-99.93	0.00	12.31	15.43	205.43
3.63	53	SLE R	1	1	363.00	-16164.20	-1535.79	107.90	4.62	7.70	23.35	293.94
3.63	22	SLE Q	1	1	363.00	-13940.80	-864.72	49.00	0.00	12.31	15.30	200.83
4.03	27	SLE R	2	1	0.00	-4532.01	2551.98	-875.22	7.70	4.62	57.88	1386.05
4.03	28	SLE R	2	1	0.00	-5251.86	2871.95	-606.73	7.70	4.62	57.39	1437.28
4.03	22	SLE Q	2	1	0.00	-3724.91	2238.96	-189.59	7.70	4.62	39.01	1077.60
4.03	27	SLE R	2	1	0.00	-4532.01	2551.98	-875.22	7.70	4.62	57.88	1386.05
4.03	28	SLE R	2	1	0.00	-5251.86	2871.95	-606.73	7.70	4.62	57.39	1437.28
4.03	22	SLE Q	2	1	0.00	-3724.91	2238.96	-189.59	7.70	4.62	39.01	1077.60
7.80	54	SLE R	2	1	376.58	-4212.65	-3636.96	447.90	7.70	4.62	66.72	1945.68
7.80	22	SLE Q	2	1	376.58	-2218.59	-1977.29	220.42	7.70	4.62	35.79	1057.89

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	c <mm>	s <mm>	K_2	Φ_{eq}	Δ_{sm} <mm>	A_s <cmq>	$A_{c\ eff}$ <cmq>	σ_s <daN/cmq>	ε_{sm}	Wk <mm>
4.03	22	SLE Q	2	1	0.00	-3724.91	-189.59	2238.96	44.00	149.01	0.50	14.00	191.13	4.62	340.21	1077.60	0.31	0.10
4.03	19	SLE F	2	1	0.00	-4022.82	-191.24	2366.16	44.00	149.01	0.50	14.00	191.41	4.62	341.12	1129.18	0.33	0.11
4.03	22	SLE Q	2	1	0.00	-3724.91	-189.59	2238.96	44.00	149.01	0.50	14.00	191.13	4.62	340.21	1077.60	0.31	0.10
4.03	19	SLE F	2	1	0.00	-4022.82	-191.24	2366.16	44.00	149.01	0.50	14.00	191.41	4.62	341.12	1129.18	0.33	0.11
7.80	22	SLE Q	2	1	376.58	-2218.59	220.42	-1977.29	44.00	149.01	0.50	14.00	190.91	4.62	339.48	1057.89	0.31	0.10
7.80	19	SLE F	2	1	376.58	-2516.50	250.82	-2231.40	44.00	149.01	0.50	14.00	190.76	4.62	338.99	1193.27	0.35	0.11

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.60	ø8/20	2	2	38	SLU	0.40	0.35	99.26	2.50	15312.40	33719.80	15312.40	0.40	0.35	178.06	2.50	15312.40	33719.80	15312.40	85.994
0.00	0.60	ø8/20	2	2	62	SLU	0.40	0.35	1818.60	2.50	15312.40	33407.90	15312.40	0.40	0.35	97.43	2.50	15312.40	33407.90	15312.40	8.420
0.00	0.60	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	679.65	2.50	15312.40	32711.80	15312.40	0.40	0.35	992.59	2.50	15312.40	32711.80	15312.40	15.427
0.00	0.60	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	1283.38	2.50	15312.40	32605.70	15312.40	0.40	0.35	459.86	2.50	15312.40	32605.70	15312.40	11.931
0.60	3.02	ø8/20	2	2	38	SLU	0.40	0.35	99.26	2.50	15312.40	33677.50	15312.40	0.40	0.35	178.06	2.50	15312.40	33677.50	15312.40	85.994
0.60	3.02	ø8/20	2	2	62	SLU	0.40	0.35	1550.57	2.50	15312.40	33365.60	15312.40	0.40	0.35	97.43	2.50	15312.40	33365.60	15312.40	9.875
0.60	3.02	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	679.65	2.50	15312.40	32679.30	15312.40	0.40	0.35	992.59	2.50	15312.40	32679.30	15312.40	15.427
0.60	3.02	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	1283.38	2.50	15312.40	32573.20	15312.40	0.40	0.35	459.86	2.50	15312.40	32573.20	15312.40	11.931
3.02	3.63	ø8/20	2	2	38	SLU	0.40	0.35	99.26	2.50	15312.40	33508.60	15312.40	0.40	0.35	178.06	2.50	15312.40	33508.60	15312.40	85.994
3.02	3.63	ø8/20	2	2	62	SLU	0.40	0.35	478.45	2.50	15312.40	33196.70	15312.40	0.40	0.35	97.43	2.50	15312.40	33196.70	15312.40	32.004
3.02	3.63	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	679.65	2.50	15312.40	32549.40	15312.40	0.40	0.35	992.59	2.50	15312.40	32549.40	15312.40	15.427
3.02	3.63	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	1283.38	2.50	15312.40	32443.30	15312.40	0.40	0.35	459.86	2.50	15312.40	32443.30	15312.40	11.931
4.03	4.66	ø8/20	2	2	23	SLU	0.40	0.35	1970.91	2.50	15312.40	31139.60	15312.40	0.40	0.35	1318.13	2.50	15312.40	31139.60	15312.40	7.769
4.03	4.66	ø8/20	2	2	50	SLU	0.40	0.35	2756.66	2.50	15312.40	31378.60	15312.40	0.40	0.35	274.20	2.50	15312.40	31378.60	15312.40	5.555
4.03	4.66	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	1181.00	2.50	15312.40	30900.20	15312.40	0.40	0.35	928.63	2.50	15312.40	30900.20	15312.40	12.966
4.03	4.66	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	1246.70	2.50	15312.40	30846.50	15312.40	0.40	0.35	422.11	2.50	15312.40	30846.50	15312.40	12.282
4.66	7.17	ø8/20	2	2	23	SLU	0.40	0.35	1970.91	2.50	15312.40	31095.80	15312.40	0.40	0.35	1051.29	2.50	15312.40	31095.80	15312.40	7.769
4.66	7.17	ø8/20	2	2	50	SLU	0.40	0.35	2686.53	2.50	15312.40	31334.80	15312.40	0.40	0.35	274.20	2.50	15312.40	31334.80	15312.40	5.700
4.66	7.17	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	1181.00	2.50	15312.40	30866.50	15312.40	0.40	0.35	928.63	2.50	15312.40	30866.50	15312.40	12.966
4.66	7.17	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	1246.70	2.50	15312.40	30812.80	15312.40	0.40	0.35	422.11	2.50	15312.40	30812.80	15312.40	12.282
7.17	7.80	ø8/20	2	2	36	SLU	0.40	0.35	1978.38	2.50	15312.40	30895.50	15312.40	0.40	0.35	657.19	2.50	15312.40	30895.50	15312.40	7.740
7.17	7.80	ø8/20	2	2	63	SLU	0.40	0.35	2454.16	2.50	15312.40	30982.40	15312.40	0.40	0.35	164.43	2.50	15312.40	30982.40	15312.40	6.239
7.17	7.80	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	1181.00	2.50	15312.40	30731.70	15312.40	0.40	0.35	928.63	2.50	15312.40	30731.70	15312.40	12.966
7.17	7.80	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	1246.70	2.50	15312.40	30678.00	15312.40	0.40	0.35	422.11	2.50	15312.40	30678.00	15312.40	12.282

Verifiche di resistenza al fuoco

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	75(e)	SLU I	1	1	0.00	-15392.80	-99.93	-730.68	-143809.00	-4341.94	-9992.10	250.31	39.50	9.343
0.00	75(e)	SLU I	1	1	0.00	-15392.80	-99.93	-730.68	-143809.00	-4341.94	-9992.10	250.31	39.50	9.343
3.63	75(e)	SLU I	1	1	363.00	-13940.80	49.00	-864.72	-143809.00	3286.74	-10143.40	284.06	45.40	10.316
4.03	75	SLU I	2	1	0.00	-3724.91	-189.59	2238.96	-3724.91	-693.43	9280.54	92.81	81.59	4.142
4.03	75	SLU I	2	1	0.00	-3724.91	-189.59	2238.96	-3724.91	-693.43	9280.54	92.81	81.59	4.142
7.80	75	SLU I	2	1	376.58	-2218.59	220.42	-1977.29	-2218.59	1150.52	-9010.37	274.22	76.24	4.566

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.60	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	36.93	2.50	17609.30	48734.30	17609.30	0.35	0.00	41.03	2.50	17609.30	48734.30	17609.30	>100
0.60	3.02	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	36.93	2.50	17609.30	48696.80	17609.30	0.35	0.00	41.03	2.50	17609.30	48696.80	17609.30	>100
3.02	3.63	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	36.93	2.50	17609.30	48547.00	17609.30	0.35	0.00	41.03	2.50	17609.30	48547.00	17609.30	>100
4.03	4.66	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	1119.61	2.50	17609.30	46927.50	17609.30	0.35	0.00	108.88	2.50	17609.30	46927.50	17609.30	15.728
4.66	7.17	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	1119.61	2.50	17609.30	46888.60	17609.30	0.35	0.00	108.88	2.50	17609.30	46888.60	17609.30	15.728
7.17	7.80	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	1119.61	2.50	17609.30	46733.10	17609.30	0.35	0.00	108.88	2.50	17609.30	46733.10	17609.30	15.728

Pilastrata n. 85

Nodi: 85 185

Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Tipo	B <cm>	H <cm>	Cf <cm>	Cls	Fck <daN/cmq>	Fctk <daN/cmq>	Fcd <daN/cmq>	Fcd (Inc) <daN/cmq>	Fctd <daN/cmq>	Tp	Fyk <daN/cmq>	Fyd <daN/cmq>
1	R	40.00	40.00	4.90	C25/30	249.00	17.91	141.10	249.00	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	62(e)	SLU	1	1	0.00	-11165.40	0.17	-224.98	-2043.41	-2043.41	-11165.40	-916.14	-7635.94	265.78	12.83	3.741
0.00	62(e)	SLU	1	1	0.00	-11165.40	0.17	-224.98	-2043.41	-2043.41	-11165.40	-916.14	-7635.94	265.78	12.83	3.741
3.83	50	SLU	1	1	383.00	-8435.01	601.02	601.02	-1867.13	-1867.13	-8435.01	2151.66	-7086.27	281.25	10.20	3.776

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	M'ydy <daNm>	M'ydz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	1	SND	1	1	0.00	-5144.81	-1794.71	-1794.71	-760.65	-760.65	-5144.81	-4689.12	-1992.95	195.47	9.61	2.614
0.00	1	SND	1	1	0.00	-5144.81	-1794.71	-1794.71	-760.65	-760.65	-5144.81	-4689.12	-1992.95	195.47	9.61	2.614
3.83	7	SND	1	1	383.00	-3534.92	720.61	720.61	-1480.24	-1480.24	-3534.92	2065.46	-4388.47	286.88	9.58	2.946

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	Mz <daNm>	My <daNm>	AfT <cmq>	AfC <cmq>	σ_c <daN/cmq>	σ_f <daN/cmq>
0.00	66	SLE R	1	1	0.00	-7872.33	-1366.81	-2.40	5.65	3.39	21.45	276.89
0.00	22	SLE Q	1	1	0.00	-5425.03	-233.19	-56.77	0.00	9.05	5.58	74.50
0.00	66	SLE R	1	1	0.00	-7872.33	-1366.81	-2.40	5.65	3.39	21.45	276.89
0.00	22	SLE Q	1	1	0.00	-5425.03	-233.19	-56.77	0.00	9.05	5.58	74.50
3.83	54	SLE R	1	1	383.00	-5847.80	-1275.52	419.75	5.65	3.39	28.81	489.48
3.83	53	SLE R	1	1	383.00	-4080.59	-1117.23	362.46	5.65	3.39	26.35	534.96
3.83	22	SLE Q	1	1	383.00	-3893.03	-542.78	332.88	4.52	4.52	13.37	151.35

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	c <mm>	s <mm>	K_2	Φ_{eq}	Δ_{sm} <mm>	A_s <cmq>	$A_{c\ eff}$ <cmq>	σ_s <daN/cmq>	ε_{sm}	Wk <mm>
3.83	22	SLE Q	1	1	383.00	-3893.03	332.88	-542.78	44.00	150.00	0.50	12.00	184.12	1.13	90.60	143.88	0.04	0.01
3.83	57	SLE F	1	1	383.00	-3667.37	328.93	-602.23	44.00	150.00	0.50	12.00	205.29	1.13	110.55	193.28	0.06	0.02

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.64	ø8/20	2	2	23	SLU	0.40	0.35	239.21	2.50	15312.40	31568.30	15312.40	0.40	0.35	344.51	2.50	15312.40	31568.30	15312.40	44.447
0.00	0.64	ø8/20	2	2	49	SLU	0.40	0.35	1679.86	2.50	15312.40	31346.10	15312.40	0.40	0.35	167.25	2.50	15312.40	31346.10	15312.40	9.115
0.00	0.64	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	333.69	2.50	15312.40	31068.20	15312.40	0.40	0.35	801.58	2.50	15312.40	31068.20	15312.40	19.103
0.00	0.64	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	616.21	2.50	15312.40	31078.70	15312.40	0.40	0.35	393.55	2.50	15312.40	31078.70	15312.40	24.849
0.64	3.19	ø8/20	2	2	23	SLU	0.40	0.35	239.21	2.50	15312.40	31523.80	15312.40	0.40	0.35	344.51	2.50	15312.40	31523.80	15312.40	44.447
0.64	3.19	ø8/20	2	2	49	SLU	0.40	0.35	1391.65	2.50	15312.40	31301.60	15312.40	0.40	0.35	167.25	2.50	15312.40	31301.60	15312.40	11.003
0.64	3.19	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	333.69	2.50	15312.40	31034.00	15312.40	0.40	0.35	801.58	2.50	15312.40	31034.00	15312.40	19.103
0.64	3.19	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	616.21	2.50	15312.40	31044.40	15312.40	0.40	0.35	393.55	2.50	15312.40	31044.40	15312.40	24.849
3.19	3.83	ø8/20	2	2	23	SLU	0.40	0.35	239.21	2.50	15312.40	31345.60	15312.40	0.40	0.35	344.51	2.50	15312.40	31345.60	15312.40	44.447
3.19	3.83	ø8/20	2	2	63	SLU	0.40	0.35	534.94	2.50	15312.40	31752.20	15312.40	0.40	0.35	167.94	2.50	15312.40	31752.20	15312.40	28.624
3.19	3.83	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	333.69	2.50	15312.40	30896.90	15312.40	0.40	0.35	801.58	2.50	15312.40	30896.90	15312.40	19.103
3.19	3.83	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	616.21	2.50	15312.40	30907.30	15312.40	0.40	0.35	393.55	2.50	15312.40	30907.30	15312.40	24.849

Verifiche di resistenza al fuoco

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	75(e)	SLU I	1	1	0.00	-5425.03	-56.77	-233.19	-143809.00	-3197.75	-6866.61	253.12	53.32	26.509
0.00	75(e)	SLU I	1	1	0.00	-5425.03	-56.77	-233.19	-143809.00	-3197.75	-6866.61	253.12	53.32	26.509
3.83	75	SLU I	1	1	383.00	-3893.03	332.88	-542.78	-3893.03	3980.69	-6325.12	298.12	46.41	11.737

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.64	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	80.83	2.50	17609.30	47190.80	17609.30	0.35	0.00	101.74	2.50	17609.30	47190.80	17609.30	>100
0.64	3.19	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	80.83	2.50	17609.30	47151.20	17609.30	0.35	0.00	101.74	2.50	17609.30	47151.20	17609.30	>100
3.19	3.83	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	80.83	2.50	17609.30	46993.10	17609.30	0.35	0.00	101.74	2.50	17609.30	46993.10	17609.30	>100

Pilastrata n. 86

Nodi: 86 186

Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Tipo	B <cm>	H <cm>	Cf <cm>	Cls	Fck <daN/cmq>	Fctk <daN/cmq>	Fcd <daN/cmq>	Fcd (Inc) <daN/cmq>	Fctd <daN/cmq>	Tp	Fyk <daN/cmq>	Fyd <daN/cmq>
1	R	40.00	40.00	4.90	C25/30	249.00	17.91	141.10	249.00	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.

0.00	62	SLU	1	1	0.00	-11492.90	411.38	411.38	-1564.23	-1564.23	-11492.90	1893.39	-7574.49	279.84	10.12	4.827
0.00	62	SLU	1	1	0.00	-11492.90	411.38	411.38	-1564.23	-1564.23	-11492.90	1893.39	-7574.49	279.84	10.12	4.827
3.83	50	SLU	1	1	383.00	-8788.71	-598.29	-598.29	-1845.77	-1845.77	-8788.71	-2362.96	-7097.16	257.34	9.71	3.855

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	M'ydy <daNm>	M'ydz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	1	SND	1	1	0.00	-5567.44	1952.25	1952.25	-496.40	-496.40	-5567.44	5131.91	-1288.65	351.56	11.98	2.627
0.00	1	SND	1	1	0.00	-5567.44	1952.25	1952.25	-496.40	-496.40	-5567.44	5131.91	-1288.65	351.56	11.98	2.627
3.83	1	SND	1	1	383.00	-4035.44	-1313.44	-1313.44	-987.37	-987.37	-4035.44	-3821.70	-2931.74	210.94	7.80	2.931

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	Mz <daNm>	My <daNm>	AfT <cmq>	AfC <cmq>	σ_c <daN/cmq>	σ_f <daN/cmq>
0.00	66	SLE R	1	1	0.00	-8156.68	-1038.68	283.95	3.39	5.65	19.21	226.91
0.00	22	SLE Q	1	1	0.00	-5790.04	-170.58	160.32	0.00	9.05	6.14	81.55
0.00	66	SLE R	1	1	0.00	-8156.68	-1038.68	283.95	3.39	5.65	19.21	226.91
0.00	22	SLE Q	1	1	0.00	-5790.04	-170.58	160.32	0.00	9.05	6.14	81.55
3.83	41	SLE R	1	1	383.00	-6785.15	-1242.99	-562.20	4.52	4.52	29.62	425.12
3.83	54	SLE R	1	1	383.00	-6149.62	-1291.69	-419.19	4.52	4.52	28.79	471.82
3.83	22	SLE Q	1	1	383.00	-4258.04	-713.57	-315.00	4.52	4.52	16.39	211.03

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	c <mm>	s <mm>	K_2	Φ_{eq}	Δ_{sm} <mm>	A_s <cmq>	$A_{c\ eff}$ <cmq>	σ_s <daN/cmq>	ε_{sm}	Wk <mm>
3.83	22	SLE Q	1	1	383.00	-4258.04	-315.00	-713.57	44.00	150.00	0.50	12.00	213.76	1.13	118.53	211.03	0.06	0.02
3.83	19	SLE F	1	1	383.00	-4767.48	-344.76	-818.99	44.00	150.00	0.50	12.00	219.39	1.13	123.83	246.56	0.07	0.03

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.64	ø8/20	2	2	38	SLU	0.40	0.35	377.26	2.50	15312.40	31894.70	15312.40	0.40	0.35	413.58	2.50	15312.40	31894.70	15312.40	37.024
0.00	0.64	ø8/20	2	2	49	SLU	0.40	0.35	1545.29	2.50	15312.40	31405.00	15312.40	0.40	0.35	167.58	2.50	15312.40	31405.00	15312.40	9.909
0.00	0.64	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	298.30	2.50	15312.40	31109.50	15312.40	0.40	0.35	852.60	2.50	15312.40	31109.50	15312.40	17.960
0.00	0.64	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	461.87	2.50	15312.40	31119.90	15312.40	0.40	0.35	433.14	2.50	15312.40	31119.90	15312.40	33.153
0.64	3.19	ø8/20	2	2	38	SLU	0.40	0.35	377.26	2.50	15312.40	31850.20	15312.40	0.40	0.35	413.58	2.50	15312.40	31850.20	15312.40	37.024
0.64	3.19	ø8/20	2	2	49	SLU	0.40	0.35	1264.25	2.50	15312.40	31360.40	15312.40	0.40	0.35	167.58	2.50	15312.40	31360.40	15312.40	12.112
0.64	3.19	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	298.30	2.50	15312.40	31075.20	15312.40	0.40	0.35	852.60	2.50	15312.40	31075.20	15312.40	17.960
0.64	3.19	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	461.87	2.50	15312.40	31085.70	15312.40	0.40	0.35	433.14	2.50	15312.40	31085.70	15312.40	33.153
3.19	3.83	ø8/20	2	2	38	SLU	0.40	0.35	377.26	2.50	15312.40	31671.90	15312.40	0.40	0.35	413.58	2.50	15312.40	31671.90	15312.40	37.024
3.19	3.83	ø8/20	2	2	62	SLU	0.40	0.35	760.42	2.50	15312.40	31622.30	15312.40	0.40	0.35	280.83	2.50	15312.40	31622.30	15312.40	20.137
3.19	3.83	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	298.30	2.50	15312.40	30938.10	15312.40	0.40	0.35	852.60	2.50	15312.40	30938.10	15312.40	17.960
3.19	3.83	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	461.87	2.50	15312.40	30948.60	15312.40	0.40	0.35	433.14	2.50	15312.40	30948.60	15312.40	33.153

Verifiche di resistenza al fuoco

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	75	SLU I	1	1	0.00	-5790.04	160.32	-170.58	-143809.00	5125.29	-5565.32	312.19	41.14	24.837
0.00	75	SLU I	1	1	0.00	-5790.04	160.32	-170.58	-143809.00	5125.29	-5565.32	312.19	41.14	24.837
3.83	75	SLU I	1	1	383.00	-4258.04	-315.00	-713.57	-4258.04	-2895.28	-6788.14	255.94	57.25	9.461

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.64	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	141.77	2.50	17609.30	47247.30	17609.30	0.35	0.00	124.10	2.50	17609.30	47247.30	17609.30	>100
0.64	3.19	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	141.77	2.50	17609.30	47207.80	17609.30	0.35	0.00	124.10	2.50	17609.30	47207.80	17609.30	>100
3.19	3.83	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	141.77	2.50	17609.30	47049.60	17609.30	0.35	0.00	124.10	2.50	17609.30	47049.60	17609.30	>100

Pilastrata n. 88

Nodi: 88 188

Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Tipo	B <cm>	H <cm>	Cf <cm>	Cls	Fck <daN/cmq>	Fctk <daN/cmq>	Fcd <daN/cmq>	Fcd (Inc) <daN/cmq>	Fctd <daN/cmq>	Tp	Fyk <daN/cmq>	Fyd <daN/cmq>
1	R	40.00	40.00	4.90	C25/30	249.00	17.91	141.10	249.00	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
-0.00	62	SLU	1	1	0.00	-7048.86	700.12	700.12	2408.98	2408.98	-7048.86	1925.56	6907.91	80.16	11.02	2.858
-0.00	62	SLU	1	1	0.00	-7048.86	700.12	700.12	2408.98	2408.98	-7048.86	1925.56	6907.91	80.16	11.02	2.858
3.34	49(e)	SLU	1	1	334.33	-4262.05	-16.67	85.24	1356.15	1356.15	-4262.05	433.17	6624.99	88.59	17.60	4.886

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	M'ydy <daNm>	M'ydz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
-0.00	7	SND	1	1	0.00	-3616.63	1155.77	1155.77	2367.82	2367.82	-3616.63	2068.55	4402.98	73.12	9.57	1.846
-0.00	7	SND	1	1	0.00	-3616.63	1155.77	1155.77	2367.82	2367.82	-3616.63	2068.55	4402.98	73.12	9.57	1.846

3.34	7	SND	1	1	334.33	-2279.30	555.85	555.85	1895.42	1895.42	-2279.30	1288.67	4653.99	81.56	12.90	2.444

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	Mz <daNm>	My <daNm>	AfT <cmq>	AfC <cmq>	σ_c <daN/cmq>	σ_f <daN/cmq>
-0.00	66	SLE R	1	1	0.00	-5076.46	1657.72	524.85	5.65	3.39	39.89	898.25
-0.00	22	SLE Q	1	1	0.00	-4240.53	903.66	566.11	4.52	4.52	25.68	434.69
-0.00	66	SLE R	1	1	0.00	-5076.46	1657.72	524.85	5.65	3.39	39.89	898.25
-0.00	22	SLE Q	1	1	0.00	-4240.53	903.66	566.11	4.52	4.52	25.68	434.69
3.34	55	SLE R	1	1	334.33	-3709.67	842.42	144.99	5.65	3.39	16.65	300.17
3.34	53	SLE R	1	1	334.33	-3040.27	937.25	-13.68	5.65	3.39	16.34	407.09
3.34	22	SLE Q	1	1	334.33	-2903.19	510.15	59.07	4.52	4.52	8.99	117.60

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	c <mm>	s <mm>	K_2	Φ_{eq}	Δ_{sm} <mm>	A_s <cmq>	$A_{c\ eff}$ <cmq>	σ_s <daN/cmq>	ε_{sm}	Wk <mm>
-0.00	22	SLE Q	1	1	0.00	-4240.53	566.11	903.66	44.00	150.00	0.50	12.00	229.41	1.13	133.27	434.69	0.13	0.05
-0.00	70	SLE F	1	1	0.00	-4310.38	551.38	1037.30	44.00	150.00	0.50	12.00	247.42	1.13	150.25	517.59	0.15	0.06
-0.00	22	SLE Q	1	1	0.00	-4240.53	566.11	903.66	44.00	150.00	0.50	12.00	229.41	1.13	133.27	434.69	0.13	0.05
-0.00	70	SLE F	1	1	0.00	-4310.38	551.38	1037.30	44.00	150.00	0.50	12.00	247.42	1.13	150.25	517.59	0.15	0.06
3.34	22	SLE Q	1	1	334.33	-2903.19	59.07	510.15	44.00	150.00	0.50	12.00	208.01	2.26	226.22	117.60	0.03	0.01
3.34	44	SLE F	1	1	334.33	-2920.77	88.82	509.37	44.00	150.00	0.50	12.00	295.40	1.13	195.47	122.48	0.04	0.02

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
-0.00	0.56	ø8/20	2	2	23	SLU	0.40	0.35	160.36	2.50	15312.40	31160.50	15312.40	0.40	0.35	326.02	2.50	15312.40	31160.50	15312.40	46.968
-0.00	0.56	ø8/20	2	2	62	SLU	0.40	0.35	1012.36	2.50	15312.40	31248.60	15312.40	0.40	0.35	101.58	2.50	15312.40	31248.60	15312.40	15.126
-0.00	0.56	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	501.38	2.50	15312.40	30962.70	15312.40	0.40	0.35	766.56	2.50	15312.40	30962.70	15312.40	19.975
-0.00	0.56	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	968.85	2.50	15312.40	30955.40	15312.40	0.40	0.35	476.07	2.50	15312.40	30955.40	15312.40	15.805
0.56	2.79	ø8/20	2	2	23	SLU	0.40	0.35	160.36	2.50	15312.40	31121.70	15312.40	0.40	0.35	326.02	2.50	15312.40	31121.70	15312.40	46.968
0.56	2.79	ø8/20	2	2	62	SLU	0.40	0.35	885.09	2.50	15312.40	31209.70	15312.40	0.40	0.35	101.58	2.50	15312.40	31209.70	15312.40	17.300
0.56	2.79	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	501.38	2.50	15312.40	30932.80	15312.40	0.40	0.35	766.56	2.50	15312.40	30932.80	15312.40	19.975
0.56	2.79	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	968.85	2.50	15312.40	30925.40	15312.40	0.40	0.35	476.07	2.50	15312.40	30925.40	15312.40	15.805
2.79	3.34	ø8/20	2	2	23	SLU	0.40	0.35	160.36	2.50	15312.40	30966.10	15312.40	0.40	0.35	326.02	2.50	15312.40	30966.10	15312.40	46.968
2.79	3.34	ø8/20	2	2	62	SLU	0.40	0.35	376.02	2.50	15312.40	31054.10	15312.40	0.40	0.35	101.58	2.50	15312.40	31054.10	15312.40	40.722
2.79	3.34	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	501.38	2.50	15312.40	30813.10	15312.40	0.40	0.35	766.56	2.50	15312.40	30813.10	15312.40	19.975
2.79	3.34	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	968.85	2.50	15312.40	30805.80	15312.40	0.40	0.35	476.07	2.50	15312.40	30805.80	15312.40	15.805

Verifiche di resistenza al fuoco

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
-0.00	75	SLU I	1	1	0.00	-4240.53	566.11	903.66	-4240.53	3996.75	6370.97	61.88	46.19	7.053
-0.00	75	SLU I	1	1	0.00	-4240.53	566.11	903.66	-4240.53	3996.75	6370.97	61.88	46.19	7.053
3.34	75	SLU I	1	1	334.33	-2903.19	59.07	510.15	-2903.19	874.79	6956.06	87.19	90.61	13.652

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
-0.00	0.56	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	117.70	2.50	17609.30	47007.30	17609.30	0.35	0.00	151.66	2.50	17609.30	47007.30	17609.30	>100
0.56	2.79	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	117.70	2.50	17609.30	46972.80	17609.30	0.35	0.00	151.66	2.50	17609.30	46972.80	17609.30	>100
2.79	3.34	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	117.70	2.50	17609.30	46834.80	17609.30	0.35	0.00	151.66	2.50	17609.30	46834.80	17609.30	>100

Pilastrata n. 89

Nodi: 89 189

Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Tipo	B <cm>	H <cm>	Cf <cm>	Cls	Fck <daN/cmq>	Fctk <daN/cmq>	Fcd <daN/cmq>	Fcd (Inc) <daN/cmq>	Fctd <daN/cmq>	Tp	Fyk <daN/cmq>	Fyd <daN/cmq>
1	R	40.00	40.00	4.90	C25/30	249.00	17.91	141.10	249.00	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	62	SLU	1	1	0.00	-13849.30	-680.69	-680.69	3229.01	3229.01	-13849.30	-1621.37	7952.46	98.44	10.14	2.459
0.00	62	SLU	1	1	0.00	-13849.30	-680.69	-680.69	3229.01	3229.01	-13849.30	-1621.37	7952.46	98.44	10.14	2.459
3.34	37	SLU	1	1	334.33	-12440.50	1605.73	1605.73	1695.47	1695.47	-12440.50	5702.18	6005.56	47.81	6.26	3.546

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	M'ydy <daNm>	M'ydz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	7	SND	1	1	0.00	-6235.20	-1002.34	-1002.34	2729.28	2729.28	-6235.20	-1884.52	4914.11	104.06	9.77	1.810
0.00	7	SND	1	1	0.00	-6235.20	-1002.34	-1002.34	2729.28	2729.28	-6235.20	-1884.52	4914.11	104.06	9.77	1.810
3.34	1	SND	1	1	334.33	-6002.30	2229.88	2229.88	1063.27	1063.27	-6002.30	4672.48	2208.84	18.28	8.83	2.092

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	Mz <daNm>	My <daNm>	AfT <cmq>	AfC <cmq>	σ_c <daN/cmq>	σ_f <daN/cmq>

0.00	66	SLE R	1	1	0.00	-9823.91	2202.50	-462.91	5.65	3.39	45.02	795.25
0.00	22	SLE Q	1	1	0.00	-6992.31	998.01	-185.85	4.52	4.52	17.70	204.88
0.00	66	SLE R	1	1	0.00	-9823.91	2202.50	-462.91	5.65	3.39	45.02	795.25
0.00	22	SLE Q	1	1	0.00	-6992.31	998.01	-185.85	4.52	4.52	17.70	204.88
3.34	41	SLE R	1	1	334.33	-8706.41	1156.03	1099.63	5.65	3.39	35.62	433.28
3.34	22	SLE Q	1	1	334.33	-5654.97	485.38	478.95	3.39	5.65	13.47	160.81

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	c <mm>	s <mm>	K_2	Φ_{eq}	Δ_{sm} <mm>	A_s <cmq>	$A_{c\ eff}$ <cmq>	σ_s <daN/cmq>	ε_{sm}	Wk <mm>
0.00	22	SLE Q	1	1	0.00	-6992.31	-185.85	998.01	44.00	150.00	0.50	12.00	229.95	1.13	133.78	158.72	0.05	0.02
0.00	70	SLE F	1	1	0.00	-7252.88	-218.37	1227.47	44.00	150.00	0.50	12.00	285.63	1.13	186.26	279.96	0.08	0.04
0.00	22	SLE Q	1	1	0.00	-6992.31	-185.85	998.01	44.00	150.00	0.50	12.00	229.95	1.13	133.78	158.72	0.05	0.02
0.00	70	SLE F	1	1	0.00	-7252.88	-218.37	1227.47	44.00	150.00	0.50	12.00	285.63	1.13	186.26	279.96	0.08	0.04
3.34	22	SLE Q	1	1	334.33	-5654.97	478.95	485.38	44.00	150.00	0.50	12.00	144.72	1.13	53.46	86.71	0.03	0.01
3.34	19	SLE F	1	1	334.33	-6266.45	571.00	619.12	44.00	150.00	0.50	12.00	156.43	1.13	64.50	133.65	0.04	0.01

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.56	ø8/20	2	2	37	SLU	0.40	0.35	31.49	2.50	15312.40	32205.60	15312.40	0.40	0.35	740.37	2.50	15312.40	32205.60	15312.40	20.682
0.00	0.56	ø8/20	2	2	62	SLU	0.40	0.35	1569.48	2.50	15312.40	32161.30	15312.40	0.40	0.35	615.00	2.50	15312.40	32161.30	15312.40	9.756
0.00	0.56	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	543.65	2.50	15312.40	31287.60	15312.40	0.40	0.35	1291.20	2.50	15312.40	31287.60	15312.40	11.859
0.00	0.56	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	1082.73	2.50	15312.40	31342.60	15312.40	0.40	0.35	664.33	2.50	15312.40	31342.60	15312.40	14.142
0.56	2.79	ø8/20	2	2	37	SLU	0.40	0.35	31.49	2.50	15312.40	32166.70	15312.40	0.40	0.35	740.37	2.50	15312.40	32166.70	15312.40	20.682
0.56	2.79	ø8/20	2	2	62	SLU	0.40	0.35	1277.41	2.50	15312.40	32122.50	15312.40	0.40	0.35	615.00	2.50	15312.40	32122.50	15312.40	11.987
0.56	2.79	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	543.65	2.50	15312.40	31257.70	15312.40	0.40	0.35	1291.20	2.50	15312.40	31257.70	15312.40	11.859
0.56	2.79	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	1082.74	2.50	15312.40	31312.70	15312.40	0.40	0.35	664.33	2.50	15312.40	31312.70	15312.40	14.142
2.79	3.34	ø8/20	2	2	37	SLU	0.40	0.35	31.49	2.50	15312.40	32011.10	15312.40	0.40	0.35	740.37	2.50	15312.40	32011.10	15312.40	20.682
2.79	3.34	ø8/20	2	2	49	SLU	0.40	0.35	372.60	2.50	15312.40	31442.30	15312.40	0.40	0.35	255.54	2.50	15312.40	31442.30	15312.40	41.096
2.79	3.34	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	543.65	2.50	15312.40	31138.00	15312.40	0.40	0.35	1291.20	2.50	15312.40	31138.00	15312.40	11.859
2.79	3.34	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	1082.74	2.50	15312.40	31193.00	15312.40	0.40	0.35	664.33	2.50	15312.40	31193.00	15312.40	14.142

Verifiche di resistenza al fuoco

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	75	SLU I	1	1	0.00	-6992.31	-185.85	998.01	-6992.31	-1455.57	7515.36	95.62	72.60	7.541
0.00	75	SLU I	1	1	0.00	-6992.31	-185.85	998.01	-6992.31	-1455.57	7515.36	95.62	72.60	7.541
3.34	75	SLU I	1	1	334.33	-5654.97	478.95	485.38	-5654.97	5343.22	5343.18	45.00	40.83	11.081

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.56	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	153.33	2.50	17609.30	47433.50	17609.30	0.35	0.00	198.84	2.50	17609.30	47433.50	17609.30	88.558
0.56	2.79	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	153.33	2.50	17609.30	47399.00	17609.30	0.35	0.00	198.84	2.50	17609.30	47399.00	17609.30	88.558
2.79	3.34	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	153.33	2.50	17609.30	47260.90	17609.30	0.35	0.00	198.84	2.50	17609.30	47260.90	17609.30	88.558

Pilastrata n. 90

Nodi: 90 -2030 -2061 -2089 190

Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Tipo	B <cm>	H <cm>	Cf <cm>	Cls	Fck <daN/cmq>	Fctk <daN/cmq>	Fcd <daN/cmq>	Fcd (Inc) <daN/cmq>	Fctd <daN/cmq>	Tp	Fyk <daN/cmq>	Fyd <daN/cmq>
1	R	40.00	40.00	4.90	C25/30	249.00	17.91	141.10	249.00	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	49	SLU	1	1	0.00	-950.77	339.83	339.83	-26.32	-26.32	-950.77	6115.74	-442.90	358.59	18.95	17.989
0.00	49	SLU	1	1	0.00	-950.77	339.83	339.83	-26.32	-26.32	-950.77	6115.74	-442.90	358.59	18.95	17.989
0.97	36	SLU	1	1	97.31	469.95	665.73	665.73	-37.09	-37.09	469.95	5890.44	-368.89	358.94	19.90	8.836
0.97	37	SLU	2	1	0.00	-811.49	707.52	707.52	-81.09	-81.09	-811.49	6092.33	-710.22	357.19	17.49	8.564
1.95	63	SLU	2	1	97.31	-53.26	1106.44	1106.44	-407.54	-407.54	-53.26	5809.60	-2201.07	348.75	12.11	5.268
1.95	63	SLU	3	1	0.00	-54.04	1294.19	1294.19	604.51	604.51	-54.04	5741.33	2563.66	14.06	11.04	4.402
2.92	63	SLU	3	1	97.31	451.98	1886.35	1886.35	344.60	344.60	451.98	5860.04	994.76	4.22	16.65	3.100
2.92	63	SLU	4	1	0.00	-579.81	2955.17	2955.17	616.97	616.97	-579.81	6004.06	1247.80	5.62	15.06	2.031
3.34	63	SLU	4	1	42.40	-359.32	3973.41	3973.41	-4833.07	-4833.07	-359.32	4253.50	-5131.26	303.75	8.26	1.065

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	M'ydy <daNm>	M'ydz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	1	SND	1	1	0.00	513.43	778.33	778.33	-77.69	-77.69	513.43	4586.54	-388.07	357.89	18.68	5.885
0.00	1	SND	1	1	0.00	513.43	778.33	778.33	-77.69	-77.69	513.43	4586.54	-388.07	357.89	18.68	5.885
0.97	1	SND	1	1	97.31	902.67	1075.50	1075.50	-38.60	-38.60	902.67	4578.07	-213.95	359.12	20.00	4.259
0.97	1	SND	2	1	0.00	161.39	873.71	873.71	-67.01	-67.01	161.39	4697.12	-320.72	358.94	20.00	5.373
1.95	1	SND	2	1	97.31	550.63	829.41	829.41	-132.97	-132.97	550.63	4481.25	-763.76	355.78	16.69	5.412
1.95	7	SND	3	1	0.00	563.12	514.69	514.69	174.57	174.57	563.12	4143.70	1433.01	9.84	12.90	8.067
2.92	1	SND	3	1	97.31	616.75	873.25	873.25	89.44	89.44	616.75	4571.45	388.26	2.11	18.73	5.226
2.92	1	SND	4	1	0.00	-213.64	1580.66	1580.66	259.50	259.50	-213.64	4695.39	714.60	3.52	18.32	2.965

3.34	1	SND	4	1	42.40	-44.03	2102.31	2102.31	-1416.92	-1416.92	-44.03	3593.41	-2365.18	337.50	9.85	1.697

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	Mz <daNm>	My <daNm>	AfT <cmq>	AfC <cmq>	σ_c <daN/cmq>	σ_f <daN/cmq>
0.00	53	SLE R	1	1	0.00	-734.90	-16.87	259.38	5.65	3.39	4.87	127.54
0.00	40	SLE R	1	1	0.00	-125.10	-27.53	182.90	5.65	3.39	3.99	140.78
0.00	22	SLE Q	1	1	0.00	-107.25	-35.00	122.37	5.65	3.39	3.09	97.13
0.00	53	SLE R	1	1	0.00	-734.90	-16.87	259.38	5.65	3.39	4.87	127.54
0.00	40	SLE R	1	1	0.00	-125.10	-27.53	182.90	5.65	3.39	3.99	140.78
0.00	22	SLE Q	1	1	0.00	-107.25	-35.00	122.37	5.65	3.39	3.09	97.13
0.97	42	SLE R	1	1	97.31	217.96	-31.80	482.93	5.65	3.39	9.53	425.52
0.97	40	SLE R	1	1	97.31	264.14	-28.40	485.18	5.65	3.39	9.47	431.88
0.97	22	SLE Q	1	1	97.31	281.99	-27.51	334.67	5.65	3.39	6.76	313.14
0.97	41	SLE R	2	1	0.00	-614.16	-57.22	508.39	5.65	3.39	10.50	352.60
0.97	42	SLE R	2	1	0.00	-605.43	-56.08	509.49	5.65	3.39	10.50	354.17
0.97	22	SLE Q	2	1	0.00	-363.02	-47.35	358.35	5.65	3.39	7.61	259.23
1.95	67	SLE R	2	1	97.31	-56.78	-278.71	775.10	6.79	2.26	21.42	716.66
1.95	22	SLE Q	2	1	97.31	26.22	-124.14	481.81	5.65	3.39	12.04	433.96
1.95	67	SLE R	3	1	0.00	-96.33	409.19	898.28	6.79	2.26	27.08	863.47
1.95	22	SLE Q	3	1	0.00	-331.51	162.30	500.80	5.65	3.39	13.19	418.22
2.92	67	SLE R	3	1	97.31	292.92	235.20	1297.58	5.65	3.39	29.80	1159.91
2.92	22	SLE Q	3	1	97.31	57.73	109.72	669.60	5.65	3.39	15.03	582.58
2.92	67	SLE R	4	1	0.00	-464.62	420.76	2028.36	5.65	3.39	47.71	1716.25
2.92	22	SLE Q	4	1	0.00	-629.87	201.81	1016.40	5.65	3.39	23.50	807.20
3.34	67	SLE R	4	1	42.40	-295.00	-3286.28	2722.51	6.79	2.26	130.66	3827.30
3.34	22	SLE Q	4	1	42.40	-460.26	-1398.05	1350.12	7.92	1.13	59.62	1700.79

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	c <mm>	s <mm>	K_2	Φ_{eq}	Δ_{sm} <mm>	A_s <cmq>	$A_{c\ eff}$ <cmq>	σ_s <daN/cmq>	ε_{sm}	Wk <mm>
0.00	22	SLE Q	1	1	0.00	-107.25	122.37	-35.00	44.00	150.00	0.50	12.00	244.16	2.26	294.35	97.13	0.03	0.01
0.00	44	SLE F	1	1	0.00	-106.69	140.20	-36.19	44.00	150.00	0.50	12.00	251.02	2.26	307.29	111.87	0.03	0.01
0.00	22	SLE Q	1	1	0.00	-107.25	122.37	-35.00	44.00	150.00	0.50	12.00	244.16	2.26	294.35	97.13	0.03	0.01
0.00	44	SLE F	1	1	0.00	-106.69	140.20	-36.19	44.00	150.00	0.50	12.00	251.02	2.26	307.29	111.87	0.03	0.01
0.97	22	SLE Q	1	1	97.31	281.99	334.67	-27.51	44.00	150.00	0.50	12.00	228.63	3.39	397.62	313.14	0.09	0.04
0.97	44	SLE F	1	1	97.31	282.55	356.77	-27.44	44.00	150.00	0.50	12.00	229.07	3.39	398.88	330.89	0.10	0.04
0.97	22	SLE Q	2	1	0.00	-363.02	358.35	-47.35	44.00	150.00	0.50	12.00	212.09	3.39	350.87	259.23	0.08	0.03
0.97	44	SLE F	2	1	0.00	-358.21	373.38	-47.57	44.00	150.00	0.50	12.00	213.07	3.39	353.64	271.96	0.08	0.03
1.95	22	SLE Q	2	1	97.31	26.22	481.81	-124.14	44.00	150.00	0.50	12.00	201.84	3.39	321.87	433.96	0.13	0.04
1.95	19	SLE F	2	1	97.31	-26.89	532.49	-146.43	44.00	150.00	0.50	12.00	254.38	2.26	313.63	476.02	0.14	0.06
1.95	22	SLE Q	3	1	0.00	-331.51	500.80	162.30	44.00	150.00	0.50	12.00	238.60	2.26	283.87	418.22	0.12	0.05
1.95	19	SLE F	3	1	0.00	-327.72	561.91	201.85	44.00	150.00	0.50	12.00	232.18	2.26	271.78	482.64	0.14	0.06
2.92	22	SLE Q	3	1	97.31	57.73	669.60	109.72	44.00	150.00	0.50	12.00	214.31	3.39	357.15	582.58	0.17	0.06
2.92	19	SLE F	3	1	97.31	61.52	768.70	130.88	44.00	150.00	0.50	12.00	213.44	3.39	354.69	669.98	0.20	0.07
2.92	22	SLE Q	4	1	0.00	-629.87	1016.40	201.81	43.99	150.00	0.50	12.00	205.58	3.39	332.52	807.20	0.24	0.08
2.92	19	SLE F	4	1	0.00	-611.77	1169.17	240.75	43.99	150.00	0.50	12.00	205.20	3.39	331.44	945.60	0.28	0.10
3.34	22	SLE Q	4	1	42.40	-460.26	1350.12	-1398.05	43.99	150.00	0.50	12.00	254.30	1.13	156.75	1700.79	0.50	0.21
3.34	19	SLE F	4	1	42.40	-442.16	1560.32	-1690.25	43.99	150.00	0.50	12.00	257.77	1.13	160.01	2026.77	0.59	0.26

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.56	ø8/20	2	2	63	SLU	0.40	0.35	63.56	2.50	15312.40	30302.40	15312.40	0.40	0.35	580.59	2.50	15312.40	30302.40	15312.40	26.374
0.00	0.56	ø8/20	2	2	49	SLU	0.40	0.35	155.07	2.50	15312.40	30430.10	15312.40	0.40	0.35	328.20	2.50	15312.40	30430.10	15312.40	46.655
0.00	0.56	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	61.86	2.50	15312.40	30302.40	15312.40	0.40	0.35	323.22	2.50	15312.40	30302.40	15312.40	47.375
0.56	2.79	ø8/20	2	2	63	SLU	0.40	0.35	329.80	2.50	15312.40	30302.40	15312.40	0.40	0.35	608.53	2.50	15312.40	30302.40	15312.40	25.163
0.56	2.79	ø8/20	2	2	62	SLU	0.40	0.35	330.93	2.50	15312.40	30302.40	15312.40	0.40	0.35	511.44	2.50	15312.40	30302.40	15312.40	29.939
0.56	2.79	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	74.49	2.50	15312.40	30302.40	15312.40	0.40	0.35	365.80	2.50	15312.40	30302.40	15312.40	41.860
0.56	2.79	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	78.72	2.50	15312.40	30302.40	15312.40	0.40	0.35	300.40	2.50	15312.40	30302.40	15312.40	50.973
2.79	3.34	ø8/20	2	2	63	SLU	0.40	0.35	12891.00	2.50	15312.40	30302.40	15312.40	0.40	0.35	2401.40	2.50	15312.40	30302.40	15312.40	1.188
2.79	3.34	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	3926.24	2.50	15312.40	30420.10	15312.40	0.40	0.35	1258.90	2.50	15312.40	30420.10	15312.40	3.900
2.79	3.34	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	4032.40	2.50	15312.40	30302.40	15312.40	0.40	0.35	1038.77	2.50	15312.40	30302.40	15312.40	3.797

Verifiche di resistenza al fuoco

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	75	SLU I	1	1	0.00	-107.25	122.37	-35.00	-107.25	6454.25	-1877.45	352.97	75.03	52.810
0.00	75	SLU I	1	1	0.00	-107.25	122.37	-35.00	-107.25	6454.25	-1877.45	352.97	75.03	52.810
0.97	75	SLU I	1	1	97.31	281.99	334.67	-27.51	281.99	6488.66	-528.34	358.94	106.40	19.387
0.97	75	SLU I	2	1	0.00	-363.02	358.35	-47.35	-363.02	6575.08	-827.60	357.89	97.94	18.334
1.95	75	SLU I	2	1	97.31	26.22	481.81	-124.14	26.22	6457.92	-1663.03	354.38	80.14	13.403
1.95	75	SLU I	3	1	0.00	-331.51	500.80	162.30	-331.51	6461.77	2072.75	8.44	70.77	12.890
2.92	75	SLU I	3	1	97.31	57.73	669.60	109.72	57.73	6505.86	991.06	2.81	93.53	9.699
2.92	75	SLU I	4	1	0.00	-629.87	1016.40	201.81	-629.87	6589.00	1324.39	4.22	84.98	6.486
3.34	75	SLU I	4	1	42.40	-460.26	1350.12	-1398.05	-460.26	4776.73	-4959.69	312.19	43.90	3.543

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.56	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	7.70	2.50	17609.30	46350.70	17609.30	0.35	0.00	218.16	2.50	17609.30	46350.70	17609.30	80.717
0.56	2.79	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	54.03	2.50	17609.30	46350.70	17609.30	0.35	0.00	218.16	2.50	17609.30	46350.70	17609.30	80.717
2.79	3.34	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	3773.11	2.50	17609.30	46422.00	17609.30	0.35	0.00	787.04	2.50	17609.30	46422.00	17609.30	4.667

Pilastrata n. 96

Nodi: -461 -2031 -2062 -2090 193 -2385

Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Tipo	B <cm>	H <cm>	Cf <cm>	Cls	Fck <daN/cmq>	Fctk <daN/cmq>	Fcd <daN/cmq>	Fcd (Inc) <daN/cmq>	Fctd <daN/cmq>	Tp	Fyk <daN/cmq>	Fyd <daN/cmq>
1	R	40.00	40.00	5.50	C25/30	249.00	17.91	141.10	249.00	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	63	SLU	1	1	0.00	-23327.90	910.68	910.68	-3787.07	-3787.07	-23327.90	4088.29	-16731.90	284.06	5.15	4.422
0.00	63	SLU	1	1	0.00	-23327.90	910.68	910.68	-3787.07	-3787.07	-23327.90	4088.29	-16731.90	284.06	5.15	4.422
0.97	63(e)	SLU	1	1	97.50	-22820.90	315.52	459.84	-101.30	-459.84	-324106.00	11411.50	-11411.50	315.00	4.04	14.202
0.97	50(e)	SLU	2	1	0.00	-19699.50	315.21	396.94	67.38	396.94	-324106.00	11264.00	11263.90	45.00	4.17	16.453
1.95	50(e)	SLU	2	1	97.50	-19192.50	223.37	386.73	-91.94	-386.73	-324106.00	11240.30	-11240.10	315.00	4.19	16.887
1.95	50	SLU	3	1	0.00	-16667.10	366.70	366.70	-499.24	-499.24	-324106.00	9324.89	-12876.20	306.56	4.33	19.446
2.92	50(e)	SLU	3	1	97.50	-16160.10	146.24	325.62	-257.38	-325.62	-324106.00	11098.30	-11098.20	315.00	4.31	20.056
2.92	50(e)	SLU	4	1	0.00	-16149.40	36.60	325.41	-252.72	-325.41	-324106.00	11097.80	-11097.70	315.00	4.31	20.069
3.83	50(e)	SLU	4	1	90.50	-15678.80	182.73	315.93	-597.82	-597.82	-324106.00	7400.51	-14328.90	298.12	4.61	20.672
4.03	50(e)	SLU	5	1	0.00	-17649.20	-8.49	-352.98	-980.96	-980.96	-17649.20	-5510.27	-15511.60	250.31	5.04	15.790
4.03	50(e)	SLU	5	1	0.00	-17649.20	-8.49	-352.98	-980.96	-980.96	-17649.20	-5510.27	-15511.60	250.31	5.04	15.790
4.87	50(e)	SLU	5	1	83.87	-17213.00	145.41	344.26	16792.50	16792.50	-17213.00	498.24	17378.20	88.59	7.84	1.035

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	M'ydy <daNm>	M'ydz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	1	SND	1	1	0.00	-9113.04	1805.42	1805.42	-1542.07	-1542.07	-9113.04	8374.93	-7130.14	319.22	4.62	4.632
0.00	1	SND	1	1	0.00	-9113.04	1805.42	1805.42	-1542.07	-1542.07	-9113.04	8374.93	-7130.14	319.22	4.62	4.632
0.97	1(e)	SND	1	1	97.50	-8723.04	1345.35	1345.35	25.66	-175.77	-8723.04	12199.70	-1638.49	351.56	6.86	9.072
0.97	1(e)	SND	2	1	0.00	-8496.33	1046.20	1046.20	65.22	171.20	-8496.33	11988.80	1986.29	9.84	6.67	11.463
1.95	1(e)	SND	2	1	97.50	-8106.33	716.28	716.28	-8.93	163.34	-8106.33	11572.50	2633.07	12.66	6.34	16.155
1.95	1	SND	3	1	0.00	-6038.60	500.93	500.93	-228.16	-228.16	-6038.60	10054.30	-4578.54	337.50	5.93	20.070
2.92	1(e)	SND	3	1	97.50	-6866.90	198.17	198.17	-8.43	-138.37	-225760.00	8776.33	-6299.38	323.44	4.75	32.877
2.92	1(e)	SND	4	1	0.00	-6524.51	102.53	131.47	-32.67	-131.47	-225760.00	7578.70	-7578.60	315.00	4.73	34.602
3.83	1	SND	4	1	90.50	-5560.30	158.22	158.22	-437.81	-437.81	-5560.30	3934.82	-10406.70	289.69	5.77	23.900
4.03	10(e)	SND	5	1	0.00	-5630.98	-3.65	-112.62	-320.94	-320.94	-5630.98	-3687.75	-10582.90	251.72	5.89	32.395
4.03	10(e)	SND	5	1	0.00	-5630.98	-3.65	-112.62	-320.94	-320.94	-5630.98	-3687.75	-10582.90	251.72	5.89	32.395
4.87	7(e)	SND	5	1	83.87	-5254.78	74.91	105.10	5503.88	5503.88	-5254.78	102.43	12674.10	89.30	9.65	2.302

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	Mz <daNm>	My <daNm>	AfT <cmq>	AfC <cmq>	σ_c <daN/cmq>	σ_f <daN/cmq>
0.00	41	SLE R	1	1	0.00	-16063.60	-2559.00	759.88	12.57	12.57	39.29	446.38
0.00	22	SLE Q	1	1	0.00	-9524.45	-1456.89	395.28	12.57	12.57	21.91	250.87
0.00	41	SLE R	1	1	0.00	-16063.60	-2559.00	759.88	12.57	12.57	39.29	446.38
0.00	22	SLE Q	1	1	0.00	-9524.45	-1456.89	395.28	12.57	12.57	21.91	250.87
0.97	41	SLE R	1	1	97.50	-15673.60	-60.43	300.83	0.00	25.13	10.57	147.84
0.97	40	SLE R	1	1	97.50	-12378.30	-35.25	279.69	0.00	25.13	8.56	119.13
0.97	22	SLE Q	1	1	97.50	-9134.45	-7.64	150.45	0.00	25.13	5.78	81.96
0.97	54	SLE R	2	1	0.00	-13652.30	50.01	212.94	0.00	25.13	8.83	124.63
0.97	53	SLE R	2	1	0.00	-10793.90	53.75	182.49	0.00	25.13	7.19	100.81
0.97	22	SLE Q	2	1	0.00	-7879.73	39.09	87.06	0.00	25.13	4.91	69.88
1.95	54	SLE R	2	1	97.50	-13262.30	-63.14	150.81	0.00	25.13	8.27	117.75
1.95	53	SLE R	2	1	97.50	-10403.90	-61.65	120.81	0.00	25.13	6.60	93.54
1.95	22	SLE Q	2	1	97.50	-7489.73	-43.96	60.63	0.00	25.13	4.55	65.20
1.95	28	SLE R	3	1	0.00	-11146.30	-354.22	274.27	0.00	25.13	10.23	134.88
1.95	66	SLE R	3	1	0.00	-8266.76	-284.10	193.08	0.00	25.13	7.67	100.92
1.95	22	SLE Q	3	1	0.00	-6647.75	-173.75	120.08	0.00	25.13	5.51	73.96
2.92	28	SLE R	3	1	97.50	-10756.30	-172.63	141.38	0.00	25.13	7.74	106.75
2.92	66	SLE R	3	1	97.50	-7876.76	-114.12	101.68	0.00	25.13	5.56	77.04
2.92	22	SLE Q	3	1	97.50	-6257.75	-61.48	50.32	0.00	25.13	3.98	56.43
2.92	54	SLE R	4	1	0.00	-11124.90	-172.87	25.45	0.00	25.13	7.08	100.28
2.92	66	SLE R	4	1	0.00	-7126.87	-117.96	51.75	0.00	25.13	4.85	67.66
2.92	22	SLE Q	4	1	0.00	-6223.40	-63.76	20.39	0.00	25.13	3.76	53.95
3.83	55	SLE R	4	1	90.50	-10182.00	-475.27	110.21	0.00	25.13	9.43	124.12
3.83	66	SLE R	4	1	90.50	-6764.87	-307.85	119.14	0.00	25.13	6.54	85.50
3.83	22	SLE Q	4	1	90.50	-5861.40	-383.02	63.13	0.00	25.13	6.23	80.21
4.03	54	SLE R	5	1	0.00	-12071.70	-669.39	-5.75	0.00	25.13	11.04	145.63
4.03	66	SLE R	5	1	0.00	-6298.85	-446.68	-3.27	0.00	25.13	6.48	83.82
4.03	22	SLE Q	5	1	0.00	-5631.32	-319.81	-2.35	0.00	25.13	5.20	68.51
4.03	54	SLE R	5	1	0.00	-12071.70	-669.39	-5.75	0.00	25.13	11.04	145.63
4.03	66	SLE R	5	1	0.00	-6298.85	-446.68	-3.27	0.00	25.13	6.48	83.82
4.03	22	SLE Q	5	1	0.00	-5631.32	-319.81	-2.35	0.00	25.13	5.20	68.51
4.87	54	SLE R	5	1	83.87	-11736.20	11459.00	98.41	15.71	9.42	133.97	3121.77
4.87	22	SLE Q	5	1	83.87	-5295.83	5474.59	40.27	15.71	9.42	63.84	1503.04

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	c <mm>	s <mm>	K_2	Φ_{eq}	Δ_{sm} <mm>	A_s <cmq>	$A_{c\ eff}$ <cmq>	σ_s <daN/cmq>	ε_{sm}	Wk <mm>
0.00	22	SLE Q	1	1	0.00	-9524.45	395.28	-1456.89	44.00	146.00	0.50	20.00	148.64	3.14	95.26	169.70	0.05	0.01
0.00	19	SLE F	1	1	0.00	-10836.70	448.16	-1678.44	44.00	146.00	0.50	20.00	150.17	3.14	97.66	198.23	0.06	0.01
0.00	22	SLE Q	1	1	0.00	-9524.45	395.28	-1456.89	44.00	146.00	0.50	20.00	148.64	3.14	95.26	169.70	0.05	0.01
0.00	19	SLE F	1	1	0.00	-10836.70	448.16	-1678.44	44.00	146.00	0.50	20.00	150.17	3.14	97.66	198.23	0.06	0.01
4.87	22	SLE Q	5	1	83.87	-5295.83	40.27	5474.59	44.00	146.00	0.50	20.00	162.46	9.42	350.90	1503.04	0.51	0.14
4.87	19	SLE F	5	1	83.87	-6348.27	50.67	6595.74	44.00	146.00	0.50	20.00	162.45	9.42	350.84	1812.52	0.55	0.15

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.64	ø10/20	2	2	37	SLU	0.40	0.35	3685.13	2.50	23925.60	33400.70	23925.60	0.40	0.35	742.16	2.50	23925.60	33400.70	23925.60	6.492
0.00	0.64	ø10/20	2	2	63	SLU	0.40	0.35	3780.28	2.50	23925.60	33433.60	23925.60	0.40	0.35	610.43	2.50	23925.60	33433.60	23925.60	6.329
0.00	0.64	ø10/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	1558.28	2.50	23925.60	31636.10	23925.60	0.40	0.35	475.23	2.50	23925.60	31636.10	23925.60	15.354
0.00	0.64	ø10/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	1596.92	2.50	23925.60	31656.00	23925.60	0.40	0.35	333.79	2.50	23925.60	31656.00	23925.60	14.982
0.64	3.19	ø10/20	2	2	37	SLU	0.40	0.35	3685.13	2.50	23925.60	33356.20	23925.60	0.40	0.35	667.08	2.50	23925.60	33356.20	23925.60	6.492
0.64	3.19	ø10/20	2	2	63	SLU	0.40	0.35	3780.28	2.50	23925.60	33389.10	23925.60	0.40	0.35	610.43	2.50	23925.60	33389.10	23925.60	6.329
0.64	3.19	ø10/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	1558.28	2.50	23925.60	31601.80	23925.60	0.40	0.35	475.23	2.50	23925.60	31601.80	23925.60	15.354
0.64	3.19	ø10/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	1596.92	2.50	23925.60	31621.70	23925.60	0.40	0.35	333.79	2.50	23925.60	31621.70	23925.60	14.982
3.19	3.83	ø10/20	2	2	37	SLU	0.40	0.35	311.21	2.50	23925.60	32309.00	23925.60	0.40	0.35	216.29	2.50	23925.60	32309.00	23925.60	76.880
3.19	3.83	ø10/20	2	2	51	SLU	0.40	0.35	529.81	2.50	23925.60	32334.50	23925.60	0.40	0.35	143.80	2.50	23925.60	32334.50	23925.60	45.159
3.19	3.83	ø10/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	447.48	2.50	23925.60	31163.90	23925.60	0.40	0.35	240.09	2.50	23925.60	31163.90	23925.60	53.467
4.03	4.87	ø10/20	2	2	37	SLU	0.40	0.35	20497.70	2.50	23925.60	32434.70	23925.60	0.40	0.35	185.01	2.50	23925.60	32434.70	23925.60	1.167
4.03	4.87	ø10/20	2	2	50	SLU	0.40	0.35	21218.50	2.50	23925.60	32671.40	23925.60	0.40	0.35	183.73	2.50	23925.60	32671.40	23925.60	1.128
4.03	4.87	ø10/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	6947.51	2.50	23925.60	31068.40	23925.60	0.40	0.35	172.90	2.50	23925.60	31068.40	23925.60	3.444
4.03	4.87	ø10/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	6954.55	2.50	23925.60	31063.80	23925.60	0.40	0.35	94.66	2.50	23925.60	31063.80	23925.60	3.440

Verifiche di resistenza al fuoco

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	75	SLU I	1	1	0.00	-9524.45	395.28	-1456.89	-9524.45	4692.76	-16540.20	289.69	33.14	11.389
0.00	75	SLU I	1	1	0.00	-9524.45	395.28	-1456.89	-9524.45	4692.76	-16540.20	289.69	33.14	11.389
0.97	75(e)	SLU I	1	1	97.50	-9134.45	150.45	-7.64	-143809.00	11734.10	-11734.20	315.00	31.33	15.744
0.97	75(e)	SLU I	2	1	0.00	-7879.73	87.06	39.09	-143809.00	11644.80	11644.50	45.00	31.50	18.250
1.95	75(e)	SLU I	2	1	97.50	-7489.73	60.63	-43.96	-143809.00	11616.90	-11616.90	315.00	31.56	19.201
1.95	75(e)	SLU I	3	1	0.00	-6647.75	120.08	-173.75	-143809.00	9945.27	-12586.70	309.38	31.88	21.633
2.92	75(e)	SLU I	3	1	97.50	-6257.75	50.32	-61.48	-143809.00	11528.10	-11528.10	315.00	31.75	22.981
2.92	75(e)	SLU I	4	1	0.00	-6223.40	20.39	-63.76	-143809.00	11525.60	-11525.60	315.00	31.76	23.108
3.83	75(e)	SLU I	4	1	90.50	-5861.40	63.13	-383.02	-143809.00	4891.50	-16099.10	289.69	34.01	24.535
4.03	75(e)	SLU I	5	1	0.00	-5631.32	-2.35	-319.81	-143809.00	-5322.50	-15930.60	248.91	33.02	25.537
4.03	75(e)	SLU I	5	1	0.00	-5631.32	-2.35	-319.81	-143809.00	-5322.50	-15930.60	248.91	33.02	25.537
4.87	75(e)	SLU I	5	1	83.87	-5295.83	40.27	5474.59	-5295.83	-586.78	17579.80	92.81	54.79	3.212

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.64	ø10/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	1486.41	2.50	27514.50	47825.60	27514.50	0.35	0.00	251.11	2.50	27514.50	47825.60	27514.50	18.511
0.64	3.19	ø10/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	1486.41	2.50	27514.50	47786.00	27514.50	0.35	0.00	251.11	2.50	27514.50	47786.00	27514.50	18.511
3.19	3.83	ø10/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	352.78	2.50	27514.50	47297.90	27514.50	0.35	0.00	47.22	2.50	27514.50	47297.90	27514.50	77.993
4.03	4.87	ø10/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	6917.54	2.50	27514.50	47222.70	27514.50	0.35	0.00	50.89	2.50	27514.50	47222.70	27514.50	3.977

Pilastrata n. 97

Nodi: -1346 198

Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Tipo	B <cm>	H <cm>	Cf <cm>	Cls	Fck <daN/cmq>	Fctk <daN/cmq>	Fcd <daN/cmq>	Fcd (Inc) <daN/cmq>	Fctd <daN/cmq>	Tp	Fyk <daN/cmq>	Fyd <daN/cmq>
1	R	40.00	40.00	4.90	C25/30	249.00	17.91	141.10	249.00	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
-0.00	25(e)	SLU	1	1	0.00	-16444.00	-2133.00	-2133.00	193.48	331.35	-16444.00	-8353.04	1365.21	172.97	10.10	3.920
-0.00	25(e)	SLU	1	1	0.00	-16444.00	-2133.00	-2133.00	193.48	331.35	-16444.00	-8353.04	1365.21	172.97	10.10	3.920
3.63	25	SLU	1	1	363.00	-14556.40	4717.88	4717.88	535.51	535.51	-14556.40	8128.75	896.68	4.22	11.88	1.722

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	M'ydy <daNm>	M'ydz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
-0.00	1	SND	1	1	0.00	-9724.00	-2339.07	-2339.07	673.21	673.21	-9724.00	-5558.60	1637.81	168.75	9.97	2.381
-0.00	1	SND	1	1	0.00	-9724.00	-2339.07	-2339.07	673.21	673.21	-9724.00	-5558.60	1637.81	168.75	9.97	2.381
3.63	7	SND	1	1	363.00	-7827.58	2878.12	2878.12	1566.98	1566.98	-7827.58	4702.63	2605.64	22.50	7.95	1.641

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	Mz <daNm>	My <daNm>	AfT <cmq>	AfC <cmq>	σ_c <daN/cmq>	σ_f <daN/cmq>
-0.00	55	SLE R	1	1	0.00	-12087.80	475.80	-1381.78	3.39	5.65	26.38	316.48

-0.00	29	SLE R	1	1	0.00	-11896.00	138.47	-1527.90	3.39	5.65	24.45	291.68
-0.00	22	SLE Q	1	1	0.00	-10232.10	96.55	-1064.04	3.39	5.65	16.81	209.02
-0.00	55	SLE R	1	1	0.00	-12087.80	475.80	-1381.78	3.39	5.65	26.38	316.48
-0.00	29	SLE R	1	1	0.00	-11896.00	138.47	-1527.90	3.39	5.65	24.45	291.68
-0.00	22	SLE Q	1	1	0.00	-10232.10	96.55	-1064.04	3.39	5.65	16.81	209.02
3.63	68	SLE R	1	1	363.00	-10196.30	750.30	3316.13	5.65	3.39	73.29	1695.61
3.63	22	SLE Q	1	1	363.00	-8780.06	384.40	2537.08	5.65	3.39	51.21	1134.47

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	c <mm>	s <mm>	K_2	Φ_{eq}	Δ_{sm} <mm>	A_s <cmq>	$A_{c\ eff}$ <cmq>	σ_s <daN/cmq>	ε_{sm}	Wk <mm>
3.63	22	SLE Q	1	1	363.00	-8780.06	2537.08	384.40	44.00	150.00	0.50	12.00	189.59	3.39	287.25	1134.47	0.33	0.11
3.63	70	SLE F	1	1	363.00	-8706.80	2541.18	498.82	44.00	150.00	0.50	12.00	230.67	2.26	268.93	1178.19	0.34	0.13

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
-0.00	0.60	ø8/20	2	2	25	SLU	0.40	0.35	94.22	2.50	15312.40	32509.60	15312.40	0.40	0.35	1887.29	2.50	15312.40	32509.60	15312.40	8.113
-0.00	0.60	ø8/20	2	2	62	SLU	0.40	0.35	547.51	2.50	15312.40	32133.30	15312.40	0.40	0.35	1354.03	2.50	15312.40	32133.30	15312.40	11.309
-0.00	0.60	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	394.49	2.50	15312.40	31744.00	15312.40	0.40	0.35	1546.68	2.50	15312.40	31744.00	15312.40	9.900
-0.00	0.60	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	735.80	2.50	15312.40	31803.70	15312.40	0.40	0.35	1242.92	2.50	15312.40	31803.70	15312.40	12.320
0.60	3.02	ø8/20	2	2	25	SLU	0.40	0.35	94.22	2.50	15312.40	32467.40	15312.40	0.40	0.35	1887.29	2.50	15312.40	32467.40	15312.40	8.113
0.60	3.02	ø8/20	2	2	62	SLU	0.40	0.35	547.51	2.50	15312.40	32091.00	15312.40	0.40	0.35	1354.03	2.50	15312.40	32091.00	15312.40	11.309
0.60	3.02	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	394.49	2.50	15312.40	31711.50	15312.40	0.40	0.35	1546.68	2.50	15312.40	31711.50	15312.40	9.900
0.60	3.02	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	735.80	2.50	15312.40	31771.20	15312.40	0.40	0.35	1242.92	2.50	15312.40	31771.20	15312.40	12.320
3.02	3.63	ø8/20	2	2	25	SLU	0.40	0.35	94.22	2.50	15312.40	32298.50	15312.40	0.40	0.35	1887.29	2.50	15312.40	32298.50	15312.40	8.113
3.02	3.63	ø8/20	2	2	62	SLU	0.40	0.35	547.51	2.50	15312.40	31922.10	15312.40	0.40	0.35	1354.03	2.50	15312.40	31922.10	15312.40	11.309
3.02	3.63	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	394.49	2.50	15312.40	31581.60	15312.40	0.40	0.35	1546.68	2.50	15312.40	31581.60	15312.40	9.900
3.02	3.63	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	735.80	2.50	15312.40	31641.30	15312.40	0.40	0.35	1242.92	2.50	15312.40	31641.30	15312.40	12.320

Verifiche di resistenza al fuoco

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
-0.00	75(e)	SLU I	1	1	0.00	-10232.10	-1064.04	96.55	-10232.10	-7957.78	1619.20	172.97	65.18	7.493
-0.00	75(e)	SLU I	1	1	0.00	-10232.10	-1064.04	96.55	-10232.10	-7957.78	1619.20	172.97	65.18	7.493
3.63	75	SLU I	1	1	363.00	-8780.06	2537.08	384.40	-8780.06	7794.80	1187.10	4.92	73.87	3.073

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
-0.00	0.60	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	79.30	2.50	17609.30	47935.20	17609.30	0.35	0.00	992.04	2.50	17609.30	47935.20	17609.30	17.750
0.60	3.02	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	79.30	2.50	17609.30	47897.70	17609.30	0.35	0.00	992.04	2.50	17609.30	47897.70	17609.30	17.750
3.02	3.63	ø8/20	2	2	75	SLU I	0.35	0.00	79.30	2.50	17609.30	47747.80	17609.30	0.35	0.00	992.04	2.50	17609.30	47747.80	17609.30	17.750

Verifiche e armature solette/platee

Simbologia

Δ_{sm} = Distanza media tra le fessure
Φ_{eq} = Diametro equivalente delle barre
β (u_0) = Coeff. amplificativo dello sforzo di punzonamento sul perimetro u_0
β (u_1) = Coeff. amplificativo dello sforzo di punzonamento sul perimetro u_1
ε_{sm} = Deformazione unitaria media dell'armatura (*1000)
ν = Coeff. di riduzione della resistenza per il calcestruzzo fessurato a taglio
ρ_1 = Rapporto d'armatura longitudinale (*1000)
σ_c = Tensione nel calcestruzzo
σ_f = Tensione nel ferro
σ_s = Tensione nell'acciaio nella sezione fessurata
$A_{c\ eff}$ = Area di calcestruzzo efficace
A_s = Area complessiva dei ferri nell'area di calcestruzzo efficace
A_{sw} = Area di armatura a taglio a punzonamento
AfE I = Area di ferro effettiva totale presente nel punto di verifica, inferiore
AfE S = Area di ferro effettiva totale presente nel punto di verifica, superiore
AfE St. = Area di ferro effettiva della staffatura
CC = Numero della combinazione delle condizioni di carico elementari
Cf inf = Copriferro inferiore
Cf sup = Copriferro superiore
Cls = Tipo di calcestruzzo
DV = Direzione di verifica
XX = Verifica per momento Mxx
YY = Verifica per momento Myy
Fcd = Resistenza di calcolo a compressione del calcestruzzo
Fck = Resistenza caratteristica cilindrica a compressione del calcestruzzo
Fctd = Resistenza di calcolo a trazione del calcestruzzo
Fctk = Resistenza caratteristica a trazione del calcestruzzo
Fyd = Resistenza di calcolo dell'acciaio
Fyk = Tensione caratteristica di snervamento dell'acciaio
K_2 = Coefficiente per distribuzione deformazioni

M'ydy = Momento resistente massimo in campo sostanzialmente elastico intorno all'asse Y
MRdy = Momento resistente allo stato limite ultimo intorno all'asse Y
Mom = Momento flettente
My = Momento flettente intorno all'asse Y
Mz = Momento intorno all'asse Z
Nodo = Numero del nodo
Pil = Numero del pilastro
Sic. = Sicurezza
Spess. = Spessore
TCC = Tipo di combinazione di carico
SLU = Stato limite ultimo
SLE R = Stato limite d'esercizio, combinazione rara
SLE F = Stato limite d'esercizio, combinazione frequente
SLE Q = Stato limite d'esercizio, combinazione quasi permanente
SLD = Stato limite di danno
SLO = Stato limite di operatività
SLU I = Stato limite di resistenza al fuoco
SND = Stato limite di salvaguardia della vita (non dissipativo)
Tp = Tipo di acciaio
$V_{Ed,red}$ (u_0) = Valore di progetto del taglio agente ridotto sul perimetro u_0
$V_{Ed,red}$ (u_1) = Valore di progetto del taglio agente ridotto sul perimetro u_1
$V_{Rd,c}$ = Resistenza di progetto a punzonamento
$V_{Rd,cs}$ = Resistenza a taglio punzonamento
$V_{Rd,max}$ = Valore di progetto del max taglio punzonamento resistente lungo la sez. di verifica
VRcd = Taglio ultimo lato calcestruzzo
VRsd = Taglio ultimo lato armatura
Vrdu = Taglio ultimo resistente
Vsdu = Taglio agente nella direzione del momento ultimo
Wk = Ampiezza caratteristica delle fessure
X = Coordinata X del nodo
Y = Coordinata Y del nodo
a = Distanza dal contorno del pilastro al perimetro di verifica considerato
c = Ricoprimento dell'armatura
ctgθ = Cotangente dell'angolo di inclinazione dei puntoni di calcestruzzo
d = Media delle altezze utili nelle due direzioni ortogonali
s = Distanza massima tra le barre
u_0 = Perimetro del pilastro
u_1 = Perimetro di verifica di base
$u_{out,ef}$ = Perimetro u_{out} efficace oltre il quale non sono più richieste armature
v_{Ed} (u_0) = Tensione max di taglio sul perimetro u_0
v_{Ed} (u_1) = Tensione max di taglio sul perimetro u_1

Armatura platea a quota 0.00

Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Spess. <cm>	Cf sup <cm>	Cf inf <cm>	Cls	Fck <daN/cmq>	Fctk <daN/cmq>	Fcd <daN/cmq>	Fctd <daN/cmq>	Tp	Fyk <daN/cmq>	Fyd <daN/cmq>
35.00	3.50	3.50	C25/30	249.00	17.91	141.10	11.94	B450C	4500.00	3913.04
15.00	3.50	3.50	C25/30	249.00	17.91	141.10	11.94	B450C	4500.00	3913.04
25.00	3.50	3.50	C25/30	249.00	17.91	141.10	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Nodo	X <m>	Y <m>	DV	CC	TCC	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	My <daNm>	MRdy <daNm>	Sic.
-1912	21.55	33.85	XX	50	SLU	7.70	7.70	-2767.71	-9220.59	3.331
-1921	32.39	33.85	XX	38	SLU	7.70	7.70	2998.07	9220.59	3.076
-192	1.90	6.92	XX	50	SLU	7.70	7.70	-1448.78	-6208.77	4.286
-461	44.78	11.39	XX	50	SLU	7.70	7.70	2260.07	6208.77	2.747
84	33.16	33.85	XX	50	SLU	7.70	7.70	2082.07	3196.91	1.535
-1914	24.39	33.85	XX	50	SLU	7.70	7.70	-1904.74	-3196.91	1.678
53	37.44	22.69	YY	64	SLU	7.70	7.70	3075.55	9220.59	2.998
-1855	22.50	33.02	YY	50	SLU	7.70	7.70	-2767.54	-9220.59	3.332
-461	44.78	11.39	YY	63	SLU	7.70	7.70	2237.61	6208.77	2.775
-287	44.78	8.12	YY	63	SLU	7.70	7.70	-1899.13	-6208.77	3.269
77	8.74	33.85	YY	62	SLU	7.70	7.70	977.94	3196.91	3.269
80	18.72	33.85	YY	49	SLU	7.70	7.70	-1265.63	-3196.91	2.526

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Nodo	X <m>	Y <m>	DV	CC	TCC	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	My <daNm>	M'ydy <daNm>	Sic.
-1912	21.55	33.85	XX	7	SND	7.70	7.70	-1545.09	-8701.32	5.632
-1921	32.39	33.85	XX	1	SND	7.70	7.70	2315.08	8701.32	3.759
-191	0.95	6.92	XX	1	SND	7.70	7.70	-1003.43	-5802.58	5.783
-461	44.78	11.39	XX	1	SND	7.70	7.70	1708.40	5802.58	3.397
84	33.16	33.85	XX	1	SND	7.70	7.70	1798.70	2951.62	1.641
-1914	24.39	33.85	XX	7	SND	7.70	7.70	-1062.70	-2951.62	2.777
64	33.16	22.69	YY	7	SND	7.70	7.70	2241.55	8701.32	3.882
-2005	-0.00	34.99	YY	7	SND	7.70	7.70	-2079.66	-8701.32	4.184

65	40.69	22.69	YY	7	SND	7.70	7.70	1157.95	5802.58	5.011
-290	44.78	8.57	YY	1	SND	7.70	7.70	-698.27	-5802.58	8.310
84	33.16	33.85	YY	7	SND	7.70	7.70	871.56	2951.62	3.387
80	18.72	33.85	YY	7	SND	7.70	7.70	-781.72	-2951.62	3.776

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

Nodo	X <m>	Y <m>	DV	CC	TCC	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	AfE St. <cmq/m>	Vsdu <daN>	ctgθ	VRcd <daN>	VRsd <daN>	Vrdu <daN>	Sic.
-1921	32.39	33.85	XX	50	SLU	7.70	7.70		11625.60				13250.60	1.140
-1921	32.39	33.85	XX	7	SND	7.70	7.70		7423.53				13250.60	1.785
-460	45.29	11.34	XX	24	SLU	7.70	7.70		5317.25				10508.90	1.976
-460	45.29	11.34	XX	1	SND	7.70	7.70		2950.71				10508.90	3.561
-1970	18.93	34.33	XX	49	SLU	7.70	7.70		4332.74				7049.81	1.627
-1970	18.93	34.33	XX	7	SND	7.70	7.70		2522.99				7049.81	2.794
-1921	32.39	33.85	YY	63	SLU	7.70	7.70		8110.50				13250.60	1.634
-1921	32.39	33.85	YY	7	SND	7.70	7.70		5246.70				13250.60	2.526
-510	44.78	12.01	YY	63	SLU	7.70	7.70		5045.77				10508.90	2.083
24	26.27	6.92	YY	7	SND	7.70	7.70		2337.30				10508.90	4.496
-1970	18.93	34.33	YY	50	SLU	7.70	7.70		4221.24				7049.81	1.670
-1970	18.93	34.33	YY	7	SND	7.70	7.70		2461.08				7049.81	2.865

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Nodo	X <m>	Y <m>	DV	CC	TCC	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	Mom <daNm>	σ_c <daN/cmq>	σ_f <daN/cmq>
-1912	21.55	33.85	XX	54	SLE R	7.70	7.70	-1926.60	16.35	862.86
-1912	21.55	33.85	XX	22	SLE Q	7.70	7.70	-1376.61	11.68	616.53
-1921	32.39	33.85	XX	42	SLE R	7.70	7.70	2091.64	17.75	936.77
-1921	32.39	33.85	XX	22	SLE Q	7.70	7.70	1741.17	14.78	779.81
-192	1.90	6.92	XX	54	SLE R	7.70	7.70	-1001.97	15.87	670.86
-192	1.90	6.92	XX	22	SLE Q	7.70	7.70	-801.92	12.70	536.92
-461	44.78	11.39	XX	54	SLE R	7.70	7.70	1577.16	24.99	1055.97
-461	44.78	11.39	XX	22	SLE Q	7.70	7.70	1083.55	17.17	725.48
84	33.16	33.85	XX	54	SLE R	7.70	7.70	1453.05	67.36	1885.16
-1914	24.39	33.85	XX	54	SLE R	7.70	7.70	-1326.22	61.48	1720.62
84	33.16	33.85	XX	22	SLE Q	7.70	7.70	1239.14	57.44	1607.64
-1914	24.39	33.85	XX	22	SLE Q	7.70	7.70	-949.76	44.03	1232.20
53	37.44	22.69	YY	68	SLE R	7.70	7.70	2138.48	18.15	957.75
53	37.44	22.69	YY	22	SLE Q	7.70	7.70	1742.15	14.79	780.25
-1855	22.50	33.02	YY	54	SLE R	7.70	7.70	-1899.75	16.12	850.83
-2005	-0.00	34.99	YY	22	SLE Q	7.70	7.70	-1588.85	13.49	711.59
-461	44.78	11.39	YY	67	SLE R	7.70	7.70	1545.13	24.48	1034.53
-287	44.78	8.12	YY	67	SLE R	7.70	7.70	-1280.16	20.28	857.12
-290	44.78	8.57	YY	22	SLE Q	7.70	7.70	-596.30	9.45	399.25
65	40.69	22.69	YY	22	SLE Q	7.70	7.70	978.15	15.50	654.91
77	8.74	33.85	YY	66	SLE R	7.70	7.70	673.75	31.23	874.11
-1962	11.04	34.32	YY	22	SLE Q	7.70	7.70	451.62	20.94	585.92
80	18.72	33.85	YY	53	SLE R	7.70	7.70	-847.05	39.27	1098.95
80	18.72	33.85	YY	22	SLE Q	7.70	7.70	-122.05	5.66	158.34

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

Nodo	X <m>	Y <m>	DV	CC	TCC	c <mm>	s <mm>	K_2	Φ_{eq}	Δ_{sm} <mm>	A_s <cmq>	$A_{c\ eff}$ <cmq>	σ_s <daN/cmq>	ε_{sm}	Wk <mm>
-1912	21.55	33.85	XX	22	SLE Q	28.00	200.00	0.50	14.00	210.21	9.24	875.00	616.53	0.18	0.06
-1912	21.55	33.85	XX	19	SLE F	28.00	200.00	0.50	14.00	210.21	9.24	875.00	649.51	0.19	0.07
-1921	32.39	33.85	XX	22	SLE Q	28.00	200.00	0.50	14.00	210.21	9.24	875.00	779.81	0.23	0.08
-1921	32.39	33.85	XX	19	SLE F	28.00	200.00	0.50	14.00	210.21	9.24	875.00	807.24	0.24	0.08
-192	1.90	6.92	XX	22	SLE Q	28.00	200.00	0.50	14.00	153.86	9.24	645.60	536.92	0.16	0.04
-192	1.90	6.92	XX	19	SLE F	28.00	200.00	0.50	14.00	153.86	9.24	645.60	558.14	0.16	0.04
-461	44.78	11.39	XX	22	SLE Q	28.00	200.00	0.50	14.00	153.86	9.24	645.60	725.48	0.21	0.06
-461	44.78	11.39	XX	19	SLE F	28.00	200.00	0.50	14.00	153.86	9.24	645.60	791.43	0.23	0.06
84	33.16	33.85	XX	22	SLE Q	28.00	200.00	0.50	14.00	111.51	9.24	366.24	1607.64	0.55	0.10
84	33.16	33.85	XX	19	SLE F	28.00	200.00	0.50	14.00	111.51	9.24	366.24	1656.04	0.48	0.09
-1914	24.39	33.85	XX	22	SLE Q	28.00	200.00	0.50	14.00	111.51	9.24	366.24	1232.20	0.37	0.07
-1914	24.39	33.85	XX	19	SLE F	28.00	200.00	0.50	14.00	111.51	9.24	366.24	1298.35	0.38	0.07
53	37.44	22.69	YY	22	SLE Q	28.00	200.00	0.50	14.00	210.21	9.24	875.00	780.25	0.23	0.08
53	37.44	22.69	YY	19	SLE F	28.00	200.00	0.50	14.00	210.21	9.24	875.00	806.83	0.23	0.08
-2005	-0.00	34.99	YY	22	SLE Q	28.00	200.00	0.50	14.00	210.21	9.24	875.00	711.59	0.21	0.07
-2005	-0.00	34.99	YY	19	SLE F	28.00	200.00	0.50	14.00	210.21	9.24	875.00	736.00	0.21	0.08
-290	44.78	8.57	YY	22	SLE Q	28.00	200.00	0.50	14.00	153.86	9.24	645.60	399.25	0.12	0.03
-290	44.78	8.57	YY	19	SLE F	28.00	200.00	0.50	14.00	153.86	9.24	645.60	474.07	0.14	0.04
65	40.69	22.69	YY	22	SLE Q	28.00	200.00	0.50	14.00	153.86	9.24	645.60	654.91	0.19	0.05
65	40.69	22.69	YY	19	SLE F	28.00	200.00	0.50	14.00	153.86	9.24	645.60	687.13	0.20	0.05
-1962	11.04	34.32	YY	22	SLE Q	28.00	200.00	0.50	14.00	111.51	9.24	366.24	585.92	0.17	0.03
-1962	11.04	34.32	YY	19	SLE F	28.00	200.00	0.50	14.00	111.51	9.24	366.24	598.21	0.17	0.03
80	18.72	33.85	YY	22	SLE Q	28.00	200.00	0.50	14.00	111.51	9.24	366.24	158.34	0.05	0.01
80	18.72	33.85	YY	57	SLE F	28.00	200.00	0.50	14.00	111.51	9.24	366.24	321.51	0.09	0.02

Stato limite ultimo - Verifiche a punzonamento

Pil	CC	TCC	d <m>	My <daNm>	Mz <daNm>	u_0 <m>	$V_{Ed,red}$ (u_0) <daN>	β (u_0)	ν	v_{Ed} (u_0) <daN/mq>	$V_{Rd,max}$ <daN/mq>	a <m>	u_1 <m>	$V_{Ed,red}$ (u_1) <daN>	β (u_1)	ρ_1	v_{Ed} (u_1) <daN/mq>	$V_{Rd,c}$ <daN/mq>	A_{sw} <cmq>	$V_{Rd,cs}$ <daN/mq>	$u_{out,ef}$ <m>
3	50	SLU	0.21	381.20	43.28	0.30	4137.38	1.14	0.54	73374.90	381139.00	0.26	0.70	3046.21	1.28	3.58	25712.80	81464.90	0.00	0.00	0.00
31	50	SLU	0.32	1400.24	546.59	0.40	10308.70	1.16	0.54	94750.80	381139.00	0.32	0.89	7327.38	1.36	2.44	35371.70	84130.60	0.00	0.00	0.00
32	50	SLU	0.32	165.06	1489.25	1.60	16254.20	1.10	0.54	35474.10	381139.00	0.28	3.38	11212.70	1.25	2.44	13165.80	93478.50	0.00	0.00	0.00
33	49	SLU	0.32	148.04	3079.01	1.60	14432.60	1.23	0.54	35268.20	381139.00	0.25	3.18	10217.50	1.60	2.44	16333.50	105163.00	0.00	0.00	0.00
34	7	SND	0.32	777.20	6232.10	1.60	8618.61	1.79	0.54	30612.40	381139.00	0.25	3.18	5782.37	3.16	2.44	18263.10	105163.00	0.00	0.00	0.00
35	49	SLU	0.32	117.44	3194.13	1.60	13950.20	1.25	0.54	34555.70	381139.00	0.25	3.18	9814.28	1.65	2.44	16157.00	105163.00	0.00	0.00	0.00
36	50	SLU	0.32	398.46	827.18	1.60	19183.40	1.05	0.54	40037.50	381139.00	0.28	3.38	13589.30	1.13	2.44	14384.90	93478.50	0.00	0.00	0.00
40	50	SLU	0.32	1607.30	1292.37	0.40	11705.80	1.19	0.54	110652.00	381139.00	0.35	0.94	8579.11	1.40	2.44	40327.40	76482.40	0.00	0.00	0.00
41	50	SLU	0.32	6.05	2380.24	1.60	25661.50	1.10	0.54	56036.50	381139.00	0.32	3.57	18629.70	1.22	2.44	20245.10	84130.60	0.00	0.00	0.00
42	50	SLU	0.32	12.97	1988.93	1.60	18869.50	1.11	0.54	41718.70	381139.00	0.28	3.38	12807.40	1.29	2.44	15523.90	93478.50	0.00	0.00	0.00
43	50	SLU	0.32	1.19	2770.81	1.60	24144.20	1.12	0.54	53866.40	381139.00	0.32	3.57	17099.60	1.28	2.44	19492.20	84130.60	0.00	0.00	0.00
44	49	SLU	0.32	26.97	3500.85	1.60	17820.00	1.21	0.54	42889.20	381139.00	0.25	3.18	12564.00	1.55	2.44	19508.80	105163.00	0.00	0.00	0.00
45	50	SLU	0.32	24.41	3426.38	1.60	23365.60	1.16	0.54	53731.60	381139.00	0.32	3.57	16504.00	1.36	2.44	19980.90	84130.50	0.00	0.00	0.00
46	49	SLU	0.32	44.42	4195.05	1.60	18167.20	1.25	0.54	45072.50	381139.00	0.28	3.08	12240.60	1.64	2.44	20664.80	93478.90	0.00	0.00	0.00
47	50	SLU	0.32	57.21	3416.77	1.60	23412.00	1.16	0.54	53803.80	381139.00	0.32	3.57	16551.70	1.36	2.44	20008.70	84130.40	0.00	0.00	0.00
48	49	SLU	0.32	26.67	3579.67	1.60	17151.00	1.23	0.54	41731.80	381139.00	0.25	3.18	11852.50	1.60	2.44	18955.20	105164.00	0.00	0.00	0.00
49	50	SLU	0.32	87.69	2665.05	1.60	24309.00	1.12	0.54	53968.80	381139.00	0.32	3.57	17041.90	1.27	2.44	19279.00	84130.70	0.00	0.00	0.00
50	50	SLU	0.32	69.91	1400.23	1.60	22222.00	1.07	0.54	47107.40	381139.00	0.28	3.38	15527.70	1.17	2.44	17054.40	93478.50	0.00	0.00	0.00
53	64	SLU	0.32	225.17	209.06	1.60	27889.40	1.01	0.54	55996.90	381139.00	0.35	3.77	19201.50	1.03	2.44	16591.00	76482.40	0.00	0.00	0.00
54	63	SLU	0.32	580.24	369.74	0.30	9938.11	1.08	0.54	113566.00	381139.00	0.28	0.74	7302.03	1.20	2.44	37249.90	93478.50	0.00	0.00	0.00
55	63	SLU	0.32	0.55	1351.51	1.60	22118.60	1.07	0.54	46793.80	381139.00	0.32	3.57	15739.20	1.15	2.44	16080.20	84130.60	0.00	0.00	0.00
56	63	SLU	0.32	112.22	1701.69	1.60	22624.70	1.08	0.54	48559.40	381139.00	0.28	3.38	15118.40	1.21	2.44	17200.50	93478.50	0.00	0.00	0.00
57	1	SND	0.32	1891.55	646.85	1.60	3288.27	1.66	0.54	10825.30	381139.00	0.63	5.55	6779.13	1.32	2.44	5120.25	42065.30	0.00	0.00	0.00
58	63	SLU	0.32	14.68	1487.90	1.60	26376.90	1.06	0.54	55536.30	381139.00	0.32	3.57	17950.80	1.14	2.44	18256.80	84130.60	0.00	0.00	0.00
59	50	SLU	0.32	16.30	863.35	1.60	30614.30	1.03	0.54	62600.50	381139.00	0.35	3.77	21596.00	1.07	2.44	19378.10	76482.40	0.00	0.00	0.00
60	50	SLU	0.32	9.99	1655.26	1.60	30200.10	1.06	0.54	63481.90	381139.00	0.35	3.77	21234.90	1.13	2.44	20171.80	76482.40	0.00	0.00	0.00
61	50	SLU	0.32	20.33	1544.79	1.60	31238.40	1.05	0.54	65304.60	381139.00	0.35	3.77	22071.90	1.12	2.44	20723.40	76482.40	0.00	0.00	0.00
62	50	SLU	0.32	48.78	1618.81	1.60	30267.10	1.06	0.54	63537.90	381139.00	0.35	3.77	21305.70	1.13	2.44	20181.90	76482.40	0.00	0.00	0.00
63	50	SLU	0.32	0.72	650.86	1.60	28386.60	1.02	0.54	57722.70	381139.00	0.32	3.57	20285.40	1.06	2.44	19031.20	84130.60	0.00	0.00	0.00
64	63	SLU	0.32	241.50	1918.70	1.60	30367.20	1.07	0.54	64412.70	381139.00	0.32	3.57	21405.30	1.16	2.44	22017.80	84130.60	0.00	0.00	0.00
67	51	SLU	0.32	927.24	311.79	0.30	8056.52	1.14	0.54	97198.80	381139.00	0.25	0.69	5935.18	1.37	2.44	37130.00	105163.00	0.00	0.00	0.00
69	64	SLU	0.32	65.92	1279.71	1.60	29574.80	1.05	0.54	61436.90	381139.00	0.35	3.77	20568.20	1.10	2.44	19092.20	76482.40	0.00	0.00	0.00
70	64	SLU	0.32	1696.94	2028.95	1.60	29786.70	1.10	0.54	64791.00	381139.00	0.35	3.77	21027.80	1.21	2.44	21369.70	76482.40	0.00	0.00	0.00
71	64	SLU	0.32	603.22	1047.71	1.60	26735.70	1.05	0.54	55647.80	381139.00	0.38	3.97	19333.90	1.10	2.44	16973.00	70108.90	0.00	0.00	0.00
75	63	SLU	0.32	1169.15	429.36	0.40	14528.20	1.09	0.54	126021.00	381139.00	0.44	1.09	11139.80	1.16	2.44	37512.00	60093.30	0.00	0.00	0.00
76	64	SLU	0.32	664.58	253.88	1.60	23009.80	1.03	0.54	47184.90	381139.00	0.38	3.97	16462.40	1.07	2.44	14056.10	70108.90	0.00	0.00	0.00
89	64	SLU	0.32	729.40	2705.10	0.40	13930.50	1.22	0.54	134670.00	381139.00	0.35	0.94	10294.70	1.45	2.44	50204.20	76482.40	0.00	0.00	0.00
97	51	SLU	0.32	1913.82	699.47	1.60	15900.20	1.14	0.54	35931.80	381139.00	0.25	3.18	10503.90	1.39	2.44	14541.70	105163.00	0.00	0.00	0.00

Verifiche e armature solai

Solai a quota 4.03

Schema 1

CAMPATA 1
SOLAIO GETTATO IN OPERA H = 20+5

Tralicci non presenti - Rete sup. ø6 20x20 - Rete inf. non presente
Copriferro sup. = 2.00cm - Copriferro inf. = 2.00cm - Copriferro confezione = 1.30cm

Luce cal = 2.63m - Interasse = 50.0cm - Altezza = 25.0cm - Nervat = 10.0cm - Cappa = 5.0cm

Descrizione	distanza m	Momento F. Kgm/int	Area inf. cmq	Area sup. cmq	Momento R. Kgm/int	Mr/Mf	Epsilon calc %	Epsilon acc %
Asse app. sx	0.00	-216.84	0.79	1.57	1453.83	6.70	3.5	42.7
Filo all. sx	0.20	121.71	2.36	2.28	1861.66	15.30	3.5	42.3
Max. campata	1.32	433.67	1.57	0.71	1387.98	3.20	3.5	47.8
Filo all. dx	2.43	121.71	2.36	2.28	1861.66	15.30	3.5	42.3
Asse app. dx	2.63	-216.84	0.79	1.57	1453.83	6.70	3.5	42.7

Per solette con spessore minore di 50 mm resistenza a compressione = 0.80*Fcd

Descrizione	Taglio filo Kg	Vrd filo Vrcd Kg	Taglio banc. Kg	Vrd banc. Vrcd Kg	Largh. cm	Nerva. cm	Vrsd Kg	Area cmq	Dist. cm
Filo sx	558.54	5142.45 66671.30	558.54	1530.32 13334.26	0.00	10.00	0.00	0.00	0.00
Filo dx	-558.54	5142.45 66671.30	-558.54	1530.32 13334.26	0.00	10.00	0.00	0.00	0.00

Vrd = 0,18 * k * (100 * ro1 * fck)1/3 / gammaC >= (v min) * bw * d
Vrcd = 0,9 * d * bw * f'cd * (ctg alfa + 1) / (1 + 1)
Vrsd = 0,9 * d * (Asw / s) * fyd * (ctg alfa + 1) sin alfa

Freccia solaio = 0.063cm - Momento di inerzia = 10887cm4
Rapporto snellezza L/h = 10.5< 37.1 (C4.1.13)
Limite snellezza verificata (C4.1.13)
Umidità relativa = 75% - Tempo di applicazione del carico = 30 gg - Coeff. Viscosità = 0.00

STATI LIMITE DI ESERCIZIO

Condizioni ambiente: Ordinarie - Classe di esposizione: X0
Tipo acciaio: B450C - Tensione caratteristica = 4500.0kg/cmq - Tipo di armatura: Armature Poco Sensibili
Tipo calcestruzzo Rck = 300 - Resistenza cilindrica fck = 249.00kg/cmq
Resistenza a trazione fctm = 26.08kg/cmq - Resistenza a trazione-flessione fcfm = 31.29kg/cmq
Coefficiente beta1 = 1 - Coefficiente beta1 = 0.50 - Coefficiente omogen. = 15.00
COMBINAZIONI RARE
Momento soll. = 303.57kgm - Asse neutro = 4.11cm
Compressione calc. = 12.99kg/cmq - Compressione limite calc. = 149.40kg/cmq
Trazione acciaio = 894.82kg/cmq - Trazione limite acciaio = 3600.00kg/cmq
COMBINAZIONI FREQUENTI
Momento soll. = 260.21kgm - Asse neutro = 4.11cm
Compressione calc. = 11.13kg/cmq
Trazione acciaio = 766.99kg/cmq
COMBINAZIONI QUASI PERMANENTI
Momento soll. = 260.21kgm - Asse neutro = 4.11cm
Compressione calc. = 11.13kg/cmq - Compressione limite calc. = 112.05kg/cmq
Trazione acciaio = 766.99kg/cmq

APERTURA DELLE FESSURE
Modulo W sezione interamente reagente = 1588.14cm3 - Momento di fessurazione = W*fcfm = 414.13kgm
Diametro medio tondini = 10.00mm - Ricoprimento armatura c = 15.00mm
Distanza fra le barre s = 25.00mm - Tensione acciaio = 1220.71kg/cmq
Area efficace Ac,eff = 50.00cmq - Area acciaio teso = 1.57cmq - Rapporto As/Aeff Ro = 0.031
COMBINAZIONI FREQUENTI
Combinazione non fessurata
COMBINAZIONI QUASI PERMANENTI
Combinazione non fessurata

Schema 2

CAMPATA 1
SOLAIO GETTATO IN OPERA H = 20+5

Tralicci non presenti - Rete sup. ø6 20x20 - Rete inf. non presente
Copriferro sup. = 2.00cm - Copriferro inf. = 2.00cm - Copriferro confezione = 1.30cm

Luce cal = 5.18m - Interasse = 50.0cm - Altezza = 25.0cm - Nervat = 10.0cm - Cappa = 5.0cm

Descrizione	distanza m	Momento F. Kgm/int	Area inf. cmq	Area sup. cmq	Momento R. Kgm/int	Mr/Mf	Epsilon calc %	Epsilon acc %
Asse app. sx	0.00	-838.35	0.79	2.26	1974.98	2.36	3.5	47.5
Filo all. sx	0.20	248.98	3.05	2.97	2378.83	9.55	3.5	32.9
Max. campata	2.59	1676.70	2.26	0.71	1966.91	1.17	3.5	49.1
Filo all. dx	4.98	248.98	3.05	2.97	2378.83	9.55	3.5	32.9
Asse app. dx	5.18	-838.35	0.79	2.26	1974.98	2.36	3.5	47.5

Per solette con spessore minore di 50 mm resistenza a compressione = 0.80*Fcd

Descrizione	Taglio filo Kg	Vrd filo Vrcd Kg	Taglio banc. Kg	Vrd banc. Vrcd Kg	Largh. cm	Nerva. cm	Vrsd Kg	Area cmq	Dist. cm
Pettine sx	1194.88	2571.22 33335.65	1194.88	1061.07 13334.26	0.00	10.00	2102.91	0.29	25.00
Pettine dx	-1194.88	2571.22 33335.65	-1194.88	1061.07 13334.26	0.00	10.00	2102.91	0.29	25.00

Vrd = 0,18 * k * (100 * ro1 * fck)1/3 / gammaC >= (v min) * bw * d
Vrcd = 0,9 * d * bw * f'cd * (ctg alfa + 1) / (1 + 1)
Vrsd = 0,9 * d * (Asw / s) * fyd * (ctg alfa + 1) sin alfa

Freccia solaio = 0.652cm - Momento di inerzia = 15703cm4
Rapporto snellezza L/h = 20.7< 21.9 (C4.1.13)
Limite snellezza verificata (C4.1.13)
Umidità relativa = 75% - Tempo di applicazione del carico = 30 gg - Coeff. Viscosità = 0.00

STATI LIMITE DI ESERCIZIO
Condizioni ambiente: Ordinarie - Classe di esposizione: X0
Tipo acciaio: B450C - Tensione caratteristica = 4500.0kg/cmq - Tipo di armatura: Armature Poco Sensibili
Tipo calcestruzzo Rck = 300 - Resistenza cilindrica fck = 249.00kg/cmq
Resistenza a trazione fctm = 26.08kg/cmq - Resistenza a trazione-flessione fcfm = 31.29kg/cmq
Coefficiente beta1 = 1 - Coefficiente beta1 = 0.50 - Coefficiente omogen. = 15.00
COMBINAZIONI RARE
Momento soll. = 1173.69kgm - Asse neutro = 4.84cm
Compressione calc. = 43.17kg/cmq - Compressione limite calc. = 149.40kg/cmq
Trazione acciaio = 2428.42kg/cmq - Trazione limite acciaio = 3600.00kg/cmq
COMBINAZIONI FREQUENTI
Momento soll. = 1006.02kgm - Asse neutro = 4.84cm
Compressione calc. = 37.00kg/cmq
Trazione acciaio = 2081.50kg/cmq
COMBINAZIONI QUASI PERMANENTI

Momento soll. = 1006.02kgm - Asse neutro = 4.84cm
Compressione calc. = 37.00kg/cmq - Compressione limite calc. = 112.05kg/cmq
Trazione acciaio = 2081.50kg/cmq

APERTURA DELLE FESSURE
Modulo W sezione interamente reagente = 1649.26cm3 - Momento di fessurazione = W*fcfm = 430.07kgm
Diametro medio tondini = 12.00mm - Ricoprimento armatura c = 14.00mm
Distanza fra le barre s = 25.00mm - Tensione acciaio = 889.83kg/cmq
Area efficace Ac,eff = 50.00cmq - Area acciaio teso = 2.26cmq - Rapporto As/Aeff Ro = 0.045
COMBINAZIONI FREQUENTI
Distanza media tra le fessure in mm = 113.09mm
Epsilon_sm = 0.00090 - Epsilon_sm,n = 0.00040
Tensione acciaio = 2081.50kg/cmq
Apertura limite delle fessure mm = 0.40mm
Ampiezza fessura in mm Wm = 0.10mm
Ampiezza fessura in mm Wk = 0.17mm
Combinazione fessurata
COMBINAZIONI QUASI PERMANENTI
Distanza media tra le fessure in mm = 113.09mm
Epsilon_sm = 0.00090 - Epsilon_sm,n = 0.00040
Tensione acciaio = 2081.50kg/cmq
Apertura limite delle fessure mm = 0.30mm
Ampiezza fessura in mm Wm = 0.10mm
Ampiezza fessura in mm Wk = 0.17mm
Combinazione fessurata

Schema 3

CAMPATA 1
SOLAIO GETTATO IN OPERA H = 25+5

Tralicci non presenti - Rete sup. ø6 15x15 - Rete inf. non presente
Copriferro sup. = 2.00cm - Copriferro inf. = 2.00cm - Copriferro confezione = 1.30cm

Luce cal = 3.25m - Interasse = 60.0cm - Altezza = 30.0cm - Nervat = 12.0cm - Cappa = 5.0cm

Descrizione	distanza m	Momento F. Kgm/int	Area inf. cmq	Area sup. cmq	Momento R. Kgm/int	Mr/Mf	Epsilon calc %	Epsilon acc %
Asse app. sx	0.00	-93.99	0.79	1.57	1770.85	18.84	3.5	60.2
Filo all. sx	0.20	34.47	3.05	2.70	2996.02	86.91	3.5	49.5
Max. campata	1.30	121.98	2.26	1.13	2418.65	19.83	3.5	53.3
Filo all. dx	3.04	-191.02	2.26	2.70	2604.85	13.64	3.5	12.3
Asse app. dx	3.25	-249.90	0.00	1.57	1685.65	6.75	2.8	67.5

Per solette con spessore minore di 50 mm resistenza a compressione = 0.80*Fcd

Descrizione	Taglio filo Kg	Vrd filo Vrcd Kg	Taglio banc. Kg	Vrd banc. Vrcd Kg	Largh. cm	Nerva. cm	Vrsd Kg	Area cmq	Dist. cm
Filo sx	158.09	7074.15	158.09	1414.83	0.00	12.00	0.00	0.00	0.00
		99054.50		19810.90					
Filo dx	-280.15	7424.92	-280.15	1707.79	0.00	12.00	0.00	0.00	0.00
		106674.10		21334.81					

Vrd = 0,18 * k * (100 * ro1 * fck)1/3 / gammaC >= (v min) * bw * d
Vrcd = 0,9 * d * bw * f'cd * (ctg alfa + 1) / (1 + 1)
Vrsd = 0,9 * d * (Asw / s) * fyd * (ctg alfa + 1) sin alfa

Freccia solaio = 0.007cm - Momento di inerzia = 23530cm4
Deformazione massima viscosa = 0.649cm - Freccia solaio tempo infinito = 0.009cm
Umidità relativa = 75% - Tempo di applicazione del carico = 30 gg - Coeff. Viscosità = 1.80

STATI LIMITE DI ESERCIZIO
Condizioni ambiente: Ordinarie - Classe di esposizione: X0
Tipo acciaio: B450C - Tensione caratteristica = 4500.0kg/cmq - Tipo di armatura: Armature Poco Sensibili
Tipo calcestruzzo Rck = 300 - Resistenza cilindrica fck = 249.00kg/cmq
Resistenza a trazione fctm = 26.08kg/cmq - Resistenza a trazione-flessione fcfm = 31.29kg/cmq
Coefficiente beta1 = 1 - Coefficiente beta1 = 0.50 - Coefficiente omogen. = 15.00
COMBINAZIONI RARE
Momento soll. = 68.63kgm - Asse neutro = 4.94cm
Compressione calc. = 1.65kg/cmq - Compressione limite calc. = 149.40kg/cmq
Trazione acciaio = 115.23kg/cmq - Trazione limite acciaio = 3600.00kg/cmq
COMBINAZIONI FREQUENTI
Momento soll. = 38.72kgm - Asse neutro = 4.94cm
Compressione calc. = 0.93kg/cmq
Trazione acciaio = 65.02kg/cmq
COMBINAZIONI QUASI PERMANENTI
Momento soll. = 38.72kgm - Asse neutro = 4.94cm
Compressione calc. = 0.93kg/cmq - Compressione limite calc. = 112.05kg/cmq
Trazione acciaio = 65.02kg/cmq

APERTURA DELLE FESSURE
Modulo W sezione interamente reagente = 2749.97cm3 - Momento di fessurazione = W*fcfm = 717.10kgm
Diametro medio tondini = 12.00mm - Ricoprimento armatura c = 14.00mm
Distanza fra le barre s = 30.00mm - Tensione acciaio = 1204.04kg/cmq
Area efficace Ac,eff = 60.00cmq - Area acciaio teso = 2.26cmq - Rapporto As/Aeff Ro = 0.038
COMBINAZIONI FREQUENTI
Combinazione non fessurata
COMBINAZIONI QUASI PERMANENTI
Combinazione non fessurata

CAMPATA 2
SOLAIO GETTATO IN OPERA H = 25+5

Tralicci non presenti - Rete sup. ø6 15x15 - Rete inf. non presente
Copriferro sup. = 2.00cm - Copriferro inf. = 2.00cm - Copriferro confezione = 1.30cm

Luce cal = 4.09m - Interasse = 60.0cm - Altezza = 30.0cm - Nervat = 12.0cm - Cappa = 5.0cm

Descrizione	distanza m	Momento F. Kgm/int	Area inf. cmq	Area sup. cmq	Momento R. Kgm/int	Mr/Mf	Epsilon calc %	Epsilon acc %
Asse app. sx	0.00	-249.90	0.00	1.57	1685.65	6.75	2.8	67.5
Filo all. sx	0.20	-182.10	2.26	2.70	2604.85	14.30	3.5	12.3
Max. campata	2.40	208.10	2.26	1.13	2418.65	11.62	3.5	53.3
Filo all. dx	3.89	45.90	3.05	2.70	2996.02	65.27	3.5	49.5
Asse app. dx	4.09	-149.50	0.79	1.57	1770.85	11.84	3.5	60.2

Per solette con spessore minore di 50 mm resistenza a compressione = 0.80*Fcd

Descrizione	Taglio filo Kg	Vrd filo Vrcd Kg	Taglio banc. Kg	Vrd banc. Vrcd Kg	Largh. cm	Nerva. cm	Vrsd Kg	Area cmq	Dist. cm
Filo sx	324.72	7424.92	324.72	1707.79	0.00	12.00	0.00	0.00	0.00
		106674.10		21334.81					
Filo dx	-215.24	7074.15	-215.24	1414.83	0.00	12.00	0.00	0.00	0.00
		99054.50		19810.90					

Vrd = 0,18 * k * (100 * ro1 * fck)1/3 / gammaC >= (v min) * bw * d
Vrcd = 0,9 * d * bw * f'cd * (ctg alfa + 1) / (1 + 1)
Vrsd = 0,9 * d * (Asw / s) * fyd * (ctg alfa + 1) sin alfa

Freccia solaio = 0.026cm - Momento di inerzia = 23530cm4
Deformazione massima viscosa = 0.819cm - Freccia solaio tempo infinito = 0.045cm
Umidità relativa = 75% - Tempo di applicazione del carico = 30 gg - Coeff. Viscosità = 1.80

STATI LIMITE DI ESERCIZIO
Condizioni ambiente: Ordinarie - Classe di esposizione: X0
Tipo acciaio: B450C - Tensione caratteristica = 4500.0kg/cmq - Tipo di armatura: Armature Poco Sensibili
Tipo calcestruzzo Rck = 300 - Resistenza cilindrica fck = 249.00kg/cmq
Resistenza a trazione fctm = 26.08kg/cmq - Resistenza a trazione-flessione fcfm = 31.29kg/cmq
Coefficiente beta1 = 1 - Coefficiente beta1 = 0.50 - Coefficiente omogen. = 15.00
COMBINAZIONI RARE
Momento soll. = 132.79kgm - Asse neutro = 4.94cm
Compressione calc. = 3.19kg/cmq - Compressione limite calc. = 149.40kg/cmq
Trazione acciaio = 222.96kg/cmq - Trazione limite acciaio = 3600.00kg/cmq
COMBINAZIONI FREQUENTI
Momento soll. = 86.47kgm - Asse neutro = 4.94cm
Compressione calc. = 2.07kg/cmq
Trazione acciaio = 145.19kg/cmq
COMBINAZIONI QUASI PERMANENTI
Momento soll. = 86.47kgm - Asse neutro = 4.94cm
Compressione calc. = 2.07kg/cmq - Compressione limite calc. = 112.05kg/cmq
Trazione acciaio = 145.19kg/cmq

APERTURA DELLE FESSURE
Modulo W sezione interamente reagente = 3128.44cm3 - Momento di fessurazione = W*fcfm = 815.79kgm
Diametro medio tondini = 12.00mm - Ricoprimento armatura c = 14.00mm
Distanza fra le barre s = 30.00mm - Tensione acciaio = 1369.75kg/cmq
Area efficace Ac,eff = 60.00cmq - Area acciaio teso = 2.26cmq - Rapporto As/Aeff Ro = 0.038
COMBINAZIONI FREQUENTI
Combinazione non fessurata
COMBINAZIONI QUASI PERMANENTI
Combinazione non fessurata

Verifiche aste in acciaio

Simbologia

Φ_y = Coefficiente Φ per inflessione intorno all'asse y(c)
Φ_z = Coefficiente Φ per inflessione intorno all'asse z(e)
χ_y = Coefficiente χ di riduzione per instabilità intorno all'asse y(c)

χ_z		= Coefficiente χ di riduzione per instabilità intorno all'asse z(e)
λ^*_y		= Snellezza adimensionale per inflessione intorno all'asse y(c)
λ^*_z		= Snellezza adimensionale per inflessione intorno all'asse z(e)
λ_y		= Snellezza per inflessione intorno all'asse y(c)
λ_z		= Snellezza per inflessione intorno all'asse z(e)
$\sigma_{ID,max}$	<daN/cmq>	= Tensione ideale massima
σ_M	<daN/cmq>	= Tensione normale per momento flettente
σ_N	<daN/cmq>	= Tensione normale per sforzo normale
τ	<daN/cmq>	= Tensione tangenziale per taglio e/o torsione
Aeff	<cmq>	= Area effettiva per trazione
Anet	<cmq>	= Area netta per compressione
Area	<cmq>	= Area
Atag,y	<cmq>	= Area resistente a taglio in dir. Y
Atag,z	<cmq>	= Area resistente a taglio in dir. Z
CC		= Numero della combinazione delle condizioni di carico elementari
Cod.		= Codice
Curva		= Curva di instabilità adottata
D	<cm>	= Distanza
Fyk	<daN/cmq>	= Tensione caratteristica di snervamento dell'acciaio
Fyt	<daN/cmq>	= Tensione caratteristica di rottura
Iy	<cm>	= Raggio giratorio d'inerzia rispetto all'asse Y
Iz	<cm>	= Raggio giratorio d'inerzia rispetto all'asse Z
$J\omega$	<cm6>	= Costante di ingobbamento
Jy	<cm4>	= Momento d'inerzia rispetto all'asse Y
Jz	<cm4>	= Momento d'inerzia rispetto all'asse Z
$K_E\phi$		= Fattore di riduzione del modulo di elasticità dell'acciaio in funzione della temperatura
$K_y\phi$		= Fattore di riduzione della resistenza a snervamento dell'acciaio in funzione della temperatura
L	<m>	= Lunghezza dell'asta
M	<daNm>	= Momento agente
M,Ed	<daNm>	= Momento flettente di calcolo
M,V,c,Rd	<daNm>	= Resistenza di calcolo a flessione ridotta per taglio
MN,c,Rd	<daNm>	= Resistenza di calcolo a pressoflessione
Mx	<daNm>	= Momento torcente intorno all'asse X
Myeq,Ed	<daNm>	= Valore equivalente del momento flettente intorno all'asse Y
Mzeq,Ed	<daNm>	= Valore equivalente del momento flettente intorno all'asse Z
N	<daN>	= Sforzo normale
N,Ed	<daN>	= Forza assiale di calcolo
Nc,Rd	<daN>	= Resistenza a compressione
Ncr,y	<daN>	= Sforzo normale critico euleriano per inflessione intorno all'asse y(c)
Ncr,z	<daN>	= Sforzo normale critico euleriano per inflessione intorno all'asse z(e)
Sez.		= Numero della sezione
T	<daN>	= Taglio agente
Temp.	<°C>	= Temperatura
Tipo		= Tipologia Cir.c = Circolare cava R = Rettangolare
Tp		= Tipo di acciaio
V,Ed	<daN>	= Forza di taglio di calcolo
Vc,Rd	<daN>	= Resistenza a taglio
Vc,Rd,Red	<daN>	= Resistenza a taglio ridotta
Wy,plas	<cmc>	= Modulo di resistenza plastico intorno all'asse Y
Wymin	<cmc>	= Modulo di resistenza minimo rispetto all'asse Y
Wz,plas	<cmc>	= Modulo di resistenza plastico intorno all'asse Z
Wzmin	<cmc>	= Modulo di resistenza minimo rispetto all'asse Z
Xl	<m>	= Coordinata progressiva (dal nodo iniziale dell'asta) in cui viene effettuato il progetto/verifica
$f_{z,G}$	<cm>	= Freccia in direzione Z globale
$f_{z,L}$	<cm>	= Freccia in direzione Z locale

Caratteristiche profilati utilizzati

Sez.	Cod.	Tipo	D <cm>	Area <cmq>	Anet <cmq>	Aeff <cmq>	Jy <cm4>	Jz <cm4>	Iy <cm>	Iz <cm>	Wymin <cmc>	Wzmin <cmc>	Tp	Fyk <daN/cmq>	Fyt <daN/cmq>
3	CHS273x6.3	Cir.c	--	52.79	52.79	52.79	4695.83	4695.83	9.43	9.43	344.02	344.02	S235H UNI EN 10210-1	2350.00	3600.00
10	CHS168.3x5	Cir.c	--	25.65	25.65	25.65	855.85	855.85	5.78	5.78	101.70	101.70	S235H UNI EN 10210-1	2350.00	3600.00

Caratteristiche profilati utilizzati

Sez.	Cod.	Wy,plas <cmc>	Wz,plas <cmc>	Atag,y <cmq>	Atag,z <cmq>	Jω <cm6>	Temp. <°C>	$K_y\phi$	$K_E\phi$
3	CHS273x6.3	446.43	446.43	33.60	33.60		940.97	0.05	0.06
10	CHS168.3x5	132.85	132.85	16.33	16.33				

Asta n. 4 (102 4) - Sez. 3 (CHS273x6.3) - Crit. 1

- Verifica in termini tensionali [4.2.4] - CC 7 SND Xl=3.83 - Classe 3
  Sollecitazioni: N=-1068.96 T=338.88 M=683.61 M_x=-8.52
  Tensioni: σ_N=-20.25 $\sigma_{m,d}$=-198.71 τ=1.24 σ_{max}=-218.97 (sfrut=0.10)
  Tensioni: σ_N=-20.25 $\sigma_{m,d}$=-0.00 τ=14.07 τ_{max}=14.07 (sfrut=0.01)
  Tensioni: σ_N=-20.25 $\sigma_{m,d}$=-198.71 τ=1.24 $\sigma_{ID,max}$=218.98 (sfrut=0.10)

- Verifica a taglio Dir. Z (EC3 4.2.3.3 (6) 4.2.3.4 (4)) - CC 75 SLU I Xl=0.25 - Classe 1
  Sollecitazioni: T=56.84
  V,Ed=56.84 Vc,Rd=2362.06 V,Ed/Vc,Rd=0.02

- Verifica a presso o tenso-flessione retta YY (4.2.4.1.2.7) - CC 75 SLU I Xl=0.25 - Classe 1
  Sollecitazioni: N=-687.30 T=56.84 M=145.29
  M,Ed=145.29 M,V,c,Rd=543.50
  N,Ed=-687.30 Nc,Rd=-6426.27 YY n=N,Ed/Nc,Rd=0.11 MN,c,Rd=485.37 M,Ed/MN,c,Rd=0.30

- Verifica a taglio e torsione Dir. Z [4.2.25] - CC 62 SLU Xl=0.25 - Classe 1
  Sollecitazioni: T=320.14 M_x=-1.30
  V,Ed=320.14 Vc,Rd,Red=43417.10 V,Ed/Vc,Rd,Red=0.01

- Verifica a presso o tenso-flessione retta YY (4.2.4.1.2.7) - CC 62 SLU Xl=3.83 - Classe 1
  Sollecitazioni: N=-1378.38 T=319.41 M=605.29 M_x=-1.30
  M,Ed=605.29 M,V,c,Rd=9991.50

N,Ed=-1378.38 Nc,Rd=-118139.00 YY n=N,Ed/Nc,Rd=0.01 MN,c,Rd=9874.92 M,Ed/MN,c,Rd=0.06

- Verifica di stabilità aste presso-inflesse (C4.2.4.1.3.3.1) - CC 75 SLU I - Classe 1
Sollecitazioni: N,Ed=-833.21 Myeq,Ed=131.40 Mzeq,Ed=-15.55
L=3.83
λ=40.60 Ncr,y=38681.60 λ^*_y=0.41 Curva a: Φ_y=0.72 χ_y=0.77
λ=40.60 Ncr,z=38681.60 λ^*_z=0.41 Curva a: Φ_z=0.72 χ_z=0.77
χ,min=0.77
Verifica: 0.13+0.25=0.38

- Verifica di stabilità aste presso-inflesse (C4.2.4.1.3.3.1) - CC 7 SND - Classe 3
Sollecitazioni: N,Ed=-1068.96 Myeq,Ed=-672.28 Mzeq,Ed=-99.69
L=3.83
λ=40.60 Ncr,y=663704.00 λ^*_y=0.43 Curva a: Φ_y=0.62 χ_y=0.94
λ=40.60 Ncr,z=663704.00 λ^*_z=0.43 Curva a: Φ_z=0.62 χ_z=0.94
χ,min=0.94
Verifica: 0.01+0.09=0.10

- Verifica freccia massima per soli carichi accidentali - CC 53
$f_{Z,L}$=0.02 (L/18583) $f_{Z,G}$=0.00 (L/190068)

- Verifica freccia massima carichi totali - CC 53
$f_{Z,L}$=0.03 (L/13276) $f_{Z,G}$=0.00 (L/81605)

Asta n. 5 (101 5) - Sez. 3 (CHS273x6.3) - Crit. 1

- Verifica in termini tensionali [4.2.4] - CC 7 SND Xl=3.83 - Classe 3
Sollecitazioni: N=-936.20 T=443.23 M=987.86 M_x=-8.11
Tensioni: σ_N=-17.74 $\sigma_{m,d}$=-287.15 τ=1.18 σ_{max}=-304.89 (sfrut=0.14)
Tensioni: σ_N=-17.74 $\sigma_{m,d}$=-0.00 τ=17.97 τ_{max}=17.97 (sfrut=0.01)
Tensioni: σ_N=-17.74 $\sigma_{m,d}$=-287.15 τ=1.18 $\sigma_{ID,max}$=304.90 (sfrut=0.14)

- Verifica a taglio Dir. Z (EC3 4.2.3.3 (6) 4.2.3.4 (4)) - CC 75 SLU I Xl=0.25 - Classe 1
Sollecitazioni: T=11.78
V,Ed=11.78 Vc,Rd=2362.06 V,Ed/Vc,Rd=0.00

- Verifica a presso o tenso-flessione retta YY (4.2.4.1.2.7) - CC 75 SLU I Xl=3.83 - Classe 1
Sollecitazioni: N=-590.21 T=11.28 M=35.05
M,Ed=35.05 M,V,c,Rd=543.50
N,Ed=-590.21 Nc,Rd=-6426.27 YY n=N,Ed/Nc,Rd=0.09 MN,c,Rd=493.58 M,Ed/MN,c,Rd=0.07

- Verifica a taglio e torsione Dir. Z [4.2.25] - CC 62 SLU Xl=0.25 - Classe 1
Sollecitazioni: T=336.04 M_x=-1.32
V,Ed=336.04 Vc,Rd,Red=43417.00 V,Ed/Vc,Rd,Red=0.01

- Verifica a presso o tenso-flessione retta YY (4.2.4.1.2.7) - CC 62 SLU Xl=3.83 - Classe 1
Sollecitazioni: N=-1089.54 T=335.31 M=749.51 M_x=-1.32
M,Ed=749.51 M,V,c,Rd=9991.50
N,Ed=-1089.54 Nc,Rd=-118139.00 YY n=N,Ed/Nc,Rd=0.01 MN,c,Rd=9899.35 M,Ed/MN,c,Rd=0.08

- Verifica di stabilità aste presso-inflesse (C4.2.4.1.3.3.1) - CC 75 SLU I - Classe 1
Sollecitazioni: N,Ed=-590.21 Myeq,Ed=-23.82 Mzeq,Ed=-14.49
L=3.83
λ=40.60 Ncr,y=38681.70 λ^*_y=0.41 Curva a: Φ_y=0.72 χ_y=0.77
λ=40.60 Ncr,z=38681.70 λ^*_z=0.41 Curva a: Φ_z=0.72 χ_z=0.77
χ,min=0.77
Verifica: 0.09+0.05=0.14

- Verifica di stabilità aste presso-inflesse (C4.2.4.1.3.3.1) - CC 7 SND - Classe 3
Sollecitazioni: N,Ed=-936.20 Myeq,Ed=-979.74 Mzeq,Ed=-98.92
L=3.83
λ=40.60 Ncr,y=663704.00 λ^*_y=0.43 Curva a: Φ_y=0.62 χ_y=0.94
λ=40.60 Ncr,z=663704.00 λ^*_z=0.43 Curva a: Φ_z=0.62 χ_z=0.94
χ,min=0.94
Verifica: 0.01+0.13=0.14

- Verifica freccia massima per soli carichi accidentali - CC 66
$f_{Z,L}$=0.02 (L/19525) $f_{Z,G}$=0.00

- Verifica freccia massima carichi totali - CC 66
$f_{Z,L}$=0.02 (L/17854) $f_{Z,G}$=0.00 (L/165004)

Asta n. 6 (100 6) - Sez. 3 (CHS273x6.3) - Crit. 1

- Verifica in termini tensionali [4.2.4] - CC 7 SND Xl=3.83 - Classe 3
Sollecitazioni: N=-1262.71 T=506.55 M=1044.02 M_x=-8.65
Tensioni: σ_N=-23.92 $\sigma_{m,d}$=-303.48 τ=1.26 σ_{max}=-327.40 (sfrut=0.15)
Tensioni: σ_N=-23.92 $\sigma_{m,d}$=-0.00 τ=20.44 τ_{max}=20.44 (sfrut=0.02)
Tensioni: σ_N=-23.92 $\sigma_{m,d}$=-303.48 τ=1.26 $\sigma_{ID,max}$=327.41 (sfrut=0.15)

- Verifica a taglio Dir. Z (EC3 4.2.3.3 (6) 4.2.3.4 (4)) - CC 75 SLU I Xl=0.25 - Classe 1
  Sollecitazioni: T=66.11
  V,Ed=66.11 Vc,Rd=2362.06 V,Ed/Vc,Rd=0.03

- Verifica a presso o tenso-flessione retta YY (4.2.4.1.2.7) - CC 75 SLU I Xl=0.25 - Classe 1
  Sollecitazioni: N=-750.06 T=66.11 M=162.75
  M,Ed=162.75 M,V,c,Rd=543.50
  N,Ed=-750.06 Nc,Rd=-6426.27 YY n=N,Ed/Nc,Rd=0.12 MN,c,Rd=480.06 M,Ed/MN,c,Rd=0.34

- Verifica a taglio e torsione Dir. Z [4.2.25] - CC 62 SLU Xl=0.25 - Classe 1
  Sollecitazioni: T=400.81 M_x=-1.32
  V,Ed=400.81 Vc,Rd,Red=43417.00 V,Ed/Vc,Rd,Red=0.01

- Verifica a presso o tenso-flessione retta YY (4.2.4.1.2.7) - CC 62 SLU Xl=3.83 - Classe 1
  Sollecitazioni: N=-1527.82 T=400.08 M=775.05 M_x=-1.32
  M,Ed=775.05 M,V,c,Rd=9991.50
  N,Ed=-1527.82 Nc,Rd=-118139.00 YY n=N,Ed/Nc,Rd=0.01 MN,c,Rd=9862.28 M,Ed/MN,c,Rd=0.08

- Verifica di stabilità aste presso-inflesse (C4.2.4.1.3.3.1) - CC 75 SLU I - Classe 1
  Sollecitazioni: N,Ed=-895.97 Myeq,Ed=152.73 Mzeq,Ed=-14.40
  L=3.83
  λ=40.60 Ncr,y=38681.60 λ^*_y=0.41 Curva a: Φ_y=0.72 χ_y=0.77
  λ=40.60 Ncr,z=38681.60 λ^*_z=0.41 Curva a: Φ_z=0.72 χ_z=0.77
  χ,min=0.77
  Verifica: 0.14+0.29=0.43

- Verifica di stabilità aste presso-inflesse (C4.2.4.1.3.3.1) - CC 7 SND - Classe 3
  Sollecitazioni: N,Ed=-1262.71 Myeq,Ed=-1036.83 Mzeq,Ed=-91.68
  L=3.83
  λ=40.60 Ncr,y=663704.00 λ^*_y=0.43 Curva a: Φ_y=0.62 χ_y=0.94
  λ=40.60 Ncr,z=663704.00 λ^*_z=0.43 Curva a: Φ_z=0.62 χ_z=0.94
  χ,min=0.94
  Verifica: 0.01+0.14=0.15

- Verifica freccia massima per soli carichi accidentali - CC 53
  $f_{Z,L}$=0.02 (L/15592) $f_{Z,G}$=0.00 (L/183114)

- Verifica freccia massima carichi totali - CC 53
  $f_{Z,L}$=0.03 (L/11721) $f_{Z,G}$=0.00 (L/77399)

Asta n. 7 (99 7) - Sez. 3 (CHS273x6.3) - Crit. 1

- Verifica in termini tensionali [4.2.4] - CC 7 SND Xl=3.83 - Classe 3
  Sollecitazioni: N=-916.58 T=418.12 M=932.83 M_x=-9.47
  Tensioni: σ_N=-17.36 $\sigma_{m,d}$=-271.16 τ=1.38 σ_{max}=-288.52 (sfrut=0.13)
  Tensioni: σ_N=-17.36 $\sigma_{m,d}$=-0.00 τ=17.21 τ_{max}=17.21 (sfrut=0.01)
  Tensioni: σ_N=-17.36 $\sigma_{m,d}$=-271.16 τ=1.38 $\sigma_{ID,max}$=288.53 (sfrut=0.13)

- Verifica a taglio e torsione Dir. Z [4.2.25] - CC 75 SLU I Xl=0.25 - Classe 1
  Sollecitazioni: T=10.11 M_x=-1.17
  V,Ed=10.11 Vc,Rd,Red=2356.33 V,Ed/Vc,Rd,Red=0.00

- Verifica a presso o tenso-flessione retta YY (4.2.4.1.2.7) - CC 75 SLU I Xl=3.83 - Classe 1
  Sollecitazioni: N=-588.60 T=9.63 M=31.95 M_x=-1.17
  M,Ed=31.95 M,V,c,Rd=543.50
  N,Ed=-588.60 Nc,Rd=-6426.27 YY n=N,Ed/Nc,Rd=0.09 MN,c,Rd=493.72 M,Ed/MN,c,Rd=0.06

- Verifica a taglio e torsione Dir. Z [4.2.25] - CC 62 SLU Xl=0.25 - Classe 1
  Sollecitazioni: T=328.55 M_x=-1.40
  V,Ed=328.55 Vc,Rd,Red=43416.60 V,Ed/Vc,Rd,Red=0.01

- Verifica a presso o tenso-flessione retta YY (4.2.4.1.2.7) - CC 62 SLU Xl=3.83 - Classe 1
  Sollecitazioni: N=-1083.09 T=327.82 M=733.08 M_x=-1.40
  M,Ed=733.08 M,V,c,Rd=9991.50
  N,Ed=-1083.09 Nc,Rd=-118139.00 YY n=N,Ed/Nc,Rd=0.01 MN,c,Rd=9899.90 M,Ed/MN,c,Rd=0.07

- Verifica di stabilità aste presso-inflesse (C4.2.4.1.3.3.1) - CC 75 SLU I - Classe 1
  Sollecitazioni: N,Ed=-588.60 Myeq,Ed=-19.73 Mzeq,Ed=-14.55
  L=3.83
  λ=40.60 Ncr,y=38681.60 λ^*_y=0.41 Curva a: Φ_y=0.72 χ_y=0.77
  λ=40.60 Ncr,z=38681.60 λ^*_z=0.41 Curva a: Φ_z=0.72 χ_z=0.77
  χ,min=0.77
  Verifica: 0.09+0.05=0.14

- Verifica di stabilità aste presso-inflesse (C4.2.4.1.3.3.1) - CC 7 SND - Classe 3
  Sollecitazioni: N,Ed=-916.58 Myeq,Ed=-925.12 Mzeq,Ed=-96.84
  L=3.83
  λ=40.60 Ncr,y=663704.00 λ^*_y=0.43 Curva a: Φ_y=0.62 χ_y=0.94

λ=40.60 Ncr,z=663704.00 λ^*_z=0.43 Curva a: Φ_z=0.62 χ_z=0.94
χ,min=0.94
Verifica: 0.01+0.12=0.13

- Verifica freccia massima per soli carichi accidentali - CC 66
$f_{Z,L}$=0.02 (L/19835) $f_{Z,G}$=0.00

- Verifica freccia massima carichi totali - CC 66
$f_{Z,L}$=0.02 (L/18090) $f_{Z,G}$=0.00 (L/158057)

Asta n. 8 (106 8) - Sez. 3 (CHS273x6.3) - Crit. 1

- Verifica in termini tensionali [4.2.4] - CC 1 SND Xl=3.83 - Classe 3
Sollecitazioni: N=-835.82 T=153.05 M=346.49 M_x=-5.29
Tensioni: σ_N=-15.83 $\sigma_{m,d}$=-100.72 τ=0.77 σ_{max}=-116.55 (sfrut=0.05)
Tensioni: σ_N=-15.83 $\sigma_{m,d}$=-0.00 τ=6.57 τ_{max}=6.57 (sfrut=0.01)
Tensioni: σ_N=-15.83 $\sigma_{m,d}$=-100.72 τ=0.77 $\sigma_{ID,max}$=116.56 (sfrut=0.05)

- Verifica a taglio Dir. Z (EC3 4.2.3.3 (6) 4.2.3.4 (4)) - CC 75 SLU I Xl=0.25 - Classe 1
Sollecitazioni: T=125.25
V,Ed=125.25 Vc,Rd=2362.06 V,Ed/Vc,Rd=0.05

- Verifica a presso o tenso-flessione retta YY (4.2.4.1.2.7) - CC 75 SLU I Xl=0.25 - Classe 1
Sollecitazioni: N=-673.71 T=125.25 M=241.91
M,Ed=241.91 M,V,c,Rd=543.50
N,Ed=-673.71 Nc,Rd=-6426.27 YY n=N,Ed/Nc,Rd=0.10 MN,c,Rd=486.52 M,Ed/MN,c,Rd=0.50

- Verifica a taglio e torsione Dir. Z [4.2.25] - CC 50 SLU Xl=0.25 - Classe 1
Sollecitazioni: T=348.74 M_x=-4.05
V,Ed=348.74 Vc,Rd,Red=43403.60 V,Ed/Vc,Rd,Red=0.01

- Verifica a presso o tenso-flessione retta YY (4.2.4.1.2.7) - CC 50 SLU Xl=0.25 - Classe 1
Sollecitazioni: N=-2258.40 T=348.74 M=701.75 M_x=-4.05
M,Ed=701.75 M,V,c,Rd=9991.50
N,Ed=-2258.40 Nc,Rd=-118139.00 YY n=N,Ed/Nc,Rd=0.02 MN,c,Rd=9800.50 M,Ed/MN,c,Rd=0.07

- Verifica di stabilità aste presso-inflesse (C4.2.4.1.3.3.1) - CC 75 SLU I - Classe 1
Sollecitazioni: N,Ed=-819.62 Myeq,Ed=240.82 Mzeq,Ed=-22.98
L=3.83
λ=40.60 Ncr,y=38681.70 λ^*_y=0.41 Curva a: Φ_y=0.72 χ_y=0.77
λ=40.60 Ncr,z=38681.70 λ^*_z=0.41 Curva a: Φ_z=0.72 χ_z=0.77
χ,min=0.77
Verifica: 0.13+0.45=0.58

- Verifica di stabilità aste presso-inflesse (C4.2.4.1.3.3.1) - CC 50 SLU - Classe 1
Sollecitazioni: N,Ed=-2448.08 Myeq,Ed=696.71 Mzeq,Ed=-66.72
L=3.83
λ=40.60 Ncr,y=663705.00 λ^*_y=0.43 Curva a: Φ_y=0.62 χ_y=0.94
λ=40.60 Ncr,z=663705.00 λ^*_z=0.43 Curva a: Φ_z=0.62 χ_z=0.94
χ,min=0.94
Verifica: 0.02+0.07=0.09

- Verifica freccia massima per soli carichi accidentali - CC 54
$f_{Z,L}$=0.01 (L/30212) $f_{Z,G}$=0.00 (L/126179)

- Verifica freccia massima carichi totali - CC 54
$f_{Z,L}$=0.02 (L/16446) $f_{Z,G}$=0.01 (L/67943)

Asta n. 9 (97 9) - Sez. 3 (CHS273x6.3) - Crit. 1

- Verifica in termini tensionali [4.2.4] - CC 7 SND Xl=3.83 - Classe 3
Sollecitazioni: N=-700.30 T=193.43 M=431.89 M_x=-10.11
Tensioni: σ_N=-13.27 $\sigma_{m,d}$=-125.54 τ=1.47 σ_{max}=-138.81 (sfrut=0.06)
Tensioni: σ_N=-13.27 $\sigma_{m,d}$=-0.00 τ=8.79 τ_{max}=8.79 (sfrut=0.01)
Tensioni: σ_N=-13.27 $\sigma_{m,d}$=-125.54 τ=1.47 $\sigma_{ID,max}$=138.83 (sfrut=0.06)

- Verifica a taglio e torsione Dir. Z [4.2.25] - CC 75 SLU I Xl=3.83 - Classe 1
Sollecitazioni: T=19.69 M_x=-1.91
V,Ed=19.69 Vc,Rd,Red=2352.72 V,Ed/Vc,Rd,Red=0.01

- Verifica a presso o tenso-flessione retta YY (4.2.4.1.2.7) - CC 75 SLU I Xl=3.83 - Classe 1
Sollecitazioni: N=-562.24 T=19.69 M=42.08 M_x=-1.91
M,Ed=42.08 M,V,c,Rd=543.50
N,Ed=-562.24 Nc,Rd=-6426.27 YY n=N,Ed/Nc,Rd=0.09 MN,c,Rd=495.95 M,Ed/MN,c,Rd=0.08

- Verifica a taglio e torsione Dir. Z [4.2.25] - CC 49 SLU Xl=3.83 - Classe 1
Sollecitazioni: T=173.08 M_x=-4.53
V,Ed=173.08 Vc,Rd,Red=43401.30 V,Ed/Vc,Rd,Red=0.00

- Verifica a presso o tenso-flessione retta YY (4.2.4.1.2.7) - CC 49 SLU Xl=3.83 - Classe 1
  Sollecitazioni: N=-1387.75 T=173.08 M=370.04 M_x=-4.53
  M,Ed=370.04 M,V,c,Rd=9991.50
  N,Ed=-1387.75 Nc,Rd=-118139.00 YY n=N,Ed/Nc,Rd=0.01 MN,c,Rd=9874.13 M,Ed/MN,c,Rd=0.04

- Verifica di stabilità aste presso-inflesse (C4.2.4.1.3.3.1) - CC 75 SLU I - Classe 1
  Sollecitazioni: N,Ed=-562.24 Myeq,Ed=37.59 Mzeq,Ed=-15.19
  L=3.83
  λ=40.60 Ncr,y=38681.60 λ^*_y=0.41 Curva a: Φ_y=0.72 χ_y=0.77
  λ=40.60 Ncr,z=38681.60 λ^*_z=0.41 Curva a: Φ_z=0.72 χ_z=0.77
  χ,min=0.77
  Verifica: 0.09+0.08=0.16

- Verifica di stabilità aste presso-inflesse (C4.2.4.1.3.3.1) - CC 7 SND - Classe 3
  Sollecitazioni: N,Ed=-700.30 Myeq,Ed=412.73 Mzeq,Ed=-100.51
  L=3.83
  λ=40.60 Ncr,y=663704.00 λ^*_y=0.43 Curva a: Φ_y=0.62 χ_y=0.94
  λ=40.60 Ncr,z=663704.00 λ^*_z=0.43 Curva a: Φ_z=0.62 χ_z=0.94
  χ,min=0.94
  Verifica: 0.01+0.06=0.06

- Verifica freccia massima per soli carichi accidentali - CC 53
  $f_{Z,L}$=0.01 (L/46777) $f_{Z,G}$=0.00 (L/273007)

- Verifica freccia massima carichi totali - CC 53
  $f_{Z,L}$=0.01 (L/41593) $f_{Z,G}$=0.00 (L/124094)

Asta n. 10 (98 10) - Sez. 3 (CHS273x6.3) - Crit. 1

- Verifica in termini tensionali [4.2.4] - CC 7 SND Xl=3.83 - Classe 3
  Sollecitazioni: N=-1091.98 T=324.77 M=650.26 M_x=-9.99
  Tensioni: σ_N=-20.69 $\sigma_{m,d}$=-189.02 τ=1.45 σ_{max}=-209.71 (sfrut=0.09)
  Tensioni: σ_N=-20.69 $\sigma_{m,d}$=-0.00 τ=13.75 τ_{max}=13.75 (sfrut=0.01)
  Tensioni: σ_N=-20.69 $\sigma_{m,d}$=-189.02 τ=1.45 $\sigma_{ID,max}$=209.72 (sfrut=0.09)

- Verifica a taglio e torsione Dir. Z [4.2.25] - CC 75 SLU I Xl=0.25 - Classe 1
  Sollecitazioni: T=54.02 M_x=-1.49
  V,Ed=54.02 Vc,Rd,Red=2354.77 V,Ed/Vc,Rd,Red=0.02

- Verifica a presso o tenso-flessione retta YY (4.2.4.1.2.7) - CC 75 SLU I Xl=0.25 - Classe 1
  Sollecitazioni: N=-722.12 T=54.02 M=144.31 M_x=-1.49
  M,Ed=144.31 M,V,c,Rd=543.50
  N,Ed=-722.12 Nc,Rd=-6426.27 YY n=N,Ed/Nc,Rd=0.11 MN,c,Rd=482.43 M,Ed/MN,c,Rd=0.30

- Verifica a taglio e torsione Dir. Z [4.2.25] - CC 62 SLU Xl=0.25 - Classe 1
  Sollecitazioni: T=300.13 M_x=-1.90
  V,Ed=300.13 Vc,Rd,Red=43414.20 V,Ed/Vc,Rd,Red=0.01

- Verifica a presso o tenso-flessione retta YY (4.2.4.1.2.7) - CC 62 SLU Xl=3.83 - Classe 1
  Sollecitazioni: N=-1414.61 T=299.41 M=556.83 M_x=-1.90
  M,Ed=556.83 M,V,c,Rd=9991.50
  N,Ed=-1414.61 Nc,Rd=-118139.00 YY n=N,Ed/Nc,Rd=0.01 MN,c,Rd=9871.86 M,Ed/MN,c,Rd=0.06

- Verifica di stabilità aste presso-inflesse (C4.2.4.1.3.3.1) - CC 75 SLU I - Classe 1
  Sollecitazioni: N,Ed=-868.03 Myeq,Ed=124.42 Mzeq,Ed=-14.85
  L=3.83
  λ=40.60 Ncr,y=38681.60 λ^*_y=0.41 Curva a: Φ_y=0.72 χ_y=0.77
  λ=40.60 Ncr,z=38681.60 λ^*_z=0.41 Curva a: Φ_z=0.72 χ_z=0.77
  χ,min=0.77
  Verifica: 0.14+0.24=0.37

- Verifica di stabilità aste presso-inflesse (C4.2.4.1.3.3.1) - CC 7 SND - Classe 3
  Sollecitazioni: N,Ed=-1091.98 Myeq,Ed=-638.35 Mzeq,Ed=-94.32
  L=3.83
  λ=40.60 Ncr,y=663704.00 λ^*_y=0.43 Curva a: Φ_y=0.62 χ_y=0.94
  λ=40.60 Ncr,z=663704.00 λ^*_z=0.43 Curva a: Φ_z=0.62 χ_z=0.94
  χ,min=0.94
  Verifica: 0.01+0.08=0.09

- Verifica freccia massima per soli carichi accidentali - CC 53
  $f_{Z,L}$=0.02 (L/19030) $f_{Z,G}$=0.00 (L/174597)

- Verifica freccia massima carichi totali - CC 53
  $f_{Z,L}$=0.03 (L/12955) $f_{Z,G}$=0.00 (L/77800)

Asta n. 11 (107 11) - Sez. 3 (CHS273x6.3) - Crit. 1

- Verifica in termini tensionali [4.2.4] - CC 7 SND Xl=3.83 - Classe 3
  Sollecitazioni: N=-486.37 T=151.45 M=288.18 M_x=-9.01

Tensioni: σ_N=-9.21 $\sigma_{m,d}$=-83.77 τ=1.31 σ_{max}=-92.98 (sfrut=0.04)
Tensioni: σ_N=-9.21 $\sigma_{m,d}$=-0.00 τ=7.05 τ_{max}=7.05 (sfrut=0.01)
Tensioni: σ_N=-9.21 $\sigma_{m,d}$=-83.77 τ=1.31 $\sigma_{ID,max}$=93.01 (sfrut=0.04)

- Verifica a taglio Dir. Z (EC3 4.2.3.3 (6) 4.2.3.4 (4)) - CC 75 SLU I Xl=3.83 - Classe 1
Sollecitazioni: T=24.55
V,Ed=24.55 Vc,Rd=2362.06 V,Ed/Vc,Rd=0.01

- Verifica a presso o tenso-flessione retta YY (4.2.4.1.2.7) - CC 75 SLU I Xl=3.83 - Classe 1
Sollecitazioni: N=-362.78 T=24.55 M=57.11
M,Ed=57.11 M,V,c,Rd=543.50
N,Ed=-362.78 Nc,Rd=-6426.27 YY n=N,Ed/Nc,Rd=0.06 MN,c,Rd=512.82 M,Ed/MN,c,Rd=0.11

- Verifica a taglio e torsione Dir. Z [4.2.25] - CC 49 SLU Xl=3.83 - Classe 1
Sollecitazioni: T=120.83 M_x=-1.56
V,Ed=120.83 Vc,Rd,Red=43415.80 V,Ed/Vc,Rd,Red=0.00

- Verifica a presso o tenso-flessione retta YY (4.2.4.1.2.7) - CC 49 SLU Xl=3.83 - Classe 1
Sollecitazioni: N=-630.85 T=120.83 M=239.07 M_x=-1.56
M,Ed=239.07 M,V,c,Rd=9991.50
N,Ed=-630.85 Nc,Rd=-118139.00 YY n=N,Ed/Nc,Rd=0.01 MN,c,Rd=9938.14 M,Ed/MN,c,Rd=0.02

- Verifica di stabilità aste presso-inflesse (C4.2.4.1.3.3.1) - CC 75 SLU I - Classe 1
Sollecitazioni: N,Ed=-362.78 Myeq,Ed=55.71 Mzeq,Ed=-12.55
L=3.83
λ=40.60 Ncr,y=38681.60 λ^*_y=0.41 Curva a: Φ_y=0.72 χ_y=0.77
λ=40.60 Ncr,z=38681.60 λ^*_z=0.41 Curva a: Φ_z=0.72 χ_z=0.77
χ,min=0.77
Verifica: 0.06+0.11=0.16

- Verifica di stabilità aste presso-inflesse (C4.2.4.1.3.3.1) - CC 7 SND - Classe 3
Sollecitazioni: N,Ed=-486.37 Myeq,Ed=271.10 Mzeq,Ed=-75.36
L=3.83
λ=40.60 Ncr,y=663704.00 λ^*_y=0.43 Curva a: Φ_y=0.62 χ_y=0.94
λ=40.60 Ncr,z=663704.00 λ^*_z=0.43 Curva a: Φ_z=0.62 χ_z=0.94
χ,min=0.94
Verifica: 0.00+0.04=0.04

- Verifica freccia massima per soli carichi accidentali - CC 53
$f_{Z,L}$=0.00 (L/118231) $f_{Z,G}$=0.00

- Verifica freccia massima carichi totali - CC 54
$f_{Z,L}$=0.00 (L/77800) $f_{Z,G}$=0.00 (L/250257)

Asta n. 12 (103 12) - Sez. 3 (CHS273x6.3) - Crit. 1

- Verifica in termini tensionali [4.2.4] - CC 7 SND Xl=3.83 - Classe 3
Sollecitazioni: N=-746.91 T=216.33 M=480.46 M_x=-8.03
Tensioni: σ_N=-14.15 $\sigma_{m,d}$=-139.66 τ=1.17 σ_{max}=-153.81 (sfrut=0.07)
Tensioni: σ_N=-14.15 $\sigma_{m,d}$=-0.00 τ=9.36 τ_{max}=9.36 (sfrut=0.01)
Tensioni: σ_N=-14.15 $\sigma_{m,d}$=-139.66 τ=1.17 $\sigma_{ID,max}$=153.82 (sfrut=0.07)

- Verifica a taglio Dir. Z (EC3 4.2.3.3 (6) 4.2.3.4 (4)) - CC 75 SLU I Xl=3.83 - Classe 1
Sollecitazioni: T=9.38
V,Ed=9.38 Vc,Rd=2362.06 V,Ed/Vc,Rd=0.00

- Verifica a presso o tenso-flessione retta YY (4.2.4.1.2.7) - CC 75 SLU I Xl=3.83 - Classe 1
Sollecitazioni: N=-578.47 T=9.38 M=22.49
M,Ed=22.49 M,V,c,Rd=543.50
N,Ed=-578.47 Nc,Rd=-6426.27 YY n=N,Ed/Nc,Rd=0.09 MN,c,Rd=494.57 M,Ed/MN,c,Rd=0.05

- Verifica a taglio Dir. Z [4.2.16] - CC 49 SLU Xl=3.83 - Classe 1
Sollecitazioni: T=197.75
V,Ed=197.75 Vc,Rd=43423.40 V,Ed/Vc,Rd=0.00

- Verifica a presso o tenso-flessione retta YY (4.2.4.1.2.7) - CC 49 SLU Xl=3.83 - Classe 1
Sollecitazioni: N=-1375.83 T=197.75 M=423.78
M,Ed=423.78 M,V,c,Rd=9991.50
N,Ed=-1375.83 Nc,Rd=-118139.00 YY n=N,Ed/Nc,Rd=0.01 MN,c,Rd=9875.14 M,Ed/MN,c,Rd=0.04

- Verifica di stabilità aste presso-inflesse (C4.2.4.1.3.3.1) - CC 75 SLU I - Classe 1
Sollecitazioni: N,Ed=-578.47 Myeq,Ed=-6.54 Mzeq,Ed=-20.61
L=3.83
λ=40.60 Ncr,y=38681.60 λ^*_y=0.41 Curva a: Φ_y=0.72 χ_y=0.77
λ=40.60 Ncr,z=38681.60 λ^*_z=0.41 Curva a: Φ_z=0.72 χ_z=0.77
χ,min=0.77
Verifica: 0.09+0.04=0.13

- Verifica di stabilità aste presso-inflesse (C4.2.4.1.3.3.1) - CC 7 SND - Classe 3

Sollecitazioni: N,Ed=-746.91 Myeq,Ed=463.18 Mzeq,Ed=-104.91
L=3.83
λ=40.60 Ncr,y=663704.00 λ^*_y=0.43 Curva a: Φ_y=0.62 χ_y=0.94
λ=40.60 Ncr,z=663704.00 λ^*_z=0.43 Curva a: Φ_z=0.62 χ_z=0.94
χ,min=0.94
Verifica: 0.01+0.06=0.07

- Verifica freccia massima per soli carichi accidentali - CC 66
$f_{Z,L}$=0.01 (L/33293) $f_{Z,G}$=0.00

- Verifica freccia massima carichi totali - CC 66
$f_{Z,L}$=0.01 (L/32152) $f_{Z,G}$=0.00 (L/180908)

Asta n. 13 (104 13) - Sez. 3 (CHS273x6.3) - Crit. 1

- Verifica in termini tensionali [4.2.4] - CC 1 SND Xl=3.83 - Classe 3
Sollecitazioni: N=-930.67 T=125.98 M=304.49 M_x=-5.49
Tensioni: σ_N=-17.63 $\sigma_{m,d}$=-88.51 τ=0.80 σ_{max}=-106.14 (sfrut=0.05)
Tensioni: σ_N=-17.63 $\sigma_{m,d}$=-0.00 τ=5.57 τ_{max}=5.57 (sfrut=0.00)
Tensioni: σ_N=-17.63 $\sigma_{m,d}$=-88.51 τ=0.80 $\sigma_{ID,max}$=106.15 (sfrut=0.05)

- Verifica a taglio Dir. Z (EC3 4.2.3.3 (6) 4.2.3.4 (4)) - CC 75 SLU I Xl=0.25 - Classe 1
Sollecitazioni: T=67.96
V,Ed=67.96 Vc,Rd=2362.06 V,Ed/Vc,Rd=0.03

- Verifica a presso o tenso-flessione retta YY (4.2.4.1.2.7) - CC 75 SLU I Xl=0.25 - Classe 1
Sollecitazioni: N=-749.59 T=67.96 M=168.11
M,Ed=168.11 M,V,c,Rd=543.50
N,Ed=-749.59 Nc,Rd=-6426.27 YY n=N,Ed/Nc,Rd=0.12 MN,c,Rd=480.10 M,Ed/MN,c,Rd=0.35

- Verifica a taglio e torsione Dir. Z [4.2.25] - CC 63 SLU Xl=0.25 - Classe 1
Sollecitazioni: T=215.73 M_x=-2.28
V,Ed=215.73 Vc,Rd,Red=43412.30 V,Ed/Vc,Rd,Red=0.00

- Verifica a presso o tenso-flessione retta YY (4.2.4.1.2.7) - CC 63 SLU Xl=0.25 - Classe 1
Sollecitazioni: N=-1947.90 T=215.73 M=480.56 M_x=-2.28
M,Ed=480.56 M,V,c,Rd=9991.50
N,Ed=-1947.90 Nc,Rd=-118139.00 YY n=N,Ed/Nc,Rd=0.02 MN,c,Rd=9826.75 M,Ed/MN,c,Rd=0.05

- Verifica di stabilità aste presso-inflesse (C4.2.4.1.3.3.1) - CC 75 SLU I - Classe 1
Sollecitazioni: N,Ed=-895.50 Myeq,Ed=157.44 Mzeq,Ed=-15.82
L=3.83
λ=40.60 Ncr,y=38681.60 λ^*_y=0.41 Curva a: Φ_y=0.72 χ_y=0.77
λ=40.60 Ncr,z=38681.60 λ^*_z=0.41 Curva a: Φ_z=0.72 χ_z=0.77
χ,min=0.77
Verifica: 0.14+0.30=0.44

- Verifica di stabilità aste presso-inflesse (C4.2.4.1.3.3.1) - CC 63 SLU - Classe 1
Sollecitazioni: N,Ed=-2137.59 Myeq,Ed=479.98 Mzeq,Ed=-30.63
L=3.83
λ=40.60 Ncr,y=663704.00 λ^*_y=0.43 Curva a: Φ_y=0.62 χ_y=0.94
λ=40.60 Ncr,z=663704.00 λ^*_z=0.43 Curva a: Φ_z=0.62 χ_z=0.94
χ,min=0.94
Verifica: 0.02+0.05=0.07

- Verifica freccia massima per soli carichi accidentali - CC 54
$f_{Z,L}$=0.02 (L/23535) $f_{Z,G}$=0.00 (L/110407)

- Verifica freccia massima carichi totali - CC 54
$f_{Z,L}$=0.03 (L/13576) $f_{Z,G}$=0.01 (L/60546)

Asta n. 16 (105 16) - Sez. 3 (CHS273x6.3) - Crit. 1

- Verifica in termini tensionali [4.2.4] - CC 1 SND Xl=3.83 - Classe 3
Sollecitazioni: N=-885.47 T=112.37 M=289.54 M_x=-5.19
Tensioni: σ_N=-16.77 $\sigma_{m,d}$=-84.16 τ=0.75 σ_{max}=-100.94 (sfrut=0.05)
Tensioni: σ_N=-16.77 $\sigma_{m,d}$=-0.00 τ=5.01 τ_{max}=5.01 (sfrut=0.00)
Tensioni: σ_N=-16.77 $\sigma_{m,d}$=-84.16 τ=0.75 $\sigma_{ID,max}$=100.95 (sfrut=0.05)

- Verifica a taglio Dir. Z (EC3 4.2.3.3 (6) 4.2.3.4 (4)) - CC 75 SLU I Xl=0.25 - Classe 1
Sollecitazioni: T=63.35
V,Ed=63.35 Vc,Rd=2362.06 V,Ed/Vc,Rd=0.03

- Verifica a presso o tenso-flessione retta YY (4.2.4.1.2.7) - CC 75 SLU I Xl=0.25 - Classe 1
Sollecitazioni: N=-717.90 T=63.35 M=156.28
M,Ed=156.28 M,V,c,Rd=543.50
N,Ed=-717.90 Nc,Rd=-6426.27 YY n=N,Ed/Nc,Rd=0.11 MN,c,Rd=482.78 M,Ed/MN,c,Rd=0.32

- Verifica a taglio e torsione Dir. Z [4.2.25] - CC 63 SLU Xl=0.25 - Classe 1

Sollecitazioni: T=189.29 M_x=-1.91
V,Ed=189.29 Vc,Rd,Red=43414.10 V,Ed/Vc,Rd,Red=0.00

- Verifica a presso o tenso-flessione retta YY (4.2.4.1.2.7) - CC 63 SLU Xl=0.25 - Classe 1
Sollecitazioni: N=-1848.11 T=189.29 M=428.37 M_x=-1.91
M,Ed=428.37 M,V,c,Rd=9991.50
N,Ed=-1848.11 Nc,Rd=-118139.00 YY n=N,Ed/Nc,Rd=0.02 MN,c,Rd=9835.19 M,Ed/MN,c,Rd=0.04

- Verifica di stabilità aste presso-inflesse (C4.2.4.1.3.3.1) - CC 75 SLU I - Classe 1
Sollecitazioni: N,Ed=-863.82 Myeq,Ed=145.92 Mzeq,Ed=-15.71
L=3.83
λ=40.60 Ncr,y=38680.50 λ^*_y=0.41 Curva a: Φ_y=0.72 χ_y=0.77
λ=40.60 Ncr,z=38680.50 λ^*_z=0.41 Curva a: Φ_z=0.72 χ_z=0.77
χ,min=0.77
Verifica: 0.13+0.28=0.41

- Verifica di stabilità aste presso-inflesse (C4.2.4.1.3.3.1) - CC 63 SLU - Classe 1
Sollecitazioni: N,Ed=-2037.80 Myeq,Ed=428.15 Mzeq,Ed=-34.41
L=3.83
λ=40.60 Ncr,y=663684.00 λ^*_y=0.43 Curva a: Φ_y=0.62 χ_y=0.94
λ=40.60 Ncr,z=663684.00 λ^*_z=0.43 Curva a: Φ_z=0.62 χ_z=0.94
χ,min=0.94
Verifica: 0.02+0.04=0.06

- Verifica freccia massima per soli carichi accidentali - CC 54
$f_{Z,L}$=0.01 (L/25667) $f_{Z,G}$=0.00 (L/112057)

- Verifica freccia massima carichi totali - CC 54
$f_{Z,L}$=0.02 (L/14735) $f_{Z,G}$=0.01 (L/61539)

Asta n. 30 (130 30) - Sez. 3 (CHS273x6.3) - Crit. 1

- Verifica in termini tensionali [4.2.4] - CC 1 SND Xl=4.25 - Classe 3
Sollecitazioni: N=-1040.29 T=101.67 M=309.81 M_x=-17.54
Tensioni: σ_N=-19.71 $\sigma_{m,d}$=-90.06 τ=2.55 σ_{max}=-109.76 (sfrut=0.05)
Tensioni: σ_N=-19.71 $\sigma_{m,d}$=-0.00 τ=6.40 τ_{max}=6.40 (sfrut=0.00)
Tensioni: σ_N=-19.71 $\sigma_{m,d}$=-90.06 τ=2.55 $\sigma_{ID,max}$=109.85 (sfrut=0.05)

- Verifica a taglio Dir. Z (EC3 4.2.3.3 (6) 4.2.3.4 (4)) - CC 75 SLU I Xl=4.25 - Classe 1
Sollecitazioni: T=22.45
V,Ed=22.45 Vc,Rd=2362.06 V,Ed/Vc,Rd=0.01

- Verifica a presso o tenso-flessione retta YY (4.2.4.1.2.7) - CC 75 SLU I Xl=4.25 - Classe 1
Sollecitazioni: N=-1008.52 T=22.45 M=55.24
M,Ed=55.24 M,V,c,Rd=543.50
N,Ed=-1008.52 Nc,Rd=-6426.27 YY n=N,Ed/Nc,Rd=0.16 MN,c,Rd=458.20 M,Ed/MN,c,Rd=0.12

- Verifica a taglio e torsione Dir. Z [4.2.25] - CC 49 SLU Xl=4.25 - Classe 1
Sollecitazioni: T=101.74 M_x=-3.49
V,Ed=101.74 Vc,Rd,Red=43406.40 V,Ed/Vc,Rd,Red=0.00

- Verifica a presso o tenso-flessione retta YY (4.2.4.1.2.7) - CC 49 SLU Xl=4.25 - Classe 1
Sollecitazioni: N=-2289.59 T=101.74 M=220.94 M_x=-3.49
M,Ed=220.94 M,V,c,Rd=9991.50
N,Ed=-2289.59 Nc,Rd=-118139.00 YY n=N,Ed/Nc,Rd=0.02 MN,c,Rd=9797.86 M,Ed/MN,c,Rd=0.02

- Verifica di stabilità aste presso-inflesse (C4.2.4.1.3.3.1) - CC 75 SLU I - Classe 1
Sollecitazioni: N,Ed=-1008.52 Myeq,Ed=-26.54 Mzeq,Ed=48.45
L=4.25
λ=45.02 Ncr,y=31455.80 λ^*_y=0.45 Curva a: Φ_y=0.75 χ_y=0.74
λ=45.02 Ncr,z=31455.80 λ^*_z=0.45 Curva a: Φ_z=0.75 χ_z=0.74
χ,min=0.74
Verifica: 0.16+0.11=0.26

- Verifica di stabilità aste presso-inflesse (C4.2.4.1.3.3.1) - CC 7 SND - Classe 3
Sollecitazioni: N,Ed=-1057.67 Myeq,Ed=-87.50 Mzeq,Ed=281.62
L=4.25
λ=45.02 Ncr,y=539722.00 λ^*_y=0.48 Curva a: Φ_y=0.64 χ_y=0.93
λ=45.02 Ncr,z=539722.00 λ^*_z=0.48 Curva a: Φ_z=0.64 χ_z=0.93
χ,min=0.93
Verifica: 0.01+0.04=0.05

- Verifica freccia massima per soli carichi accidentali - CC 54
$f_{Z,L}$=0.00 (L/95479) $f_{Z,G}$=0.00 (L/140037)

- Verifica freccia massima carichi totali - CC 54
$f_{Z,G}$=0.01 (L/64139)

Asta n. 37 (237 37) - Sez. 3 (CHS273x6.3) - Crit. 1

- Verifica in termini tensionali [4.2.4] - CC 1 SND Xl=4.91 - Classe 3
  Sollecitazioni: N=-1204.23 T=96.89 M=352.01 M_x=-21.80
  Tensioni: σ_N=-22.81 $\sigma_{m,d}$=-102.32 τ=3.17 σ_{max}=-125.14 (sfrut=0.06)
  Tensioni: σ_N=-22.81 $\sigma_{m,d}$=-0.00 τ=6.84 τ_{max}=6.84 (sfrut=0.01)
  Tensioni: σ_N=-22.81 $\sigma_{m,d}$=-102.32 τ=3.17 $\sigma_{ID,max}$=125.26 (sfrut=0.06)

- Verifica a taglio e torsione Dir. Z [4.2.25] - CC 75 SLU I Xl=0.25 - Classe 1
  Sollecitazioni: T=28.03 M_x=-2.92
  V,Ed=28.03 Vc,Rd,Red=2347.82 V,Ed/Vc,Rd,Red=0.01

- Verifica a presso o tenso-flessione retta YY (4.2.4.1.2.7) - CC 75 SLU I Xl=4.91 - Classe 1
  Sollecitazioni: N=-1165.68 T=28.03 M=77.39 M_x=-2.92
  M,Ed=77.39 M,V,c,Rd=543.50
  N,Ed=-1165.68 Nc,Rd=-6426.27 YY n=N,Ed/Nc,Rd=0.18 MN,c,Rd=444.91 M,Ed/MN,c,Rd=0.17

- Verifica a taglio e torsione Dir. Z [4.2.25] - CC 50 SLU Xl=0.25 - Classe 1
  Sollecitazioni: T=95.38 M_x=-10.19
  V,Ed=95.38 Vc,Rd,Red=43373.70 V,Ed/Vc,Rd,Red=0.00

- Verifica a presso o tenso-flessione retta YY (4.2.4.1.2.7) - CC 50 SLU Xl=4.91 - Classe 1
  Sollecitazioni: N=-2938.89 T=95.38 M=235.26 M_x=-10.19
  M,Ed=235.26 M,V,c,Rd=9991.50
  N,Ed=-2938.89 Nc,Rd=-118139.00 YY n=N,Ed/Nc,Rd=0.02 MN,c,Rd=9742.94 M,Ed/MN,c,Rd=0.02

- Verifica di stabilità aste presso-inflesse (C4.2.4.1.3.3.1) - CC 75 SLU I - Classe 1
  Sollecitazioni: N,Ed=-1165.68 Myeq,Ed=-41.83 Mzeq,Ed=61.55
  L=4.91
  λ=52.02 Ncr,y=23560.20 λ^*_y=0.52 Curva a: Φ_y=0.81 χ_y=0.70
  λ=52.02 Ncr,z=23560.20 λ^*_z=0.52 Curva a: Φ_z=0.81 χ_z=0.70
  χ,min=0.70
  Verifica: 0.26+0.14=0.40

- Verifica di stabilità aste presso-inflesse (C4.2.4.1.3.3.1) - CC 50 SLU - Classe 1
  Sollecitazioni: N,Ed=-2938.89 Myeq,Ed=-77.05 Mzeq,Ed=222.28
  L=4.91
  λ=52.02 Ncr,y=404249.00 λ^*_y=0.55 Curva a: Φ_y=0.69 χ_y=0.91
  λ=52.02 Ncr,z=404249.00 λ^*_z=0.55 Curva a: Φ_z=0.69 χ_z=0.91
  χ,min=0.91
  Verifica: 0.02+0.02=0.05

- Verifica freccia massima per soli carichi accidentali - CC 54
  $f_{Z,G}$=0.00 (L/122095)

- Verifica freccia massima carichi totali - CC 54
  $f_{Z,G}$=0.01 (L/55498) $f_{Z,L}$=0.00 (L/94831)

Asta n. 52 (252 52) - Sez. 3 (CHS273x6.3) - Crit. 1

- Verifica in termini tensionali [4.2.4] - CC 1 SND Xl=5.58 - Classe 3
  Sollecitazioni: N=-1408.74 T=41.68 M=186.22 M_x=-31.90
  Tensioni: σ_N=-26.69 $\sigma_{m,d}$=-54.13 τ=4.64 σ_{max}=-80.82 (sfrut=0.04)
  Tensioni: σ_N=-26.69 $\sigma_{m,d}$=-0.00 τ=6.22 τ_{max}=6.22 (sfrut=0.00)
  Tensioni: σ_N=-26.69 $\sigma_{m,d}$=-54.13 τ=4.64 $\sigma_{ID,max}$=81.22 (sfrut=0.04)

- Verifica a taglio e torsione Dir. Z [4.2.25] - CC 75 SLU I Xl=0.24 - Classe 1
  Sollecitazioni: T=5.92 M_x=-2.17
  V,Ed=5.92 Vc,Rd,Red=2351.47 V,Ed/Vc,Rd,Red=0.00

- Verifica a presso o tenso-flessione retta YY (4.2.4.1.2.7) - CC 75 SLU I Xl=5.58 - Classe 1
  Sollecitazioni: N=-1384.14 T=5.92 M=32.74 M_x=-2.17
  M,Ed=32.74 M,V,c,Rd=543.50
  N,Ed=-1384.14 Nc,Rd=-6426.27 YY n=N,Ed/Nc,Rd=0.22 MN,c,Rd=426.44 M,Ed/MN,c,Rd=0.08

- Verifica a taglio e torsione Dir. Z [4.2.25] - CC 49 SLU Xl=0.24 - Classe 1
  Sollecitazioni: T=44.20 M_x=-6.36
  V,Ed=44.20 Vc,Rd,Red=43392.40 V,Ed/Vc,Rd,Red=0.00

- Verifica a presso o tenso-flessione retta YY (4.2.4.1.2.7) - CC 50 SLU Xl=5.58 - Classe 1
  Sollecitazioni: N=-3405.65 T=37.96 M=118.31 M_x=-6.80
  M,Ed=118.31 M,V,c,Rd=9991.50
  N,Ed=-3405.65 Nc,Rd=-118139.00 YY n=N,Ed/Nc,Rd=0.03 MN,c,Rd=9703.47 M,Ed/MN,c,Rd=0.01

- Verifica di stabilità aste presso-inflesse (C4.2.4.1.3.3.1) - CC 75 SLU I - Classe 1
  Sollecitazioni: N,Ed=-1384.14 Myeq,Ed=28.10 Mzeq,Ed=16.79
  L=5.58
  λ=59.16 Ncr,y=18217.70 λ^*_y=0.59 Curva a: Φ_y=0.87 χ_y=0.66
  λ=59.16 Ncr,z=18217.70 λ^*_z=0.59 Curva a: Φ_z=0.87 χ_z=0.66
  χ,min=0.66

Verifica: 0.32+0.07=0.39

- Verifica di stabilità aste presso-inflesse (C4.2.4.1.3.3.1) - CC 50 SLU - Classe 1
  Sollecitazioni: N,Ed=-3405.65 Myeq,Ed=71.65 Mzeq,Ed=105.95
  L=5.58
  λ=59.16 Ncr,y=312581.00 λ^*_y=0.63 Curva a: Φ_y=0.74 χ_y=0.88
  λ=59.16 Ncr,z=312581.00 λ^*_z=0.63 Curva a: Φ_z=0.74 χ_z=0.88
  χ,min=0.88
  Verifica: 0.03+0.01=0.04

- Verifica freccia massima per soli carichi accidentali - CC 41
  $f_{Z,L}$=0.01 (L/63629) $f_{Z,G}$=0.00 (L/133318)

- Verifica freccia massima carichi totali - CC 41
  $f_{Z,L}$=0.02 (L/31814) $f_{Z,G}$=0.01 (L/52576)

Asta n. 66 (266 66) - Sez. 3 (CHS273x6.3) - Crit. 1

- Verifica in termini tensionali [4.2.4] - CC 7 SND Xl=5.56 - Classe 3
  Sollecitazioni: N=-1491.20 T=72.77 M=201.97 M_x=10.92
  Tensioni: σ_N=-28.25 $\sigma_{m,d}$=-58.71 τ=1.59 σ_{max}=-86.96 (sfrut=0.04)
  Tensioni: σ_N=-28.25 $\sigma_{m,d}$=-0.00 τ=4.34 τ_{max}=4.34 (sfrut=0.00)
  Tensioni: σ_N=-28.25 $\sigma_{m,d}$=-58.71 τ=1.59 $\sigma_{ID,max}$=87.00 (sfrut=0.04)

- Verifica a taglio e torsione Dir. Z [4.2.25] - CC 75 SLU I Xl=0.24 - Classe 1
  Sollecitazioni: T=20.05 M_x=1.38
  V,Ed=20.05 Vc,Rd,Red=2355.31 V,Ed/Vc,Rd,Red=0.01

- Verifica a presso o tenso-flessione retta YY (4.2.4.1.2.7) - CC 75 SLU I Xl=5.56 - Classe 1
  Sollecitazioni: N=-1460.88 T=20.05 M=59.97 M_x=1.38
  M,Ed=59.97 M,V,c,Rd=543.50
  N,Ed=-1460.88 Nc,Rd=-6426.27 YY n=N,Ed/Nc,Rd=0.23 MN,c,Rd=419.94 M,Ed/MN,c,Rd=0.14

- Verifica a taglio e torsione Dir. Z [4.2.25] - CC 49 SLU Xl=0.24 - Classe 1
  Sollecitazioni: T=71.45 M_x=2.49
  V,Ed=71.45 Vc,Rd,Red=43411.30 V,Ed/Vc,Rd,Red=0.00

- Verifica a presso o tenso-flessione retta YY (4.2.4.1.2.7) - CC 63 SLU Xl=5.56 - Classe 1
  Sollecitazioni: N=-3634.24 T=33.68 M=103.73 M_x=5.66
  M,Ed=103.73 M,V,c,Rd=9991.50
  N,Ed=-3634.24 Nc,Rd=-118139.00 YY n=N,Ed/Nc,Rd=0.03 MN,c,Rd=9684.13 M,Ed/MN,c,Rd=0.01

- Verifica di stabilità aste presso-inflesse (C4.2.4.1.3.3.1) - CC 75 SLU I - Classe 1
  Sollecitazioni: N,Ed=-1460.88 Myeq,Ed=29.22 Mzeq,Ed=-53.75
  L=5.56
  λ=58.93 Ncr,y=18362.40 λ^*_y=0.59 Curva a: Φ_y=0.87 χ_y=0.67
  λ=58.93 Ncr,z=18362.40 λ^*_z=0.59 Curva a: Φ_z=0.87 χ_z=0.67
  χ,min=0.67
  Verifica: 0.34+0.12=0.46

- Verifica di stabilità aste presso-inflesse (C4.2.4.1.3.3.1) - CC 50 SLU - Classe 1
  Sollecitazioni: N,Ed=-3021.20 Myeq,Ed=57.95 Mzeq,Ed=-195.28
  L=5.56
  λ=58.93 Ncr,y=315064.00 λ^*_y=0.63 Curva a: Φ_y=0.74 χ_y=0.88
  λ=58.93 Ncr,z=315064.00 λ^*_z=0.63 Curva a: Φ_z=0.74 χ_z=0.88
  χ,min=0.88
  Verifica: 0.03+0.02=0.05

- Verifica freccia massima per soli carichi accidentali - CC 41
  $f_{Z,L}$=0.01 (L/53618) $f_{Z,G}$=0.00 (L/125309)

- Verifica freccia massima carichi totali - CC 41
  $f_{Z,L}$=0.02 (L/27334) $f_{Z,G}$=0.01 (L/49347)

Asta n. 87 (187 87) - Sez. 3 (CHS273x6.3) - Crit. 1

- Verifica in termini tensionali [4.2.4] - CC 1 SND Xl=4.03 - Classe 3
  Sollecitazioni: N=-1156.81 T=188.81 M=400.74 M_x=-25.28
  Tensioni: σ_N=-21.92 $\sigma_{m,d}$=-116.49 τ=3.67 σ_{max}=-138.41 (sfrut=0.06)
  Tensioni: σ_N=-21.92 $\sigma_{m,d}$=-0.00 τ=10.82 τ_{max}=10.82 (sfrut=0.01)
  Tensioni: σ_N=-21.92 $\sigma_{m,d}$=-116.49 τ=3.67 $\sigma_{ID,max}$=138.55 (sfrut=0.06)

- Verifica a taglio e torsione Dir. Z [4.2.25] - CC 75 SLU I Xl=0.24 - Classe 1
  Sollecitazioni: T=45.65 M_x=-9.83
  V,Ed=45.65 Vc,Rd,Red=2314.07 V,Ed/Vc,Rd,Red=0.02

- Verifica a presso o tenso-flessione retta YY (4.2.4.1.2.7) - CC 75 SLU I Xl=0.24 - Classe 1
  Sollecitazioni: N=-726.82 T=45.65 M=104.11 M_x=-9.83
  M,Ed=104.11 M,V,c,Rd=543.50

N,Ed=-726.82 Nc,Rd=-6426.27 YY n=N,Ed/Nc,Rd=0.11 MN,c,Rd=482.03 M,Ed/MN,c,Rd=0.22

- Verifica a taglio e torsione Dir. Z [4.2.25] - CC 49 SLU Xl=0.24 - Classe 1
  Sollecitazioni: T=132.41 M_x=-22.87
  V,Ed=132.41 Vc,Rd,Red=43311.80 V,Ed/Vc,Rd,Red=0.00

- Verifica a presso o tenso-flessione retta YY (4.2.4.1.2.7) - CC 50 SLU Xl=0.24 - Classe 1
  Sollecitazioni: N=-1631.59 T=132.04 M=312.00 M_x=-27.40
  M,Ed=312.00 M,V,c,Rd=9991.50
  N,Ed=-1631.59 Nc,Rd=-118139.00 YY n=N,Ed/Nc,Rd=0.01 MN,c,Rd=9853.51 M,Ed/MN,c,Rd=0.03

- Verifica di stabilità aste presso-inflesse (C4.2.4.1.3.3.1) - CC 75 SLU I - Classe 1
  Sollecitazioni: N,Ed=-881.29 Myeq,Ed=-74.51 Mzeq,Ed=-76.41
  L=4.03
  λ=42.73 Ncr,y=34926.20 λ^*_y=0.43 Curva a: Φ_y=0.73 χ_y=0.76
  λ=42.73 Ncr,z=34926.20 λ^*_z=0.43 Curva a: Φ_z=0.73 χ_z=0.76
  χ,min=0.76
  Verifica: 0.14+0.20=0.34

- Verifica di stabilità aste presso-inflesse (C4.2.4.1.3.3.1) - CC 1 SND - Classe 3
  Sollecitazioni: N,Ed=-1156.81 Myeq,Ed=-371.62 Mzeq,Ed=-210.92
  L=4.03
  λ=42.73 Ncr,y=599268.00 λ^*_y=0.45 Curva a: Φ_y=0.63 χ_y=0.94
  λ=42.73 Ncr,z=599268.00 λ^*_z=0.45 Curva a: Φ_z=0.63 χ_z=0.94
  χ,min=0.94
  Verifica: 0.01+0.06=0.07

- Verifica freccia massima per soli carichi accidentali - CC 40
  $f_{z,L}$=0.00 (L/124190) $f_{z,G}$=0.00

- Verifica freccia massima carichi totali - CC 54
  $f_{z,L}$=0.01 (L/27219) $f_{z,G}$=0.00 (L/92421)

Asta n. 100 (91 1) - Sez. 3 (CHS273x6.3) - Crit. 1

- Verifica in termini tensionali [4.2.4] - CC 7 SND Xl=3.28 - Classe 3
  Sollecitazioni: N=-822.34 T=281.91 M=450.90 M_x=20.89
  Tensioni: σ_N=-15.58 $\sigma_{m,d}$=-131.07 τ=3.04 σ_{max}=-146.65 (sfrut=0.07)
  Tensioni: σ_N=-15.58 $\sigma_{m,d}$=-0.00 τ=13.71 τ_{max}=13.71 (sfrut=0.01)
  Tensioni: σ_N=-15.58 $\sigma_{m,d}$=-131.07 τ=3.04 $\sigma_{ID,max}$=146.74 (sfrut=0.07)

- Verifica a taglio e torsione Dir. Z [4.2.25] - CC 75 SLU I Xl=3.28 - Classe 1
  Sollecitazioni: T=36.99 M_x=5.81
  V,Ed=36.99 Vc,Rd,Red=2333.67 V,Ed/Vc,Rd,Red=0.02

- Verifica a presso o tenso-flessione retta YY (4.2.4.1.2.7) - CC 75 SLU I Xl=0.25 - Classe 1
  Sollecitazioni: N=-413.79 T=36.31 M=104.97 M_x=5.81
  M,Ed=104.97 M,V,c,Rd=543.50
  N,Ed=-413.79 Nc,Rd=-6426.27 YY n=N,Ed/Nc,Rd=0.06 MN,c,Rd=508.50 M,Ed/MN,c,Rd=0.21

- Verifica a taglio e torsione Dir. Z [4.2.25] - CC 62 SLU Xl=3.28 - Classe 1
  Sollecitazioni: T=184.23 M_x=7.74
  V,Ed=184.23 Vc,Rd,Red=43385.70 V,Ed/Vc,Rd,Red=0.00

- Verifica a presso o tenso-flessione retta YY (4.2.4.1.2.7) - CC 63 SLU Xl=0.25 - Classe 1
  Sollecitazioni: N=-1113.19 T=174.18 M=360.06 M_x=12.30
  M,Ed=360.06 M,V,c,Rd=9991.50
  N,Ed=-1113.19 Nc,Rd=-118139.00 YY n=N,Ed/Nc,Rd=0.01 MN,c,Rd=9897.35 M,Ed/MN,c,Rd=0.04

- Verifica di stabilità aste presso-inflesse (C4.2.4.1.3.3.1) - CC 75 SLU I - Classe 1
  Sollecitazioni: N,Ed=-537.29 Myeq,Ed=-76.71 Mzeq,Ed=-28.88
  L=3.28
  λ=34.76 Ncr,y=52758.50 λ^*_y=0.35 Curva a: Φ_y=0.67 χ_y=0.80
  λ=34.76 Ncr,z=52758.50 λ^*_z=0.35 Curva a: Φ_z=0.67 χ_z=0.80
  χ,min=0.80
  Verifica: 0.08+0.15=0.24

- Verifica di stabilità aste presso-inflesse (C4.2.4.1.3.3.1) - CC 7 SND - Classe 3
  Sollecitazioni: N,Ed=-822.34 Myeq,Ed=-422.98 Mzeq,Ed=-128.13
  L=3.28
  λ=34.76 Ncr,y=905237.00 λ^*_y=0.37 Curva a: Φ_y=0.59 χ_y=0.96
  λ=34.76 Ncr,z=905237.00 λ^*_z=0.37 Curva a: Φ_z=0.59 χ_z=0.96
  χ,min=0.96
  Verifica: 0.01+0.06=0.06

- Verifica freccia massima per soli carichi accidentali - CC 54
  $f_{z,L}$=0.01 (L/39158) $f_{z,G}$=0.00 (L/215418)

- Verifica freccia massima carichi totali - CC 54

$f_{Z,L}$=0.01 (L/20358) $f_{Z,G}$=0.00 (L/109566)

Asta n. 101 (92 2) - Sez. 3 (CHS273x6.3) - Crit. 1

- Verifica in termini tensionali [4.2.4] - CC 7 SND Xl=0.25 - Classe 3
  Sollecitazioni: N=-708.19 T=266.51 M=431.76 M_x=19.01
  Tensioni: σ_N=-13.42 $\sigma_{m,d}$=-125.51 τ=2.76 σ_{max}=-138.92 (sfrut=0.06)
  Tensioni: σ_N=-13.42 $\sigma_{m,d}$=-0.00 τ=12.86 τ_{max}=12.86 (sfrut=0.01)
  Tensioni: σ_N=-13.42 $\sigma_{m,d}$=-125.51 τ=2.76 $\sigma_{ID,max}$=139.00 (sfrut=0.06)

- Verifica a taglio e torsione Dir. Z [4.2.25] - CC 75 SLU I Xl=3.28 - Classe 1
  Sollecitazioni: T=75.76 M_x=3.50
  V,Ed=75.76 Vc,Rd,Red=2344.96 V,Ed/Vc,Rd,Red=0.03

- Verifica a presso o tenso-flessione retta YY (4.2.4.1.2.7) - CC 75 SLU I Xl=0.25 - Classe 1
  Sollecitazioni: N=-565.94 T=75.09 M=203.25 M_x=3.50
  M,Ed=203.25 M,V,c,Rd=543.50
  N,Ed=-565.94 Nc,Rd=-6426.27 YY n=N,Ed/Nc,Rd=0.09 MN,c,Rd=495.63 M,Ed/MN,c,Rd=0.41

- Verifica a taglio e torsione Dir. Z [4.2.25] - CC 63 SLU Xl=3.28 - Classe 1
  Sollecitazioni: T=299.94 M_x=7.09
  V,Ed=299.94 Vc,Rd,Red=43388.80 V,Ed/Vc,Rd,Red=0.01

- Verifica a presso o tenso-flessione retta YY (4.2.4.1.2.7) - CC 50 SLU Xl=0.25 - Classe 1
  Sollecitazioni: N=-1925.40 T=229.22 M=674.92 M_x=8.96
  M,Ed=674.92 M,V,c,Rd=9991.50
  N,Ed=-1925.40 Nc,Rd=-118139.00 YY n=N,Ed/Nc,Rd=0.02 MN,c,Rd=9828.66 M,Ed/MN,c,Rd=0.07

- Verifica di stabilità aste presso-inflesse (C4.2.4.1.3.3.1) - CC 75 SLU I - Classe 1
  Sollecitazioni: N,Ed=-689.44 Myeq,Ed=-150.99 Mzeq,Ed=63.21
  L=3.28
  λ=34.76 Ncr,y=52758.70 λ^*_y=0.35 Curva a: Φ_y=0.67 χ_y=0.80
  λ=34.76 Ncr,z=52758.70 λ^*_z=0.35 Curva a: Φ_z=0.67 χ_z=0.80
  χ,min=0.80
  Verifica: 0.11+0.31=0.41

- Verifica di stabilità aste presso-inflesse (C4.2.4.1.3.3.1) - CC 63 SLU - Classe 1
  Sollecitazioni: N,Ed=-1664.87 Myeq,Ed=-587.19 Mzeq,Ed=148.53
  L=3.28
  λ=34.76 Ncr,y=905241.00 λ^*_y=0.37 Curva a: Φ_y=0.59 χ_y=0.96
  λ=34.76 Ncr,z=905241.00 λ^*_z=0.37 Curva a: Φ_z=0.59 χ_z=0.96
  χ,min=0.96
  Verifica: 0.01+0.06=0.07

- Verifica freccia massima per soli carichi accidentali - CC 54
  $f_{Z,L}$=0.02 (L/15598) $f_{Z,G}$=0.00 (L/146087)

- Verifica freccia massima carichi totali - CC 54
  $f_{Z,L}$=0.03 (L/9136) $f_{Z,G}$=0.00 (L/79435)

Asta n. 102 (95 14) - Sez. 3 (CHS273x6.3) - Crit. 1

- Verifica in termini tensionali [4.2.4] - CC 7 SND Xl=3.83 - Classe 3
  Sollecitazioni: N=-1261.12 T=286.14 M=516.15 M_x=-18.80
  Tensioni: σ_N=-23.89 $\sigma_{m,d}$=-150.04 τ=2.73 σ_{max}=-173.93 (sfrut=0.08)
  Tensioni: σ_N=-23.89 $\sigma_{m,d}$=-0.00 τ=13.57 τ_{max}=13.57 (sfrut=0.01)
  Tensioni: σ_N=-23.89 $\sigma_{m,d}$=-150.04 τ=2.73 $\sigma_{ID,max}$=173.99 (sfrut=0.08)

- Verifica a taglio e torsione Dir. Z [4.2.25] - CC 75 SLU I Xl=3.83 - Classe 1
  Sollecitazioni: T=78.19 M_x=-6.13
  V,Ed=78.19 Vc,Rd,Red=2332.13 V,Ed/Vc,Rd,Red=0.03

- Verifica a presso o tenso-flessione retta YY (4.2.4.1.2.7) - CC 75 SLU I Xl=0.25 - Classe 1
  Sollecitazioni: N=-1061.58 T=77.62 M=187.67 M_x=-6.13
  M,Ed=187.67 M,V,c,Rd=543.50
  N,Ed=-1061.58 Nc,Rd=-6426.27 YY n=N,Ed/Nc,Rd=0.17 MN,c,Rd=453.71 M,Ed/MN,c,Rd=0.41

- Verifica a taglio e torsione Dir. Z [4.2.25] - CC 49 SLU Xl=3.83 - Classe 1
  Sollecitazioni: T=364.45 M_x=-15.08
  V,Ed=364.45 Vc,Rd,Red=43349.80 V,Ed/Vc,Rd,Red=0.01

- Verifica a presso o tenso-flessione retta YY (4.2.4.1.2.7) - CC 49 SLU Xl=0.25 - Classe 1
  Sollecitazioni: N=-3333.76 T=363.70 M=768.27 M_x=-15.08
  M,Ed=768.27 M,V,c,Rd=9991.50
  N,Ed=-3333.76 Nc,Rd=-118139.00 YY n=N,Ed/Nc,Rd=0.03 MN,c,Rd=9709.55 M,Ed/MN,c,Rd=0.08

- Verifica di stabilità aste presso-inflesse (C4.2.4.1.3.3.1) - CC 75 SLU I - Classe 1
  Sollecitazioni: N,Ed=-1207.50 Myeq,Ed=-176.42 Mzeq,Ed=-48.00
  L=3.83
  λ=40.60 Ncr,y=38679.80 λ^*_y=0.41 Curva a: Φ_y=0.72 χ_y=0.77

λ=40.60 Ncr,z=38679.80 λ^*_z=0.41 Curva a: Φ_z=0.72 χ_z=0.77
χ,min=0.77
Verifica: 0.19+0.35=0.54

- Verifica di stabilità aste presso-inflesse (C4.2.4.1.3.3.1) - CC 50 SLU - Classe 1
Sollecitazioni: N,Ed=-4035.93 Myeq,Ed=-716.95 Mzeq,Ed=-189.72
L=3.83
λ=40.60 Ncr,y=663674.00 λ^*_y=0.43 Curva a: Φ_y=0.62 χ_y=0.94
λ=40.60 Ncr,z=663674.00 λ^*_z=0.43 Curva a: Φ_z=0.62 χ_z=0.94
χ,min=0.94
Verifica: 0.03+0.07=0.11

- Verifica freccia massima per soli carichi accidentali - CC 54
$f_{Z,L}$=0.02 (L/22378) $f_{Z,G}$=0.00 (L/71845)

- Verifica freccia massima carichi totali - CC 54
$f_{Z,L}$=0.03 (L/13418) $f_{Z,G}$=0.01 (L/41479)

Asta n. 103 (96 15) - Sez. 3 (CHS273x6.3) - Crit. 1

- Verifica in termini tensionali [4.2.4] - CC 1 SND Xl=3.83 - Classe 3
Sollecitazioni: N=-906.62 T=105.61 M=286.92 M_x=-6.48
Tensioni: σ_N=-17.18 $\sigma_{m,d}$=-83.40 τ=0.94 σ_{max}=-100.58 (sfrut=0.04)
Tensioni: σ_N=-17.18 $\sigma_{m,d}$=-0.00 τ=4.94 τ_{max}=4.94 (sfrut=0.00)
Tensioni: σ_N=-17.18 $\sigma_{m,d}$=-83.40 τ=0.94 $\sigma_{ID,max}$=100.59 (sfrut=0.04)

- Verifica a taglio e torsione Dir. Z [4.2.25] - CC 75 SLU I Xl=0.25 - Classe 1
Sollecitazioni: T=36.16 M_x=-1.96
V,Ed=36.16 Vc,Rd,Red=2352.50 V,Ed/Vc,Rd,Red=0.02

- Verifica a presso o tenso-flessione retta YY (4.2.4.1.2.7) - CC 75 SLU I Xl=0.25 - Classe 1
Sollecitazioni: N=-724.49 T=36.16 M=120.49 M_x=-1.96
M,Ed=120.49 M,V,c,Rd=543.50
N,Ed=-724.49 Nc,Rd=-6426.27 YY n=N,Ed/Nc,Rd=0.11 MN,c,Rd=482.22 M,Ed/MN,c,Rd=0.25

- Verifica a taglio e torsione Dir. Z [4.2.25] - CC 63 SLU Xl=0.25 - Classe 1
Sollecitazioni: T=113.66 M_x=-2.88
V,Ed=113.66 Vc,Rd,Red=43409.40 V,Ed/Vc,Rd,Red=0.00

- Verifica a presso o tenso-flessione retta YY (4.2.4.1.2.7) - CC 50 SLU Xl=0.25 - Classe 1
Sollecitazioni: N=-2514.63 T=88.06 M=356.68 M_x=-5.25
M,Ed=356.68 M,V,c,Rd=9991.50
N,Ed=-2514.63 Nc,Rd=-118139.00 YY n=N,Ed/Nc,Rd=0.02 MN,c,Rd=9778.82 M,Ed/MN,c,Rd=0.04

- Verifica di stabilità aste presso-inflesse (C4.2.4.1.3.3.1) - CC 75 SLU I - Classe 1
Sollecitazioni: N,Ed=-870.40 Myeq,Ed=90.37 Mzeq,Ed=-16.16
L=3.83
λ=40.60 Ncr,y=38679.80 λ^*_y=0.41 Curva a: Φ_y=0.72 χ_y=0.77
λ=40.60 Ncr,z=38679.80 λ^*_z=0.41 Curva a: Φ_z=0.72 χ_z=0.77
χ,min=0.77
Verifica: 0.14+0.17=0.31

- Verifica di stabilità aste presso-inflesse (C4.2.4.1.3.3.1) - CC 50 SLU - Classe 1
Sollecitazioni: N,Ed=-2704.32 Myeq,Ed=267.51 Mzeq,Ed=-39.74
L=3.83
λ=40.60 Ncr,y=663674.00 λ^*_y=0.43 Curva a: Φ_y=0.62 χ_y=0.94
λ=40.60 Ncr,z=663674.00 λ^*_z=0.43 Curva a: Φ_z=0.62 χ_z=0.94
χ,min=0.94
Verifica: 0.02+0.03=0.05

- Verifica freccia massima per soli carichi accidentali - CC 54
$f_{Z,L}$=0.02 (L/23101) $f_{Z,G}$=0.00 (L/113755)

- Verifica freccia massima carichi totali - CC 54
$f_{Z,L}$=0.03 (L/13160) $f_{Z,G}$=0.01 (L/63091)

Asta n. 104 (274 74) - Sez. 3 (CHS273x6.3) - Crit. 1

- Verifica in termini tensionali [4.2.4] - CC 7 SND Xl=4.79 - Classe 3
Sollecitazioni: N=-1421.16 T=113.62 M=277.61 M_x=17.81
Tensioni: σ_N=-26.92 $\sigma_{m,d}$=-80.70 τ=2.59 σ_{max}=-107.62 (sfrut=0.05)
Tensioni: σ_N=-26.92 $\sigma_{m,d}$=-0.00 τ=6.89 τ_{max}=6.89 (sfrut=0.01)
Tensioni: σ_N=-26.92 $\sigma_{m,d}$=-80.70 τ=2.59 $\sigma_{ID,max}$=107.71 (sfrut=0.05)

- Verifica a taglio e torsione Dir. Z [4.2.25] - CC 75 SLU I Xl=4.79 - Classe 1
Sollecitazioni: T=30.96 M_x=4.64
V,Ed=30.96 Vc,Rd,Red=2339.38 V,Ed/Vc,Rd,Red=0.01

- Verifica a presso o tenso-flessione retta YY (4.2.4.1.2.7) - CC 75 SLU I Xl=4.79 - Classe 1

Sollecitazioni: N=-1365.08 T=30.96 M=83.57 M_x=4.64
M,Ed=83.57 M,V,c,Rd=543.50
N,Ed=-1365.08 Nc,Rd=-6426.27 YY n=N,Ed/Nc,Rd=0.21 MN,c,Rd=428.05 M,Ed/MN,c,Rd=0.20

- Verifica a taglio e torsione Dir. Z [4.2.25] - CC 50 SLU Xl=4.79 - Classe 1
Sollecitazioni: T=99.55 M_x=12.02
V,Ed=99.55 Vc,Rd,Red=43364.70 V,Ed/Vc,Rd,Red=0.00

- Verifica a presso o tenso-flessione retta YY (4.2.4.1.2.7) - CC 63 SLU Xl=4.79 - Classe 1
Sollecitazioni: N=-3509.52 T=56.19 M=135.01 M_x=17.47
M,Ed=135.01 M,V,c,Rd=9991.50
N,Ed=-3509.52 Nc,Rd=-118139.00 YY n=N,Ed/Nc,Rd=0.03 MN,c,Rd=9694.68 M,Ed/MN,c,Rd=0.01

- Verifica di stabilità aste presso-inflesse (C4.2.4.1.3.3.1) - CC 75 SLU I - Classe 1
Sollecitazioni: N,Ed=-1365.08 Myeq,Ed=62.83 Mzeq,Ed=47.75
L=4.79
λ=50.74 Ncr,y=24761.80 λ^*_y=0.51 Curva a: Φ_y=0.80 χ_y=0.71
λ=50.74 Ncr,z=24761.80 λ^*_z=0.51 Curva a: Φ_z=0.80 χ_z=0.71
χ,min=0.71
Verifica: 0.30+0.15=0.45

- Verifica di stabilità aste presso-inflesse (C4.2.4.1.3.3.1) - CC 7 SND - Classe 3
Sollecitazioni: N,Ed=-1421.16 Myeq,Ed=249.79 Mzeq,Ed=94.38
L=4.79
λ=50.74 Ncr,y=424866.00 λ^*_y=0.54 Curva a: Φ_y=0.68 χ_y=0.91
λ=50.74 Ncr,z=424866.00 λ^*_z=0.54 Curva a: Φ_z=0.68 χ_z=0.91
χ,min=0.91
Verifica: 0.01+0.03=0.05

- Verifica freccia massima per soli carichi accidentali - CC 67
$f_{Z,G}$=0.00 (L/101408) $f_{Z,L}$=0.00 (L/340441)

- Verifica freccia massima carichi totali - CC 67
$f_{Z,G}$=0.01 (L/46499) $f_{Z,L}$=0.00 (L/113480)

Asta n. 4084 (140 154) - Sez. 10 (CHS168.3x5) - Crit. 1

- Verifica in termini tensionali [4.2.4] - CC 7 SND Xl=0.20 - Classe 3
Sollecitazioni: N=646.02 T=72.84 M=103.37 M_x=2.16
Tensioni: σ_N=25.19 $\sigma_{m,d}$=101.64 τ=1.06 σ_{max}=126.83 (sfrut=0.06)
Tensioni: σ_N=25.19 $\sigma_{m,d}$=-0.00 τ=6.74 τ_{max}=6.74 (sfrut=0.01)
Tensioni: σ_N=25.19 $\sigma_{m,d}$=101.64 τ=1.06 $\sigma_{ID,max}$=126.84 (sfrut=0.06)

- Verifica a taglio e torsione Dir. Z [4.2.25] - CC 62 SLU Xl=0.20 - Classe 1
Sollecitazioni: T=87.94 M_x=1.19
V,Ed=87.94 Vc,Rd,Red=21092.10 V,Ed/Vc,Rd,Red=0.00

- Verifica a presso o tenso-flessione retta YY (4.2.4.1.2.7) - CC 62 SLU Xl=0.20 - Classe 1
Sollecitazioni: N=233.27 T=87.94 M=111.13 M_x=1.19
M,Ed=111.13 M,V,c,Rd=2973.32
N,Ed=233.27 Nc,Rd=57409.60 YY n=N,Ed/Nc,Rd=0.00 MN,c,Rd=2961.24 M,Ed/MN,c,Rd=0.04

- Verifica di stabilità aste presso-inflesse (C4.2.4.1.3.3.1) - CC 7 SND - Classe 3
Sollecitazioni: N,Ed=-228.39 Myeq,Ed=100.91 Mzeq,Ed=-22.42
L=6.20
λ=107.42 Ncr,y=46074.30 λ^*_y=1.14 Curva a: Φ_y=1.25 χ_y=0.57
λ=107.42 Ncr,z=46074.30 λ^*_z=1.14 Curva a: Φ_z=1.25 χ_z=0.57
χ,min=0.57
Verifica: 0.00+0.05=0.05

- Verifica freccia massima per soli carichi accidentali - CC 66
$f_{Z,L}$=0.01 (L/90282)

- Verifica freccia massima carichi totali - CC 66
$f_{Z,L}$=0.03 (L/17317)

Verifiche aste in legno

Caratteristiche sezioni utilizzate
Simbologia
Area =Area della sezione
Cir. =Circolare
Cod. =Codice della sezione
I_y,I_z =Raggi d'inerzia intorno agli assi Y, Z
J_y,J_z =Momenti d'inerzia intorno agli assi Y, Z
R =Rettangolare
Sez. =Numero della sezione
Tipo =Tipologia

$f_{c,0,k}$ =Resistenza caratteristica a compressione parallela alle fibre
$f_{m,k}$ =Resistenza caratteristica a flessione
$f_{t,0,k}$ =Resistenza caratteristica a trazione parallela alle fibre
$f_{v,k}$ =Resistenza caratteristica a taglio
w_y, w_z =Moduli di resistenza intorno agli assi Y, Z

Verifiche di resistenza e stabilità
Simbologia

$\lambda_{rel,m}$		=Snellezza per instabilità flesso-torsionale
$\lambda_{rel,y}$, $\lambda_{rel,z}$		=Snellezze per instabilità a compressione intorno agli assi Y e Z
$\sigma_{RdY}, \sigma_{RdZ}$	<daN/cmq>	=Tensioni resistenti per momenti M_y e M_z
$\sigma_{c,0,d}$	<daN/cmq>	=Tensione a compressione
$\sigma_{m,d}$	<daN/cmq>	=Tensione a flessione
$\sigma_{t,0,d}$	<daN/cmq>	=Tensione a trazione
τ_d	<daN/cmq>	=Tensione a taglio
$\tau_{tor,d}$	<daN/cmq>	=Tensione a torsione
El		=Elemento (asta) in cui viene effettuato il progetto/verifica (progressivo sul numero di aste)
$K_{c,y}, K_{c,z}$		=Coefficienti di riduzione per stabilità
K_{cr}		=Coefficiente di influenza delle fessurazioni del legno
K_{crit}		=Coefficiente per instabilità flesso-torsionale
K_{fi}		=Fattore di conversione dal frattile 5% al frattile 20%
K_{hY}, K_{hZ}		=Coefficienti moltiplicativi per sezioni piccole (flessione)
K_l		=Coefficiente moltiplicativo per sezioni piccole (trazione)
K_m		=Coefficiente di forma
K_{mod}		=Coefficiente di durata dei carichi/umidità del legno
Ltors	<m>	=Distanza fra ritegni torsionali (7.3.2.2.1)
$M_{eqx,Y}, M_{eqx,Z}$	<daNm>	=Momenti equivalenti intorno agli assi Y e Z
$M_{max,Y}, M_{max,Z}$	<daNm>	=Momenti massimi agenti intorno agli assi Y e Z
M_x	<daNm>	=Momento torcente
$M_{y,eq}, M_{z,eq}$	<daNm>	=Momenti flettenti equivalenti intorno agli assi Y e Z
$M_{y,sx}, M_{y,dx}$	<daNm>	=Momenti flettenti intorno all'asse Y a sinistra (inizio asta) e a destra (fine asta)
M_y, M_z	<daNm>	=Momenti flettenti intorno agli assi Y e Z
$M_{z,sx}, M_{z,dx}$	<daNm>	=Momenti flettenti intorno all'asse Z a sinistra (inizio asta) e a destra (fine asta)
N	<daN>	=Sforzo normale
T_y, T_z	<daN>	=Tagli in direzione Y e Z
Xl	<m>	=Coordinata progressiva (dal nodo iniziale dell'asta) in cui viene effettuato il progetto/verifica
[Lin.],[Par.]		=Tipo di momento (Lineare, Parabolico)
$f_{c,0,d}$	<daN/cmq>	=Tensione resistente per compressione
$f_{c,0,t}$	<daN/cmq>	=Tensione resistente per trazione
$f_{v,d}$	<daN/cmq>	=Tensione resistente per taglio

Verifiche di deformabilità
Simbologia

$f_{Z,G}$ <cm> =Freccia in direzione Z globale
$f_{Z,L}$ <cm> =Freccia in direzione Z locale

Elenco combinazioni di carico teoriche per calcolo freccia

CC	Comm.	TCC	1	2	3	4	5	6	7	8	9	±S
5	Amb. 2 (SLE R)	SLE R	1	1	ψ_0	ψ_0	1	-----	-----	-----	-----	-----
6	Amb. 2 (SLE R)	SLE R	1	1	ψ_0	1	ψ_0	-----	-----	-----	-----	-----
7	Amb. 2 (SLE R)	SLE R	1	1	1	ψ_0	ψ_0	-----	-----	-----	-----	-----
16	Amb. 3 (SLE R)	SLE R	1	1	ψ_0	ψ_0	ψ_0	1	-----	-----	-----	-----
17	Amb. 3 (SLE R)	SLE R	1	1	ψ_0	ψ_0	1	ψ_0	-----	-----	-----	-----
18	Amb. 3 (SLE R)	SLE R	1	1	ψ_0	1	ψ_0	ψ_0	-----	-----	-----	-----
19	Amb. 3 (SLE R)	SLE R	1	1	1	ψ_0	ψ_0	ψ_0	-----	-----	-----	-----
29	Amb. 4 (SLE R)	SLE R	1	1	ψ_0	ψ_0	ψ_0	-----	1	-----	-----	-----
30	Amb. 4 (SLE R)	SLE R	1	1	ψ_0	ψ_0	1	-----	ψ_0	-----	-----	-----
31	Amb. 4 (SLE R)	SLE R	1	1	ψ_0	1	ψ_0	-----	ψ_0	-----	-----	-----
32	Amb. 4 (SLE R)	SLE R	1	1	1	ψ_0	ψ_0	-----	ψ_0	-----	-----	-----
42	Amb. 5 (SLE R)	SLE R	1	1	ψ_0	ψ_0	ψ_0	-----	-----	1	-----	-----
43	Amb. 5 (SLE R)	SLE R	1	1	ψ_0	ψ_0	1	-----	-----	ψ_0	-----	-----
44	Amb. 5 (SLE R)	SLE R	1	1	ψ_0	1	ψ_0	-----	-----	ψ_0	-----	-----
45	Amb. 5 (SLE R)	SLE R	1	1	1	ψ_0	ψ_0	-----	-----	ψ_0	-----	-----
55	Amb. 6 (SLE R)	SLE R	1	1	ψ_0	ψ_0	ψ_0	-----	-----	-----	1	-----
56	Amb. 6 (SLE R)	SLE R	1	1	ψ_0	ψ_0	1	-----	-----	-----	ψ_0	-----
57	Amb. 6 (SLE R)	SLE R	1	1	ψ_0	1	ψ_0	-----	-----	-----	ψ_0	-----
58	Amb. 6 (SLE R)	SLE R	1	1	1	ψ_0	ψ_0	-----	-----	-----	ψ_0	-----

Caratteristiche sezioni utilizzate

Sez.	Cod.	Tipo	Area <cmq>	Jy <cm4>	Jz <cm4>	Iy <cm>	Iz <cm>	Wymin <cmc>	Wzmin <cmc>	$f_{m,k}$ <daN/cmq>	$f_{c,0,k}$ <daN/cmq>	$f_{t,0,k}$ <daN/cmq>	$f_{v,k}$ <daN/cmq>
6	Trave 24x80 cm	R	1920.00	1024000.00	92160.00	23.09	6.93	25600.00	7680.00	240.00	240.00	192.00	35.00
7	Trave 20x24 cm	R	480.00	23040.00	16000.00	6.93	5.77	1920.00	1600.00	240.00	240.00	192.00	35.00
8	Trave 24x100 cm	R	2400.00	2000000.00	115200.00	28.87	6.93	40000.00	9600.00	240.00	240.00	192.00	35.00
9	Trave 24x32 cm	R	768.00	65536.00	36864.00	9.24	6.93	4096.00	3072.00	240.00	240.00	192.00	35.00

Caratteristiche sezioni utilizzate nelle verifiche di resistenza al fuoco

Sez.	Cod.	Tipo	Area <cmq>	Jy <cm4>	Jz <cm4>	Iy <cm>	Iz <cm>	Wymin <cmc>	Wzmin <cmc>
7	Trave 20x24 cm	R	144.84	2433.79	1255.76	4.10	2.94	342.79	246.23
9	Trave 24x32 cm	R	315.24	12946.90	5297.08	6.41	4.10	1166.39	746.07

Asta n. 1080 (258 -2386) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=871.41 T_z=1672.48 M_y=1105.58 T_y=-52.24 M_z=47.52 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
  L=130.39 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.30 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.45 $\sigma_{m,d}$=4.94 Sfr.=0.02

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=871.41 T_z=1672.48 M_y=1105.58 T_y=-52.24 M_z=47.52 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.45 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=871.41 T_z=1672.48 M_y=1105.58 T_y=-52.24 M_z=47.52 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.45 $\sigma_{m,d}$=4.94 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=871.41 T_z=1672.48 M_y=1105.58 T_y=-52.24 M_z=47.52 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=1.83 Sfr.=0.04

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=871.41 T_z=1672.48 M_y=1105.58 T_y=-52.24 M_z=47.52 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-4.94 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 62 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=3889.51 T_z=3574.77 M_y=2998.40 T_y=-286.87 M_z=299.54 M_x=-1.40
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=130.39 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.30 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=2.03 $\sigma_{m,d}$=15.61 Sfr.=0.11

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 7 SND Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-1967.98 T_z=2022.44 M_y=1896.88 T_y=-344.05 M_z=414.54 M_x=8.60
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=130.39 $\lambda_{rel,m}$=0.25 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-12.81 Sfr.=0.06

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 7 SND
  Sollecitazioni: N=-2043.07
  [Par.] $M_{y,sx}$=-1896.88 $M_{y,dx}$=847.02 $M_{y,eq}$=1783.54
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-414.54 $M_{z,dx}$=-75.54 $M_{z,eq}$=218.51
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=130.39 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.30 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.06 $\sigma_{m,d}$=-9.81 Sfr.=0.06

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 62 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=3889.51 T_z=3574.77 M_y=2998.40 T_y=-286.87 M_z=299.54 M_x=-1.40
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=2.03 Sfr.=0.02

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=2298.39 T_z=1501.18 M_y=714.13 T_y=-388.15 M_z=494.37 M_x=16.14
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 62 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=3889.51 T_z=3574.77 M_y=2998.40 T_y=-286.87 M_z=299.54 M_x=-1.40
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=2.03 $\sigma_{m,d}$=15.61 Sfr.=0.11

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 62 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=3889.51 T_z=3574.77 M_y=2998.40 T_y=-286.87 M_z=299.54 M_x=-1.40
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=3.92 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.03

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 63 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=3598.11 T_z=3669.00 M_y=2811.02 T_y=-236.11 M_z=236.21 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=4.02 Sfr.=0.19

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 7 SND Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-1967.98 T_z=2022.44 M_y=1896.88 T_y=-344.05 M_z=414.54 M_x=8.60
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.02 $\sigma_{m,d}$=-12.81 Sfr.=0.06

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=3889.51 T_z=3574.77 M_y=2998.40 T_y=-286.87 M_z=299.54 M_x=-1.40
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70

Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-15.61 Sfr.=0.10

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 7 SND Xl=1.30
Sollecitazioni: N=-2043.07 T_z=1453.04 M_y=-847.02 T_y=239.57 M_z=55.07 M_x=8.60
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.06 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 55 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/14491)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 55 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/37397)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 55 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/9661)

Asta n. 1080 (-2386 -2387) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU I Xl=1.25
Sollecitazioni: N=650.80 T_z=-3.95 M_y=-957.52 T_y=11.08 M_z=3.60 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=124.80 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.34 $\sigma_{m,d}$=3.79 Sfr.=0.02

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=760.80 T_z=795.16 M_y=-446.35 T_y=11.08 M_z=-10.23 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.40 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.25
Sollecitazioni: N=650.80 T_z=-3.95 M_y=-957.52 T_y=11.08 M_z=3.60 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.34 $\sigma_{m,d}$=3.79 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=760.80 T_z=795.16 M_y=-446.35 T_y=11.08 M_z=-10.23 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=0.87 Sfr.=0.02

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.25
Sollecitazioni: N=650.80 T_z=-3.95 M_y=-957.52 T_y=11.08 M_z=3.60 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=3.79 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 63 SLU Xl=1.25
Sollecitazioni: N=3202.75 T_z=455.56 M_y=-2151.15 T_y=29.86 M_z=12.42 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=124.80 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.67 $\sigma_{m,d}$=8.56 Sfr.=0.07

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 49 SLU Xl=1.25
Sollecitazioni: N=-635.35 T_z=-326.62 M_y=-1478.03 T_y=18.51 M_z=0.00 M_x=1.67
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=124.80 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=5.77 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 49 SLU Xl=0.92
Sollecitazioni: N=-588.76 T_z=11.82 M_y=-1529.92 T_y=18.51 M_z=-6.82 M_x=1.67
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=124.80 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=6.07 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 49 SLU
Sollecitazioni: N=-635.35
[Par.] $M_{y,sx}$=1125.13 $M_{y,dx}$=1478.03 $M_{y,eq}$=-1529.99
[Lin.] $M_{z,sx}$=23.76 $M_{z,dx}$=-0.66 $M_{z,eq}$=-14.52
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=124.80 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.33 $\sigma_{m,d}$=6.17 Sfr.=0.04

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=3694.32 T_z=1704.47 M_y=-527.71 T_y=25.21 M_z=-17.63 M_x=-1.29
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.92 Sfr.=0.02

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=2236.95 T_z=951.54 M_y=-649.52 T_y=-152.13 M_z=83.86 M_x=16.69
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 63 SLU Xl=1.25
Sollecitazioni: N=3202.75 T_z=455.56 M_y=-2151.15 T_y=29.86 M_z=12.42 M_x=0.00

Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.67 $\sigma_{m,d}$=8.56 Sfr.=0.07

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=3694.32 T_z=1704.47 M_y=-527.71 T_y=25.21 M_z=-17.63 M_x=-1.29
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=1.86 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=3694.32 T_z=1704.47 M_y=-527.71 T_y=25.21 M_z=-17.63 M_x=-1.29
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=1.86 Sfr.=0.09

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 49 SLU Xl=0.92
Sollecitazioni: N=-588.76 T_z=11.82 M_y=-1529.92 T_y=18.51 M_z=-6.82 M_x=1.67
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.31 $\sigma_{m,d}$=-6.07 Sfr.=0.04

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 13 SLU Xl=1.25
Sollecitazioni: N=1952.20 T_z=199.26 M_y=-2010.55 T_y=27.84 M_z=8.08 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=7.96 Sfr.=0.06

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 7 SND Xl=1.25
Sollecitazioni: N=-2289.93 T_z=-323.27 M_y=-1008.62 T_y=91.01 M_z=64.46 M_x=8.96
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.19 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 30 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/81788)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 42 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/145402)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 30 (teorica) $f_{Z,G}$=0.00 (L/52344)

Asta n. 1080 (-2387 -2388) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=609.81 T_z=-301.75 M_y=-964.93 T_y=1.17 M_z=3.60 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=124.80 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.32 $\sigma_{m,d}$=3.82 Sfr.=0.02

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=609.81 T_z=-301.75 M_y=-964.93 T_y=1.17 M_z=3.60 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.32 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=609.81 T_z=-301.75 M_y=-964.93 T_y=1.17 M_z=3.60 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.32 $\sigma_{m,d}$=3.82 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=1.25
Sollecitazioni: N=476.70 T_z=-1268.68 M_y=-2.44 T_y=1.17 M_z=5.06 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=1.39 Sfr.=0.03

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=609.81 T_z=-301.75 M_y=-964.93 T_y=1.17 M_z=3.60 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=3.82 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 63 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=3066.73 T_z=-702.13 M_y=-2176.98 T_y=5.76 M_z=12.42 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=124.80 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.60 $\sigma_{m,d}$=8.67 Sfr.=0.07

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 49 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-733.22 T_z=-755.12 M_y=-1488.71 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=1.68
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=124.80 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=5.82 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 49 SLU Xl=0.42
Sollecitazioni: N=-794.92 T_z=-1203.33 M_y=-1082.32 T_y=0.00 M_z=-1.00 M_x=1.68
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=124.80 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=4.24 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 49 SLU
  Sollecitazioni: N=-929.87
  [Par.] $M_{y,sx}$=1488.71 $M_{y,dx}$=-318.91 $M_{y,eq}$=-1174.96
  [Lin.] $M_{z,sx}$=0.66 $M_{z,dx}$=-1.70 $M_{z,eq}$=-1.28
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=124.80 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.48 $\sigma_{m,d}$=4.61 Sfr.=0.03

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 62 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=3434.46 T_z=-465.84 M_y=-1968.99 T_y=6.19 M_z=13.83 M_x=-1.27
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.79 Sfr.=0.02

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=2141.10 T_z=-450.07 M_y=-995.14 T_y=78.87 M_z=121.95 M_x=16.69
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 63 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=3066.73 T_z=-702.13 M_y=-2176.98 T_y=5.76 M_z=12.42 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.60 $\sigma_{m,d}$=8.67 Sfr.=0.07

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 49 SLU Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=-929.87 T_z=-2183.67 M_y=318.91 T_y=0.00 M_z=-1.70 M_x=1.68
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=2.39 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 13 SLU Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=1619.53 T_z=-2217.49 M_y=-183.09 T_y=3.65 M_z=12.64 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=19.31
  Tensioni: τ_d=2.43 Sfr.=0.13

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 49 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-733.22 T_z=-755.12 M_y=-1488.71 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=1.68
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.38 $\sigma_{m,d}$=-5.82 Sfr.=0.04

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 13 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=1816.18 T_z=-788.93 M_y=-2032.91 T_y=3.65 M_z=8.09 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=8.05 Sfr.=0.06

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 7 SND Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=-2578.13 T_z=-1571.21 M_y=-377.57 T_y=46.14 M_z=111.44 M_x=8.97
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.34 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 5 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/34437)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{z,G}$=0.00 (L/124630)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 5 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/21810)

Asta n. 1080 (-2388 -2389) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU I Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=279.52 T_z=-2701.04 M_y=2635.56 T_y=-3.05 M_z=1.25 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
  L=124.79 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.15 $\sigma_{m,d}$=10.31 Sfr.=0.04

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=435.71 T_z=-1566.38 M_y=-9.66 T_y=-3.05 M_z=5.06 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.23 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=279.52 T_z=-2701.04 M_y=2635.56 T_y=-3.05 M_z=1.25 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.15 $\sigma_{m,d}$=10.31 Sfr.=0.03

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=279.52 T_z=-2701.04 M_y=2635.56 T_y=-3.05 M_z=1.25 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=2.95 Sfr.=0.07

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.25

Sollecitazioni: N=279.52 T_z=-2701.04 M_y=2635.56 T_y=-3.05 M_z=1.25 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-10.31 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 13 SLU Xl=1.25
Sollecitazioni: N=1252.22 T_z=-4885.65 M_y=4817.84 T_y=-2.51 M_z=9.50 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,t}$=105.93
L=124.79 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.65 $\sigma_{m,d}$=18.94 Sfr.=0.15

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 10 SND Xl=0.42
Sollecitazioni: N=-2378.50 T_z=-2174.10 M_y=1148.09 T_y=-9.53 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=124.79 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-4.48 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 51 SLU Xl=1.25
Sollecitazioni: N=-204.12 T_z=-4628.33 M_y=4796.41 T_y=-20.48 M_z=-20.65 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=124.79 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-19.00 Sfr.=0.13

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 49 SLU
Sollecitazioni: N=-1259.03
[Par.] $M_{y,sx}$=-308.59 $M_{y,dx}$=-4590.35 $M_{y,eq}$=3442.76
[Lin.] $M_{z,sx}$=1.70 $M_{z,dx}$=-43.02 $M_{z,eq}$=-26.50
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=124.79 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.66 $\sigma_{m,d}$=-13.79 Sfr.=0.10

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=3139.96 T_z=-2887.66 M_y=-543.80 T_y=26.37 M_z=21.55 M_x=-1.26
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.64 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=2029.97 T_z=-1705.72 M_y=-191.11 T_y=-134.76 M_z=214.05 M_x=16.70
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 13 SLU Xl=1.25
Sollecitazioni: N=1252.22 T_z=-4885.65 M_y=4817.84 T_y=-2.51 M_z=9.50 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=105.93 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.65 $\sigma_{m,d}$=18.94 Sfr.=0.15

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 62 SLU Xl=1.25
Sollecitazioni: N=2908.68 T_z=-4567.81 M_y=4081.89 T_y=26.37 M_z=54.46 M_x=-1.26
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=5.00 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 13 SLU Xl=1.25
Sollecitazioni: N=1252.22 T_z=-4885.65 M_y=4817.84 T_y=-2.51 M_z=9.50 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=19.31
Tensioni: τ_d=5.34 Sfr.=0.28

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 51 SLU Xl=1.25
Sollecitazioni: N=-204.12 T_z=-4628.33 M_y=4796.41 T_y=-20.48 M_z=-20.65 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.11 $\sigma_{m,d}$=-19.00 Sfr.=0.13

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 13 SLU Xl=1.25
Sollecitazioni: N=1252.22 T_z=-4885.65 M_y=4817.84 T_y=-2.51 M_z=9.50 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-18.94 Sfr.=0.14

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 7 SND Xl=1.25
Sollecitazioni: N=-2906.21 T_z=-2417.18 M_y=1908.64 T_y=-70.14 M_z=85.94 M_x=8.97
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.51 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/25163)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/81782)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/15957)

Asta n. 1080 (-2389 -2422) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU I Xl=0.18

Sollecitazioni: N=214.36 T_z=-3175.77 M_y=3185.26 T_y=51.35 M_z=10.47 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=17.95 $\lambda_{rel,y}$=0.01 $\lambda_{rel,z}$=0.04 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.11 $\sigma_{m,d}$=12.58 Sfr.=0.05

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=238.73 T_z=-2998.72 M_y=2631.03 T_y=51.35 M_z=1.25 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.12 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.18
Sollecitazioni: N=214.36 T_z=-3175.77 M_y=3185.26 T_y=51.35 M_z=10.47 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.11 $\sigma_{m,d}$=12.58 Sfr.=0.04

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.18
Sollecitazioni: N=214.36 T_z=-3175.77 M_y=3185.26 T_y=51.35 M_z=10.47 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=3.47 Sfr.=0.08

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.18
Sollecitazioni: N=214.36 T_z=-3175.77 M_y=3185.26 T_y=51.35 M_z=10.47 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-12.58 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 13 SLU Xl=0.18
Sollecitazioni: N=1080.48 T_z=-6136.02 M_y=5881.76 T_y=125.19 M_z=31.97 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,t}$=105.93
L=17.95 $\lambda_{rel,y}$=0.01 $\lambda_{rel,z}$=0.04 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.56 $\sigma_{m,d}$=23.39 Sfr.=0.18

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 50 SLU Xl=0.18
Sollecitazioni: N=-169.60 T_z=-5883.92 M_y=5991.50 T_y=99.56 M_z=-1.88 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=17.95 $\lambda_{rel,m}$=0.09 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-23.43 Sfr.=0.16

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 50 SLU
Sollecitazioni: N=-169.60
[Lin.] $M_{y,sx}$=-4958.74 $M_{y,dx}$=-5991.50 $M_{y,eq}$=5578.39
[Lin.] $M_{z,sx}$=19.75 $M_{z,dx}$=-1.88 $M_{z,eq}$=-12.60
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=17.95 $\lambda_{rel,y}$=0.01 $\lambda_{rel,z}$=0.04 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.09 $\sigma_{m,d}$=-21.95 Sfr.=0.15

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=3512.58 T_z=-2726.90 M_y=1903.60 T_y=234.22 M_z=85.93 M_x=8.98
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.83 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=1875.23 T_z=-2865.18 M_y=2276.98 T_y=386.56 M_z=101.70 M_x=16.70
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 13 SLU Xl=0.18
Sollecitazioni: N=1080.48 T_z=-6136.02 M_y=5881.76 T_y=125.19 M_z=31.97 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=105.93 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.56 $\sigma_{m,d}$=23.39 Sfr.=0.18

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 62 SLU Xl=0.18
Sollecitazioni: N=2775.07 T_z=-5823.34 M_y=5089.30 T_y=141.68 M_z=79.88 M_x=-1.25
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=6.37 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.09

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 13 SLU Xl=0.18
Sollecitazioni: N=1080.48 T_z=-6136.02 M_y=5881.76 T_y=125.19 M_z=31.97 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=19.31
Tensioni: τ_d=6.71 Sfr.=0.35

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 50 SLU Xl=0.18
Sollecitazioni: N=-169.60 T_z=-5883.92 M_y=5991.50 T_y=99.56 M_z=-1.88 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.09 $\sigma_{m,d}$=-23.43 Sfr.=0.16

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 13 SLU Xl=0.18
Sollecitazioni: N=1080.48 T_z=-6136.02 M_y=5881.76 T_y=125.19 M_z=31.97 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-23.39 Sfr.=0.18

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 7 SND Xl=0.18
  Sollecitazioni: N=-3059.49 T_z=-2903.95 M_y=2409.30 T_y=234.22 M_z=99.71 M_x=8.98
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.59 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 17 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/12550)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 17 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/37652)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/7844)

Asta n. 1080 (-2422 -2390) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 75 SLU I Xl=0.95
  Sollecitazioni: N=-720.10 T_z=3641.04 M_y=1248.83 T_y=-78.81 M_z=0.00 M_x=3.97
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=106.84 $\lambda_{rel,m}$=0.22 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-4.88 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-610.26 T_z=4438.92 M_y=4299.94 T_y=-78.81 M_z=59.89 M_x=3.97
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=106.84 $\lambda_{rel,m}$=0.22 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-17.58 Sfr.=0.06

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
  Sollecitazioni: N=-737.74
  [Lin.] $M_{y,sx}$=-4299.94 $M_{y,dx}$=-833.74 $M_{y,eq}$=2913.46
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-59.89 $M_{z,dx}$=-8.70 $M_{z,eq}$=32.45
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=106.84 $\lambda_{rel,y}$=0.07 $\lambda_{rel,z}$=0.25 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.38 $\sigma_{m,d}$=-11.80 Sfr.=0.04

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-610.26 T_z=4438.92 M_y=4299.94 T_y=-78.81 M_z=59.89 M_x=3.97
  Resistenze: K_{fi}=1.25
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-610.26 T_z=4438.92 M_y=4299.94 T_y=-78.81 M_z=59.89 M_x=3.97
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=4.86 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-610.26 T_z=4438.92 M_y=4299.94 T_y=-78.81 M_z=59.89 M_x=3.97
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=4.86 Sfr.=0.11

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-610.26 T_z=4438.92 M_y=4299.94 T_y=-78.81 M_z=59.89 M_x=3.97
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.32 $\sigma_{m,d}$=-17.58 Sfr.=0.06

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-610.26 T_z=4438.92 M_y=4299.94 T_y=-78.81 M_z=59.89 M_x=3.97
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-17.58 Sfr.=0.06

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=1.07
  Sollecitazioni: N=-737.74 T_z=3512.84 M_y=833.74 T_y=-78.81 M_z=-8.70 M_x=3.97
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.38 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 63 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=413.17 T_z=8258.42 M_y=8343.39 T_y=-116.20 M_z=74.88 M_x=6.64
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=106.84 $\lambda_{rel,y}$=0.07 $\lambda_{rel,z}$=0.25 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.22 $\sigma_{m,d}$=33.57 Sfr.=0.23

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 64 SLU Xl=0.84
  Sollecitazioni: N=-34.63 T_z=7072.21 M_y=3297.63 T_y=-107.81 M_z=0.00 M_x=6.73
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=106.84 $\lambda_{rel,m}$=0.22 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-12.88 Sfr.=0.09

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 13 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-18.24 T_z=7726.19 M_y=7578.34 T_y=-168.86 M_z=129.00 M_x=5.94
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70

Ltors=106.84 $\lambda_{rel,m}$=0.22 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-31.28 Sfr.=0.23

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 13 SLU
Sollecitazioni: N=-207.36
[Lin.] $M_{y,sx}$=-7578.34 $M_{y,dx}$=-1443.06 $M_{y,eq}$=5124.23
[Lin.] $M_{z,sx}$=-129.00 $M_{z,dx}$=-17.96 $M_{z,eq}$=70.21
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=106.84 $\lambda_{rel,y}$=0.07 $\lambda_{rel,z}$=0.25 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.11 $\sigma_{m,d}$=-20.93 Sfr.=0.16

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=0.20
Sollecitazioni: N=1265.92 T_z=4039.29 M_y=3353.62 T_y=-214.06 M_z=214.82 M_x=10.88
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.66 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.20
Sollecitazioni: N=350.61 T_z=4247.72 M_y=3844.64 T_y=-362.34 M_z=339.45 M_x=17.79
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 63 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=413.17 T_z=8258.42 M_y=8343.39 T_y=-116.20 M_z=74.88 M_x=6.64
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.22 $\sigma_{m,d}$=33.57 Sfr.=0.23

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 13 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-18.24 T_z=7726.19 M_y=7578.34 T_y=-168.86 M_z=129.00 M_x=5.94
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=8.45 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.19

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 13 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-18.24 T_z=7726.19 M_y=7578.34 T_y=-168.86 M_z=129.00 M_x=5.94
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=19.31
Tensioni: τ_d=8.45 Sfr.=0.44

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 13 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-18.24 T_z=7726.19 M_y=7578.34 T_y=-168.86 M_z=129.00 M_x=5.94
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 $\sigma_{m,d}$=-31.28 Sfr.=0.23

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 13 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-18.24 T_z=7726.19 M_y=7578.34 T_y=-168.86 M_z=129.00 M_x=5.94
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-31.28 Sfr.=0.23

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 7 SND Xl=1.07
Sollecitazioni: N=-2613.92 T_z=3113.22 M_y=235.09 T_y=56.44 M_z=43.57 M_x=10.88
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.36 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.02 (L/5214)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/23399)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.03 (L/3224)

Asta n. 1080 (-2390 -2391) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=1.24
Sollecitazioni: N=-978.76 T_z=1761.59 M_y=-2257.26 T_y=-22.11 M_z=-36.01 M_x=3.97
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=123.51 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=9.29 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
Sollecitazioni: N=-978.76
[Par.] $M_{y,sx}$=-833.55 $M_{y,dx}$=2257.26 $M_{y,eq}$=-2009.03
[Lin.] $M_{z,sx}$=8.70 $M_{z,dx}$=-36.01 $M_{z,eq}$=-25.09
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=123.51 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.28 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.51 $\sigma_{m,d}$=8.17 Sfr.=0.03

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-778.57 T_z=3215.92 M_y=833.55 T_y=-22.11 M_z=-8.70 M_x=3.97
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=0.00

Sollecitazioni: N=-778.57 T_z=3215.92 M_y=833.55 T_y=-22.11 M_z=-8.70 M_x=3.97
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=3.52 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-778.57 T_z=3215.92 M_y=833.55 T_y=-22.11 M_z=-8.70 M_x=3.97
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=3.52 Sfr.=0.08

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.24
Sollecitazioni: N=-978.76 T_z=1761.59 M_y=-2257.26 T_y=-22.11 M_z=-36.01 M_x=3.97
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.51 $\sigma_{m,d}$=-9.29 Sfr.=0.03

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.24
Sollecitazioni: N=-978.76 T_z=1761.59 M_y=-2257.26 T_y=-22.11 M_z=-36.01 M_x=3.97
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=9.29 Sfr.=0.03

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=1.24
Sollecitazioni: N=-978.76 T_z=1761.59 M_y=-2257.26 T_y=-22.11 M_z=-36.01 M_x=3.97
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.51 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 7 SND Xl=1.24
Sollecitazioni: N=1051.75 T_z=2138.80 M_y=-2389.98 T_y=-94.87 M_z=-99.78 M_x=10.88
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
L=123.51 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.28 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.55 $\sigma_{m,d}$=10.64 Sfr.=0.06

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 10 SND Xl=0.25
Sollecitazioni: N=-2567.70 T_z=3270.99 M_y=517.42 T_y=-22.77 M_z=0.00 M_x=3.14
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=123.51 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-2.02 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 13 SLU Xl=1.24
Sollecitazioni: N=-640.18 T_z=3207.38 M_y=-3880.42 T_y=-43.93 M_z=-72.22 M_x=5.94
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=123.51 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=16.10 Sfr.=0.12

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 13 SLU
Sollecitazioni: N=-640.18
[Par.] $M_{y,sx}$=-1440.28 $M_{y,dx}$=3880.42 $M_{y,eq}$=-3458.45
[Lin.] $M_{z,sx}$=17.96 $M_{z,dx}$=-72.22 $M_{z,eq}$=-50.51
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=123.51 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.28 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.33 $\sigma_{m,d}$=14.17 Sfr.=0.11

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=1251.95 T_z=2838.71 M_y=235.16 T_y=50.64 M_z=43.57 M_x=10.88
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.65 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=254.68 T_z=3035.38 M_y=544.71 T_y=111.06 M_z=57.75 M_x=17.79
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 7 SND Xl=1.24
Sollecitazioni: N=1051.75 T_z=2138.80 M_y=-2389.98 T_y=-94.87 M_z=-99.78 M_x=10.88
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.55 $\sigma_{m,d}$=10.64 Sfr.=0.06

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 13 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-342.87 T_z=5367.26 M_y=1440.28 T_y=-43.93 M_z=-17.96 M_x=5.94
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=5.87 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.09

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 13 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-342.87 T_z=5367.26 M_y=1440.28 T_y=-43.93 M_z=-17.96 M_x=5.94
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=19.31
Tensioni: τ_d=5.87 Sfr.=0.30

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 13 SLU Xl=1.24
Sollecitazioni: N=-640.18 T_z=3207.38 M_y=-3880.42 T_y=-43.93 M_z=-72.22 M_x=5.94
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.33 $\sigma_{m,d}$=-16.10 Sfr.=0.12

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 13 SLU Xl=1.24
  Sollecitazioni: N=-640.18 T_z=3207.38 M_y=-3880.42 T_y=-43.93 M_z=-72.22 M_x=5.94
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=16.10 Sfr.=0.12

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 7 SND Xl=1.24
  Sollecitazioni: N=-3009.28 T_z=2138.80 M_y=-2389.98 T_y=50.64 M_z=27.76 M_x=10.88
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.57 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 55 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/19622)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/80944)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 55 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/12218)

Asta n. 1080 (-2391 -2394) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=1.10
  Sollecitazioni: N=-1214.76 T_z=48.24 M_y=-3100.72 T_y=15.91 M_z=-18.58 M_x=3.98
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=126.38 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=12.35 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
  Sollecitazioni: N=-1246.56
  [Par.] $M_{y,sx}$=2254.48 $M_{y,dx}$=3089.43 $M_{y,eq}$=-3089.43
  [Lin.] $M_{z,sx}$=36.01 $M_{z,dx}$=-15.90 $M_{z,eq}$=-27.97
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=126.38 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.65 $\sigma_{m,d}$=12.43 Sfr.=0.05

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-1018.30 T_z=1475.45 M_y=-2254.48 T_y=15.91 M_z=-36.01 M_x=3.98
  Resistenze: K_{fi}=1.25
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-1018.30 T_z=1475.45 M_y=-2254.48 T_y=15.91 M_z=-36.01 M_x=3.98
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=1.61 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-1018.30 T_z=1475.45 M_y=-2254.48 T_y=15.91 M_z=-36.01 M_x=3.98
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=1.61 Sfr.=0.04

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.10
  Sollecitazioni: N=-1214.76 T_z=48.24 M_y=-3100.72 T_y=15.91 M_z=-18.58 M_x=3.98
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.63 $\sigma_{m,d}$=-12.35 Sfr.=0.04

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.10
  Sollecitazioni: N=-1214.76 T_z=48.24 M_y=-3100.72 T_y=15.91 M_z=-18.58 M_x=3.98
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=12.35 Sfr.=0.04

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=1.26
  Sollecitazioni: N=-1246.56 T_z=-182.80 M_y=-3089.43 T_y=15.91 M_z=-15.90 M_x=3.98
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.65 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 7 SND Xl=1.26
  Sollecitazioni: N=966.94 T_z=-534.20 M_y=-3400.98 T_y=67.32 M_z=-65.21 M_x=10.89
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
  L=126.38 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.50 $\sigma_{m,d}$=14.13 Sfr.=0.08

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 10 SND Xl=1.10
  Sollecitazioni: N=-3128.72 T_z=358.21 M_y=-3324.87 T_y=25.42 M_z=0.00 M_x=3.14
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=126.38 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=12.99 Sfr.=0.07

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 13 SLU Xl=1.10
  Sollecitazioni: N=-1066.54 T_z=112.21 M_y=-5176.37 T_y=35.36 M_z=-33.48 M_x=5.96
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=126.38 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00

Tensioni: $\sigma_{m,d}$=20.66 Sfr.=0.16

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 13 SLU
Sollecitazioni: N=-1113.84
[Par.] $M_{y,sx}$=3873.86 $M_{y,dx}$=5166.39 $M_{y,eq}$=-5166.39
[Lin.] $M_{z,sx}$=72.21 $M_{z,dx}$=-27.52 $M_{z,eq}$=-54.34
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=126.38 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.58 $\sigma_{m,d}$=20.89 Sfr.=0.16

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=1195.20 T_z=1826.84 M_y=-2387.22 T_y=-35.49 M_z=27.76 M_x=10.89
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.62 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=100.05 T_z=1643.70 M_y=-2320.55 T_y=-91.90 M_z=104.02 M_x=17.80
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 7 SND Xl=1.26
Sollecitazioni: N=966.94 T_z=-534.20 M_y=-3400.98 T_y=67.32 M_z=-65.21 M_x=10.89
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.50 $\sigma_{m,d}$=14.13 Sfr.=0.08

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 14 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1056.66 T_z=2250.83 M_y=-3811.20 T_y=33.84 M_z=-70.50 M_x=6.05
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=2.46 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 14 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1056.66 T_z=2250.83 M_y=-3811.20 T_y=33.84 M_z=-70.50 M_x=6.05
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=19.31
Tensioni: τ_d=2.46 Sfr.=0.13

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 13 SLU Xl=1.10
Sollecitazioni: N=-1066.54 T_z=112.21 M_y=-5176.37 T_y=35.36 M_z=-33.48 M_x=5.96
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.56 $\sigma_{m,d}$=-20.66 Sfr.=0.16

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 13 SLU Xl=1.10
Sollecitazioni: N=-1066.54 T_z=112.21 M_y=-5176.37 T_y=35.36 M_z=-33.48 M_x=5.96
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=20.66 Sfr.=0.16

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 7 SND Xl=1.26
Sollecitazioni: N=-3460.06 T_z=-534.20 M_y=-3400.98 T_y=-35.49 M_z=33.41 M_x=10.89
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.80 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 5 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/27608)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{z,G}$=0.00 (L/139493)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 31 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/16564)

Asta n. 1080 (-2394 -2396) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 75 SLU I Xl=0.54
Sollecitazioni: N=-1389.95 T_z=-1224.62 M_y=-2633.09 T_y=30.01 M_z=0.00 M_x=3.98
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=124.96 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=10.29 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1286.08 T_z=-470.02 M_y=-3085.48 T_y=30.01 M_z=-15.90 M_x=3.98
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=124.96 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=12.26 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
Sollecitazioni: N=-1535.07
[Par.] $M_{y,sx}$=3085.48 $M_{y,dx}$=1385.54 $M_{y,eq}$=-2906.17
[Lin.] $M_{z,sx}$=15.90 $M_{z,dx}$=21.60 $M_{z,eq}$=8.64
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=124.96 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.80 $\sigma_{m,d}$=11.46 Sfr.=0.04

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.00

Sollecitazioni: N=-1286.08 T_z=-470.02 M_y=-3085.48 T_y=30.01 M_z=-15.90 M_x=3.98
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=1.25
Sollecitazioni: N=-1535.07 T_z=-2278.82 M_y=-1385.54 T_y=30.01 M_z=21.60 M_x=3.98
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=2.49 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=1.25
Sollecitazioni: N=-1535.07 T_z=-2278.82 M_y=-1385.54 T_y=30.01 M_z=21.60 M_x=3.98
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=2.49 Sfr.=0.06

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1286.08 T_z=-470.02 M_y=-3085.48 T_y=30.01 M_z=-15.90 M_x=3.98
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.67 $\sigma_{m,d}$=-12.26 Sfr.=0.04

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1286.08 T_z=-470.02 M_y=-3085.48 T_y=30.01 M_z=-15.90 M_x=3.98
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=12.26 Sfr.=0.04

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=1.25
Sollecitazioni: N=-1535.07 T_z=-2278.82 M_y=-1385.54 T_y=30.01 M_z=21.60 M_x=3.98
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.80 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 7 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=1130.56 T_z=-793.55 M_y=-3397.05 T_y=84.89 M_z=-65.20 M_x=10.88
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
L=124.96 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.59 $\sigma_{m,d}$=14.12 Sfr.=0.08

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 13 SLU Xl=0.45
Sollecitazioni: N=-1376.64 T_z=-2140.87 M_y=-4407.57 T_y=60.87 M_z=0.00 M_x=5.95
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=124.96 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=17.22 Sfr.=0.13

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 13 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1248.32 T_z=-1208.65 M_y=-5153.79 T_y=60.87 M_z=-27.52 M_x=5.95
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=124.96 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=20.49 Sfr.=0.15

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 14 SLU
Sollecitazioni: N=-1886.59
[Par.] $M_{y,sx}$=5113.93 $M_{y,dx}$=2100.07 $M_{y,eq}$=-4689.10
[Lin.] $M_{z,sx}$=27.73 $M_{z,dx}$=45.77 $M_{z,eq}$=18.31
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=124.96 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.98 $\sigma_{m,d}$=18.56 Sfr.=0.15

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=1130.56 T_z=-793.55 M_y=-3397.05 T_y=-24.88 M_z=33.41 M_x=10.88
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.59 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-72.80 T_z=-624.97 M_y=-3232.31 T_y=-53.02 M_z=39.27 M_x=17.79
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 7 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=1130.56 T_z=-793.55 M_y=-3397.05 T_y=84.89 M_z=-65.20 M_x=10.88
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.59 $\sigma_{m,d}$=14.12 Sfr.=0.08

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 13 SLU Xl=1.25
Sollecitazioni: N=-1618.79 T_z=-3899.99 M_y=-1988.22 T_y=60.87 M_z=48.54 M_x=5.95
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=4.27 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 13 SLU Xl=1.25
Sollecitazioni: N=-1618.79 T_z=-3899.99 M_y=-1988.22 T_y=60.87 M_z=48.54 M_x=5.95
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=19.31
Tensioni: τ_d=4.27 Sfr.=0.22

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 13 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-1248.32 T_z=-1208.65 M_y=-5153.79 T_y=60.87 M_z=-27.52 M_x=5.95
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.65 $\sigma_{m,d}$=-20.49 Sfr.=0.15

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 13 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-1248.32 T_z=-1208.65 M_y=-5153.79 T_y=60.87 M_z=-27.52 M_x=5.95
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=20.49 Sfr.=0.15

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 7 SND Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=-3951.70 T_z=-2602.36 M_y=-2101.17 T_y=84.89 M_z=101.35 M_x=10.88
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.06 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/14722)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.00 (L/77075)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/8853)

Asta n. 1080 (-2396 178) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=1.02
  Sollecitazioni: N=-1796.31 T_z=-4177.70 M_y=2059.22 T_y=138.15 M_z=162.74 M_x=3.97
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=121.97 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-10.16 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
  Sollecitazioni: N=-1796.31
  [Par.] $M_{y,sx}$=1380.52 $M_{y,dx}$=-2059.22 $M_{y,eq}$=2059.22
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-21.61 $M_{z,dx}$=162.74 $M_{z,eq}$=106.29
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=121.97 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.28 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.94 $\sigma_{m,d}$=-9.43 Sfr.=0.04

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-1575.67 T_z=-2574.83 M_y=-1380.52 T_y=138.15 M_z=21.61 M_x=3.97
  Resistenze: K_{fi}=1.25
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=1.02
  Sollecitazioni: N=-1796.31 T_z=-4177.70 M_y=2059.22 T_y=138.15 M_z=162.74 M_x=3.97
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=4.57 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=1.02
  Sollecitazioni: N=-1796.31 T_z=-4177.70 M_y=2059.22 T_y=138.15 M_z=162.74 M_x=3.97
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=4.57 Sfr.=0.10

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.02
  Sollecitazioni: N=-1796.31 T_z=-4177.70 M_y=2059.22 T_y=138.15 M_z=162.74 M_x=3.97
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.94 $\sigma_{m,d}$=-10.16 Sfr.=0.03

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.02
  Sollecitazioni: N=-1796.31 T_z=-4177.70 M_y=2059.22 T_y=138.15 M_z=162.74 M_x=3.97
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-10.16 Sfr.=0.03

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=1.02
  Sollecitazioni: N=-1796.31 T_z=-4177.70 M_y=2059.22 T_y=138.15 M_z=162.74 M_x=3.97
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.94 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 7 SND Xl=1.02
  Sollecitazioni: N=838.20 T_z=-4472.21 M_y=3075.53 T_y=460.76 M_z=532.89 M_x=10.88
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
  L=121.97 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.28 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.44 $\sigma_{m,d}$=18.95 Sfr.=0.10

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 51 SLU Xl=0.34
  Sollecitazioni: N=-2545.04 T_z=-5289.06 M_y=0.00 T_y=468.29 M_z=235.33 M_x=5.32
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=121.97 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-3.06 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 50 SLU Xl=1.02
  Sollecitazioni: N=-2512.98 T_z=-7123.10 M_y=4489.26 T_y=483.77 M_z=572.85 M_x=5.23
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=121.97 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-25.00 Sfr.=0.15

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 13 SLU
  Sollecitazioni: N=-2082.09
  [Par.] $M_{y,sx}$=1970.51 $M_{y,dx}$=-4221.25 $M_{y,eq}$=4024.64
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-48.56 $M_{z,dx}$=353.95 $M_{z,eq}$=231.80
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=121.97 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.28 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.08 $\sigma_{m,d}$=-18.74 Sfr.=0.14

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=1058.85 T_z=-2869.34 M_y=-2096.41 T_y=460.76 M_z=101.36 M_x=10.88
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.55 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-260.76 T_z=-2715.88 M_y=-1720.97 T_y=514.51 M_z=115.70 M_x=17.79
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 7 SND Xl=1.02
  Sollecitazioni: N=838.20 T_z=-4472.21 M_y=3075.53 T_y=460.76 M_z=532.89 M_x=10.88
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.44 $\sigma_{m,d}$=18.95 Sfr.=0.10

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 13 SLU Xl=1.02
  Sollecitazioni: N=-2082.09 T_z=-7267.94 M_y=4221.25 T_y=298.94 M_z=353.95 M_x=5.92
  Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=7.96 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.17

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 13 SLU Xl=1.02
  Sollecitazioni: N=-2082.09 T_z=-7267.94 M_y=4221.25 T_y=298.94 M_z=353.95 M_x=5.92
  Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=19.31
  Tensioni: τ_d=7.96 Sfr.=0.41

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 50 SLU Xl=1.02
  Sollecitazioni: N=-2512.98 T_z=-7123.10 M_y=4489.26 T_y=483.77 M_z=572.85 M_x=5.23
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.31 $\sigma_{m,d}$=-25.00 Sfr.=0.15

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.02
  Sollecitazioni: N=-2512.98 T_z=-7123.10 M_y=4489.26 T_y=483.77 M_z=572.85 M_x=5.23
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-25.00 Sfr.=0.15

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 7 SND Xl=1.02
  Sollecitazioni: N=-4430.82 T_z=-3883.19 M_y=1042.91 T_y=460.76 M_z=532.89 M_x=10.88
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.31 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.01 (L/14282)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/63013)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.01 (L/8780)

Asta n. 1080 (178 311) Trave 24x32 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=5.90 T_z=42.87 M_y=26.25 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
  L=142.30 $\lambda_{rel,y}$=0.35 $\lambda_{rel,z}$=0.55 $K_{c,y}$=0.99 $K_{c,z}$=0.97
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 $\sigma_{m,d}$=2.25 Sfr.=0.01

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=5.90 T_z=42.87 M_y=26.25 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=5.90 T_z=42.87 M_y=26.25 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 $\sigma_{m,d}$=2.25 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=5.90 T_z=42.87 M_y=26.25 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=0.29 Sfr.=0.01

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=5.90 T_z=42.87 M_y=26.25 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-2.25 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 13 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=7.67 T_z=55.73 M_y=34.13 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,t}$=105.93
  L=142.30 $\lambda_{rel,y}$=0.25 $\lambda_{rel,z}$=0.33 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=0.83 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 7 SND Xl=0.69
  Sollecitazioni: N=0.00 T_z=25.37 M_y=9.19 T_y=-1.15 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=142.30 $\lambda_{rel,m}$=0.16 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-0.22 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 1 SND
  Sollecitazioni: N=-1.20
  [Par.] $M_{y,sx}$=-26.46 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=19.84
  [Lin.] $M_{z,sx}$=2.80 $M_{z,dx}$=0.00 $M_{z,eq}$=-1.68
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=142.30 $\lambda_{rel,y}$=0.25 $\lambda_{rel,z}$=0.33 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.00 $\sigma_{m,d}$=-0.54 Sfr.=0.00

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 13 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=7.67 T_z=55.73 M_y=34.13 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=105.93
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 13 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=7.67 T_z=55.73 M_y=34.13 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=105.93 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=0.83 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 13 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=7.67 T_z=55.73 M_y=34.13 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=19.31
  Tensioni: τ_d=0.15 Sfr.=0.01

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 7 SND Xl=1.18
  Sollecitazioni: N=-1.39 T_z=8.93 M_y=1.14 T_y=1.15 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.00 $\sigma_{m,d}$=-0.03 Sfr.=0.00

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 13 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=7.67 T_z=55.73 M_y=34.13 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-0.83 Sfr.=0.01

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 7 SND Xl=1.42
  Sollecitazioni: N=-2.57 T_z=0.00 M_y=0.00 T_y=1.15 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.00 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 16 (teorica) $f_{z,G}$=0.00 (L/205493)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 57 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/642167)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 16 (teorica) $f_{z,G}$=0.00 (L/122317)

Asta n. 1081 (-2386 -2274) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU I Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=63.32 T_z=0.00 M_y=-287.19 T_y=0.00 M_z=30.18 M_x=5.56
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
  L=377.20 $\lambda_{rel,y}$=1.46 $\lambda_{rel,z}$=2.04 $K_{c,y}$=0.43 $K_{c,z}$=0.23
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.44 $\sigma_{m,d}$=96.04 Sfr.=0.34

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU I Xl=3.77
  Sollecitazioni: N=63.35 T_z=-304.51 M_y=0.00 T_y=-32.01 M_z=0.00 M_x=5.56
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.44 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=63.30 T_z=304.59 M_y=0.00 T_y=32.01 M_z=0.00 M_x=5.56
  Resistenze: K_{fi}=1.25
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=63.32 T_z=0.00 M_y=-287.19 T_y=0.00 M_z=30.18 M_x=5.56
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.44 $\sigma_{m,d}$=96.04 Sfr.=0.31

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=63.30 T_z=304.59 M_y=0.00 T_y=32.01 M_z=0.00 M_x=5.56
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=4.44 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=63.30 T_z=304.59 M_y=0.00 T_y=32.01 M_z=0.00 M_x=5.56
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=4.44 Sfr.=0.10

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=63.32 T_z=0.00 M_y=-287.19 T_y=0.00 M_z=30.18 M_x=5.56
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=96.04 Sfr.=0.31

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 63 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=265.97 T_z=0.00 M_y=-1118.26 T_y=0.00 M_z=95.61 M_x=20.04
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=377.20 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.74
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.55 $\sigma_{m,d}$=64.22 Sfr.=0.42

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 49 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-71.98 T_z=0.00 M_y=-414.67 T_y=0.00 M_z=80.12 M_x=7.98
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=377.20 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=26.60 Sfr.=0.17

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 49 SLU
  Sollecitazioni: N=-72.05
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-311.00
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=-0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=377.20 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.74
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.15 $\sigma_{m,d}$=16.20 Sfr.=0.11

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 62 SLU Xl=3.77
  Sollecitazioni: N=312.13 T_z=-1016.61 M_y=0.00 T_y=-68.11 M_z=0.00 M_x=17.22
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.65 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 63 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=265.88 T_z=1186.02 M_y=0.00 T_y=101.40 M_z=0.00 M_x=20.04
  Resistenze: K_{mod}=0.90
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.02 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 63 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=265.97 T_z=0.00 M_y=-1118.26 T_y=0.00 M_z=95.61 M_x=20.04
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.55 $\sigma_{m,d}$=64.22 Sfr.=0.42

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 63 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=265.88 T_z=1186.02 M_y=0.00 T_y=101.40 M_z=0.00 M_x=20.04
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=5.21 $\tau_{tor,d}$=0.02 Sfr.=0.06

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 63 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=265.88 T_z=1186.02 M_y=0.00 T_y=101.40 M_z=0.00 M_x=20.04
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=5.21 Sfr.=0.24

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 49 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-71.98 T_z=0.00 M_y=-414.67 T_y=0.00 M_z=80.12 M_x=7.98
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.15 $\sigma_{m,d}$=-26.60 Sfr.=0.17

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 63 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=265.97 T_z=0.00 M_y=-1118.26 T_y=0.00 M_z=95.61 M_x=20.04
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=64.22 Sfr.=0.42

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 7 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-214.35 T_z=304.59 M_y=0.00 T_y=32.01 M_z=0.00 M_x=5.83
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.45 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.41 (L/926) $f_{Z,L}$=0.40 (L/933)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.25 (L/1499) $f_{Z,L}$=0.25 (L/1507)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.53 (L/709) $f_{Z,L}$=0.53 (L/715)

Asta n. 1082 (-2387 -2266) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-9.91 T_z=0.00 M_y=-281.87 T_y=0.00 M_z=29.63 M_x=7.41
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=377.20 $\lambda_{rel,m}$=0.42 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=94.26 Sfr.=0.33

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
  Sollecitazioni: N=-9.94
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-211.40
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=-0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=377.20 $\lambda_{rel,y}$=1.46 $\lambda_{rel,z}$=2.04 $K_{c,y}$=0.43 $K_{c,z}$=0.23
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.07 $\sigma_{m,d}$=61.67 Sfr.=0.22

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-9.94 T_z=298.91 M_y=0.00 T_y=31.42 M_z=0.00 M_x=7.41
  Resistenze: K_{fi}=1.25
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=3.77
  Sollecitazioni: N=-9.89 T_z=-298.91 M_y=0.00 T_y=-31.42 M_z=0.00 M_x=7.41
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=4.36 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=3.77
  Sollecitazioni: N=-9.89 T_z=-298.91 M_y=0.00 T_y=-31.42 M_z=0.00 M_x=7.41
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=4.36 Sfr.=0.10

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-9.91 T_z=0.00 M_y=-281.87 T_y=0.00 M_z=29.63 M_x=7.41
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.07 $\sigma_{m,d}$=-94.26 Sfr.=0.30

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-9.91 T_z=0.00 M_y=-281.87 T_y=0.00 M_z=29.63 M_x=7.41
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=94.26 Sfr.=0.30

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-9.94 T_z=298.91 M_y=0.00 T_y=31.42 M_z=0.00 M_x=7.41
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.07 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 24 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=11.77 T_z=0.00 M_y=-935.41 T_y=0.00 M_z=98.31 M_x=22.34
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=377.20 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.74
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 $\sigma_{m,d}$=54.86 Sfr.=0.36

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 63 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-24.09 T_z=0.00 M_y=-1095.13 T_y=0.00 M_z=93.19 M_x=25.81
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=377.20 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=62.86 Sfr.=0.41

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 63 SLU
  Sollecitazioni: N=-24.18
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.01 $M_{y,eq}$=-821.35
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=69.89
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=377.20 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.74
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.05 $\sigma_{m,d}$=47.15 Sfr.=0.31

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 23 SLU Xl=3.77

Sollecitazioni: N=40.82 T_z=-713.67 M_y=0.00 T_y=-75.01 M_z=0.00 M_x=16.46
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.09 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 63 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-24.18 T_z=1161.33 M_y=0.00 T_y=98.82 M_z=0.00 M_x=25.81
Resistenze: K_{mod}=0.90
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.03 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 24 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=11.77 T_z=0.00 M_y=-935.41 T_y=0.00 M_z=98.31 M_x=22.34
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 $\sigma_{m,d}$=54.86 Sfr.=0.36

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 63 SLU Xl=3.77
Sollecitazioni: N=-24.00 T_z=-1161.33 M_y=0.00 T_y=-98.82 M_z=0.00 M_x=25.81
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=5.10 $\tau_{tor,d}$=0.03 Sfr.=0.06

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 63 SLU Xl=3.77
Sollecitazioni: N=-24.00 T_z=-1161.33 M_y=0.00 T_y=-98.82 M_z=0.00 M_x=25.81
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=5.10 Sfr.=0.23

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 63 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-24.09 T_z=0.00 M_y=-1095.13 T_y=0.00 M_z=93.19 M_x=25.81
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.05 $\sigma_{m,d}$=-62.86 Sfr.=0.41

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 63 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-24.09 T_z=0.00 M_y=-1095.13 T_y=0.00 M_z=93.19 M_x=25.81
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=62.86 Sfr.=0.41

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 36 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-79.18 T_z=713.67 M_y=0.00 T_y=75.01 M_z=0.00 M_x=16.48
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.16 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.40 (L/946) $f_{Z,L}$=0.40 (L/953)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.25 (L/1533) $f_{Z,L}$=0.24 (L/1542)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.52 (L/724) $f_{Z,L}$=0.52 (L/730)

Asta n. 1083 (-2388 -2245) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-4.22 T_z=0.00 M_y=-281.86 T_y=0.00 M_z=29.62 M_x=7.17
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=377.20 $\lambda_{rel,m}$=0.42 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=94.26 Sfr.=0.33

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
Sollecitazioni: N=-4.25
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.01 $M_{y,eq}$=-211.39
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=-0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=377.20 $\lambda_{rel,y}$=1.46 $\lambda_{rel,z}$=2.04 $K_{c,y}$=0.43 $K_{c,z}$=0.23
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.03 $\sigma_{m,d}$=61.67 Sfr.=0.22

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-4.25 T_z=298.90 M_y=0.00 T_y=31.42 M_z=0.00 M_x=7.17
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=3.77
Sollecitazioni: N=-4.20 T_z=-298.90 M_y=0.00 T_y=-31.42 M_z=0.00 M_x=7.17
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=4.36 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=3.77
Sollecitazioni: N=-4.20 T_z=-298.90 M_y=0.00 T_y=-31.42 M_z=0.00 M_x=7.17
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=4.36 Sfr.=0.10

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-4.22 T_z=0.00 M_y=-281.86 T_y=0.00 M_z=29.62 M_x=7.17
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70

Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.03 $\sigma_{m,d}$=94.26 Sfr.=0.30

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-4.22 T_z=0.00 M_y=-281.86 T_y=0.00 M_z=29.62 M_x=7.17
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=94.26 Sfr.=0.30

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-4.25 T_z=298.90 M_y=0.00 T_y=31.42 M_z=0.00 M_x=7.17
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.03 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 63 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=9.57 T_z=0.00 M_y=-1095.09 T_y=0.00 M_z=93.19 M_x=24.62
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=377.20 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.74
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 $\sigma_{m,d}$=62.86 Sfr.=0.41

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 13 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-6.17 T_z=0.00 M_y=-935.37 T_y=0.00 M_z=98.31 M_x=21.30
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=377.20 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=54.86 Sfr.=0.40

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 13 SLU
Sollecitazioni: N=-6.26
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.03 $M_{y,eq}$=-701.53
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=73.73
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=377.20 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.74
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 $\sigma_{m,d}$=41.15 Sfr.=0.30

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=3.77
Sollecitazioni: N=36.61 T_z=-298.90 M_y=0.00 T_y=-31.42 M_z=0.00 M_x=7.27
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.08 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 63 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=9.48 T_z=1161.28 M_y=0.00 T_y=98.82 M_z=0.00 M_x=24.62
Resistenze: K_{mod}=0.90
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.03 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 63 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=9.57 T_z=0.00 M_y=-1095.09 T_y=0.00 M_z=93.19 M_x=24.62
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 $\sigma_{m,d}$=62.86 Sfr.=0.41

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 63 SLU Xl=3.77
Sollecitazioni: N=9.65 T_z=-1161.30 M_y=0.00 T_y=-98.82 M_z=0.00 M_x=24.62
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=5.10 $\tau_{tor,d}$=0.03 Sfr.=0.06

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 63 SLU Xl=3.77
Sollecitazioni: N=9.65 T_z=-1161.30 M_y=0.00 T_y=-98.82 M_z=0.00 M_x=24.62
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=5.10 Sfr.=0.23

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 13 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-6.17 T_z=0.00 M_y=-935.37 T_y=0.00 M_z=98.31 M_x=21.30
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 $\sigma_{m,d}$=54.86 Sfr.=0.40

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 63 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=9.57 T_z=0.00 M_y=-1095.09 T_y=0.00 M_z=93.19 M_x=24.62
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=62.86 Sfr.=0.41

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-45.06 T_z=298.90 M_y=0.00 T_y=31.42 M_z=0.00 M_x=7.27
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.09 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.40 (L/946) $f_{Z,L}$=0.40 (L/953)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.25 (L/1533) $f_{Z,L}$=0.24 (L/1541)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.52 (L/724) $f_{Z,L}$=0.52 (L/730)

Asta n. 1084 (-2389 -2229) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU I Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=54.41 T_z=0.00 M_y=-281.86 T_y=0.00 M_z=29.62 M_x=4.41
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
  L=377.20 $\lambda_{rel,y}$=1.46 $\lambda_{rel,z}$=2.04 $K_{c,y}$=0.43 $K_{c,z}$=0.23
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.38 $\sigma_{m,d}$=94.26 Sfr.=0.33

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU I Xl=3.77
  Sollecitazioni: N=54.43 T_z=-298.90 M_y=0.00 T_y=-31.42 M_z=0.00 M_x=4.41
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.38 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=54.38 T_z=298.90 M_y=0.00 T_y=31.42 M_z=0.00 M_x=4.41
  Resistenze: K_{fi}=1.25
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=54.41 T_z=0.00 M_y=-281.86 T_y=0.00 M_z=29.62 M_x=4.41
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.38 $\sigma_{m,d}$=94.26 Sfr.=0.30

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=54.38 T_z=298.90 M_y=0.00 T_y=31.42 M_z=0.00 M_x=4.41
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=4.36 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=54.38 T_z=298.90 M_y=0.00 T_y=31.42 M_z=0.00 M_x=4.41
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=4.36 Sfr.=0.10

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=54.41 T_z=0.00 M_y=-281.86 T_y=0.00 M_z=29.62 M_x=4.41
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=94.26 Sfr.=0.30

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 63 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=135.52 T_z=0.00 M_y=-1095.11 T_y=0.00 M_z=93.19 M_x=16.39
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=377.20 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.74
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.28 $\sigma_{m,d}$=62.86 Sfr.=0.41

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 1 SND Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-22.96 T_z=0.00 M_y=-281.86 T_y=0.00 M_z=29.62 M_x=4.69
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=377.20 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=16.53 Sfr.=0.09

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 1 SND
  Sollecitazioni: N=-22.98
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-211.40
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=22.22
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=377.20 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.74
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.05 $\sigma_{m,d}$=12.40 Sfr.=0.07

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 13 SLU Xl=3.77
  Sollecitazioni: N=127.80 T_z=-991.92 M_y=0.00 T_y=-104.25 M_z=0.00 M_x=13.89
  Resistenze: K_{mod}=0.80 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=105.93
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.27 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 63 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=135.43 T_z=1161.29 M_y=0.00 T_y=98.82 M_z=0.00 M_x=16.39
  Resistenze: K_{mod}=0.90
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.02 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 63 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=135.52 T_z=0.00 M_y=-1095.11 T_y=0.00 M_z=93.19 M_x=16.39
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.28 $\sigma_{m,d}$=62.86 Sfr.=0.41

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 63 SLU Xl=3.77
  Sollecitazioni: N=135.60 T_z=-1161.30 M_y=0.00 T_y=-98.82 M_z=0.00 M_x=16.39
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=5.10 $\tau_{tor,d}$=0.02 Sfr.=0.06

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 63 SLU Xl=3.77
  Sollecitazioni: N=135.60 T_z=-1161.30 M_y=0.00 T_y=-98.82 M_z=0.00 M_x=16.39

Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=5.10 Sfr.=0.23

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 1 SND Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-22.96 T_z=0.00 M_y=-281.86 T_y=0.00 M_z=29.62 M_x=4.69
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.05 $\sigma_{m,d}$=-16.53 Sfr.=0.09

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 63 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=135.52 T_z=0.00 M_y=-1095.11 T_y=0.00 M_z=93.19 M_x=16.39
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=62.86 Sfr.=0.41

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-22.98 T_z=298.90 M_y=0.00 T_y=31.42 M_z=0.00 M_x=4.69
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.05 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,G}$=0.40 (L/946) $f_{z,L}$=0.40 (L/953)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{z,G}$=0.25 (L/1533) $f_{z,L}$=0.24 (L/1541)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,G}$=0.52 (L/724) $f_{z,L}$=0.52 (L/730)

Asta n. 1085 (-2390 -2212) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU I Xl=1.89
Sollecitazioni: N=56.72 T_z=0.00 M_y=-281.29 T_y=0.00 M_z=29.56 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=377.20 $\lambda_{rel,y}$=1.46 $\lambda_{rel,z}$=2.04 $K_{c,y}$=0.43 $K_{c,z}$=0.23
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.39 $\sigma_{m,d}$=94.07 Sfr.=0.33

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU I Xl=3.77
Sollecitazioni: N=56.74 T_z=-298.53 M_y=0.00 T_y=-31.38 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.39 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.89
Sollecitazioni: N=56.72 T_z=0.00 M_y=-281.29 T_y=0.00 M_z=29.56 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.39 $\sigma_{m,d}$=94.07 Sfr.=0.30

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=3.77
Sollecitazioni: N=56.74 T_z=-298.53 M_y=0.00 T_y=-31.38 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=4.35 Sfr.=0.10

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.89
Sollecitazioni: N=56.72 T_z=0.00 M_y=-281.29 T_y=0.00 M_z=29.56 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=94.07 Sfr.=0.30

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 63 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=79.77 T_z=0.00 M_y=-1092.65 T_y=0.00 M_z=92.98 M_x=3.49
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=377.20 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.74
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.17 $\sigma_{m,d}$=62.72 Sfr.=0.41

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 1 SND Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-309.48 T_z=0.00 M_y=-281.29 T_y=0.00 M_z=29.56 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=377.20 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=16.50 Sfr.=0.09

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 1 SND
Sollecitazioni: N=-309.50
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-210.97
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=22.17
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=377.20 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.74
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.64 $\sigma_{m,d}$=12.37 Sfr.=0.07

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=3.77
Sollecitazioni: N=422.94 T_z=-298.53 M_y=0.00 T_y=-31.38 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.88 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 63 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=79.69 T_z=1157.66 M_y=0.00 T_y=98.51 M_z=0.00 M_x=3.49

Resistenze: K_{mod}=0.90
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 63 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=79.77 T_z=0.00 M_y=-1092.65 T_y=0.00 M_z=92.98 M_x=3.49
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.17 $\sigma_{m,d}$=62.72 Sfr.=0.41

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 63 SLU Xl=3.77
Sollecitazioni: N=79.86 T_z=-1159.73 M_y=0.00 T_y=-98.69 M_z=0.00 M_x=3.49
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=5.09 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.06

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 63 SLU Xl=3.77
Sollecitazioni: N=79.86 T_z=-1159.73 M_y=0.00 T_y=-98.69 M_z=0.00 M_x=3.49
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=5.09 Sfr.=0.23

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 1 SND Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-309.48 T_z=0.00 M_y=-281.29 T_y=0.00 M_z=29.56 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.64 $\sigma_{m,d}$=-16.50 Sfr.=0.09

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 63 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=79.77 T_z=0.00 M_y=-1092.65 T_y=0.00 M_z=92.98 M_x=3.49
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=62.72 Sfr.=0.41

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-309.50 T_z=298.05 M_y=0.00 T_y=31.33 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.64 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.40 (L/947) $f_{Z,L}$=0.40 (L/954)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.25 (L/1535) $f_{Z,L}$=0.24 (L/1544)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.52 (L/725) $f_{Z,L}$=0.52 (L/731)

Asta n. 1086 (-2391 -2199) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU I Xl=1.89
Sollecitazioni: N=38.02 T_z=0.00 M_y=-270.95 T_y=0.00 M_z=28.48 M_x=-2.64
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=377.20 $\lambda_{rel,y}$=1.46 $\lambda_{rel,z}$=2.04 $K_{c,y}$=0.43 $K_{c,z}$=0.23
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.26 $\sigma_{m,d}$=90.61 Sfr.=0.32

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=38.14 T_z=287.33 M_y=0.00 T_y=30.20 M_z=0.00 M_x=-2.64
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.26 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=38.14 T_z=287.33 M_y=0.00 T_y=30.20 M_z=0.00 M_x=-2.64
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.89
Sollecitazioni: N=38.02 T_z=0.00 M_y=-270.95 T_y=0.00 M_z=28.48 M_x=-2.64
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.26 $\sigma_{m,d}$=90.61 Sfr.=0.29

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=38.14 T_z=287.33 M_y=0.00 T_y=30.20 M_z=0.00 M_x=-2.64
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=4.19 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=38.14 T_z=287.33 M_y=0.00 T_y=30.20 M_z=0.00 M_x=-2.64
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=4.19 Sfr.=0.10

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.89
Sollecitazioni: N=38.02 T_z=0.00 M_y=-270.95 T_y=0.00 M_z=28.48 M_x=-2.64
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=90.61 Sfr.=0.29

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 63 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=70.34 T_z=0.00 M_y=-1081.49 T_y=0.00 M_z=91.74 M_x=-7.08

Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=377.20 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.74
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.15 $\sigma_{m,d}$=62.06 Sfr.=0.41

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 36 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-17.24 T_z=0.00 M_y=-659.03 T_y=0.00 M_z=69.27 M_x=-5.07
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=377.20 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=38.65 Sfr.=0.25

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 36 SLU
Sollecitazioni: N=-17.53
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-494.27
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=0.00 $M_{z,eq}$=51.95
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=377.20 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.74
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.04 $\sigma_{m,d}$=28.99 Sfr.=0.19

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=497.84 T_z=287.33 M_y=0.00 T_y=30.20 M_z=0.00 M_x=-2.70
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.04 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 13 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=79.69 T_z=977.44 M_y=0.00 T_y=102.73 M_z=0.00 M_x=-6.33
Resistenze: K_{mod}=0.80
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 63 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=70.34 T_z=0.00 M_y=-1081.49 T_y=0.00 M_z=91.74 M_x=-7.08
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.15 $\sigma_{m,d}$=62.06 Sfr.=0.41

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 63 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=70.75 T_z=1146.98 M_y=0.00 T_y=97.29 M_z=0.00 M_x=-7.08
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=5.04 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 63 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=70.75 T_z=1146.98 M_y=0.00 T_y=97.29 M_z=0.00 M_x=-7.08
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=5.04 Sfr.=0.23

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 36 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-17.24 T_z=0.00 M_y=-659.03 T_y=0.00 M_z=69.27 M_x=-5.07
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.04 $\sigma_{m,d}$=-38.65 Sfr.=0.25

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 63 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=70.34 T_z=0.00 M_y=-1081.49 T_y=0.00 M_z=91.74 M_x=-7.08
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=62.06 Sfr.=0.41

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=3.77
Sollecitazioni: N=-421.80 T_z=-287.31 M_y=0.00 T_y=-30.20 M_z=0.00 M_x=-2.70
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.88 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.39 (L/959) $f_{Z,L}$=0.39 (L/967)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.25 (L/1531) $f_{Z,L}$=0.24 (L/1539)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.51 (L/739) $f_{Z,L}$=0.51 (L/745)

Asta n. 1087 (-2394 -2193) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU I Xl=1.89
Sollecitazioni: N=14.09 T_z=0.00 M_y=-271.64 T_y=0.00 M_z=28.55 M_x=-3.94
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=377.20 $\lambda_{rel,y}$=1.46 $\lambda_{rel,z}$=2.04 $K_{c,y}$=0.43 $K_{c,z}$=0.23
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.10 $\sigma_{m,d}$=90.84 Sfr.=0.32

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU I Xl=3.77
Sollecitazioni: N=14.14 T_z=-287.79 M_y=0.00 T_y=-30.25 M_z=0.00 M_x=-3.94
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.10 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=14.04 T_z=288.32 M_y=0.00 T_y=30.30 M_z=0.00 M_x=-3.94

Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.89
Sollecitazioni: N=14.09 T_z=0.00 M_y=-271.64 T_y=0.00 M_z=28.55 M_x=-3.94
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.10 $\sigma_{m,d}$=90.84 Sfr.=0.29

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=14.04 T_z=288.32 M_y=0.00 T_y=30.30 M_z=0.00 M_x=-3.94
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=4.20 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=14.04 T_z=288.32 M_y=0.00 T_y=30.30 M_z=0.00 M_x=-3.94
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=4.20 Sfr.=0.10

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.89
Sollecitazioni: N=14.09 T_z=0.00 M_y=-271.64 T_y=0.00 M_z=28.55 M_x=-3.94
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=90.84 Sfr.=0.29

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 63 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=3.67 T_z=0.00 M_y=-1084.46 T_y=0.00 M_z=91.99 M_x=-14.69
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=377.20 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.74
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=62.23 Sfr.=0.41

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 62 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-13.72 T_z=0.00 M_y=-927.97 T_y=0.00 M_z=60.88 M_x=-12.59
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=377.20 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=52.14 Sfr.=0.34

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 62 SLU
Sollecitazioni: N=-13.83
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.02 $M_{y,eq}$=-695.98
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=0.00 $M_{z,eq}$=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=377.20 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.74
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.03 $\sigma_{m,d}$=36.25 Sfr.=0.24

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=3.77
Sollecitazioni: N=198.25 T_z=-287.79 M_y=0.00 T_y=-30.25 M_z=0.00 M_x=-3.97
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.41 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 63 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=3.51 T_z=1151.22 M_y=0.00 T_y=97.65 M_z=0.00 M_x=-14.69
Resistenze: K_{mod}=0.90
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.02 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 63 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=3.67 T_z=0.00 M_y=-1084.46 T_y=0.00 M_z=91.99 M_x=-14.69
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=62.23 Sfr.=0.41

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 63 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=3.51 T_z=1151.22 M_y=0.00 T_y=97.65 M_z=0.00 M_x=-14.69
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=5.05 $\tau_{tor,d}$=0.02 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 63 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=3.51 T_z=1151.22 M_y=0.00 T_y=97.65 M_z=0.00 M_x=-14.69
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=5.05 Sfr.=0.23

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 62 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-13.72 T_z=0.00 M_y=-927.97 T_y=0.00 M_z=60.88 M_x=-12.59
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.03 $\sigma_{m,d}$=-52.14 Sfr.=0.34

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 63 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=3.67 T_z=0.00 M_y=-1084.46 T_y=0.00 M_z=91.99 M_x=-14.69
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=62.23 Sfr.=0.41

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=0.00

Sollecitazioni: N=-170.07 T_z=288.32 M_y=0.00 T_y=30.30 M_z=0.00 M_x=-3.97
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.35 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.39 (L/958) $f_{Z,L}$=0.39 (L/964)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.25 (L/1528) $f_{Z,L}$=0.25 (L/1537)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.51 (L/737) $f_{Z,L}$=0.51 (L/743)

Asta n. 1088 (-2396 -2178) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU I Xl=1.89
Sollecitazioni: N=108.15 T_z=0.00 M_y=-280.54 T_y=0.00 M_z=29.49 M_x=-4.83
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=377.20 $\lambda_{rel,y}$=1.46 $\lambda_{rel,z}$=2.04 $K_{c,y}$=0.43 $K_{c,z}$=0.23
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.75 $\sigma_{m,d}$=93.81 Sfr.=0.33

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU I Xl=3.77
Sollecitazioni: N=108.21 T_z=-297.93 M_y=0.00 T_y=-31.31 M_z=0.00 M_x=-4.83
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.75 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=108.10 T_z=297.05 M_y=0.00 T_y=31.22 M_z=0.00 M_x=-4.83
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.89
Sollecitazioni: N=108.15 T_z=0.00 M_y=-280.54 T_y=0.00 M_z=29.49 M_x=-4.83
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.75 $\sigma_{m,d}$=93.81 Sfr.=0.30

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=3.77
Sollecitazioni: N=108.21 T_z=-297.93 M_y=0.00 T_y=-31.31 M_z=0.00 M_x=-4.83
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=4.34 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=3.77
Sollecitazioni: N=108.21 T_z=-297.93 M_y=0.00 T_y=-31.31 M_z=0.00 M_x=-4.83
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=4.34 Sfr.=0.10

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.89
Sollecitazioni: N=108.15 T_z=0.00 M_y=-280.54 T_y=0.00 M_z=29.49 M_x=-4.83
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=93.81 Sfr.=0.30

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 63 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=76.67 T_z=0.00 M_y=-1089.40 T_y=0.00 M_z=92.71 M_x=-20.38
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=377.20 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.74
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.16 $\sigma_{m,d}$=62.53 Sfr.=0.41

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 62 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-72.69 T_z=0.00 M_y=-934.33 T_y=0.00 M_z=61.88 M_x=-17.12
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=377.20 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=52.53 Sfr.=0.34

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 62 SLU
Sollecitazioni: N=-72.83
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.04 $M_{y,eq}$=-700.75
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=0.00 $M_{z,eq}$=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=377.20 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.74
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.15 $\sigma_{m,d}$=36.50 Sfr.=0.25

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 49 SLU Xl=3.77
Sollecitazioni: N=465.63 T_z=-429.94 M_y=0.00 T_y=-83.77 M_z=0.00 M_x=-7.10
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.97 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 63 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=76.48 T_z=1153.33 M_y=0.00 T_y=98.15 M_z=0.00 M_x=-20.38
Resistenze: K_{mod}=0.90
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.02 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 63 SLU Xl=1.89

Sollecitazioni: N=76.67 T_z=0.00 M_y=-1089.40 T_y=0.00 M_z=92.71 M_x=-20.38
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.16 $\sigma_{m,d}$=62.53 Sfr.=0.41

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 63 SLU Xl=3.77
Sollecitazioni: N=76.86 T_z=-1157.14 M_y=0.00 T_y=-98.47 M_z=0.00 M_x=-20.38
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=5.08 $\tau_{tor,d}$=0.02 Sfr.=0.06

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 63 SLU Xl=3.77
Sollecitazioni: N=76.86 T_z=-1157.14 M_y=0.00 T_y=-98.47 M_z=0.00 M_x=-20.38
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=5.08 Sfr.=0.23

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 62 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-72.69 T_z=0.00 M_y=-934.33 T_y=0.00 M_z=61.88 M_x=-17.12
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.15 $\sigma_{m,d}$=-52.53 Sfr.=0.34

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 63 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=76.67 T_z=0.00 M_y=-1089.40 T_y=0.00 M_z=92.71 M_x=-20.38
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=62.53 Sfr.=0.41

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 7 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-155.64 T_z=297.05 M_y=0.00 T_y=31.22 M_z=0.00 M_x=-5.08
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.32 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.40 (L/949) $f_{Z,L}$=0.39 (L/956)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.25 (L/1538) $f_{Z,L}$=0.24 (L/1548)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.52 (L/726) $f_{Z,L}$=0.51 (L/732)

Asta n. 1089 (-2157 178) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU I Xl=1.78
Sollecitazioni: N=45.72 T_z=0.00 M_y=-142.57 T_y=0.00 M_z=-14.99 M_x=-6.47
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=377.21 $\lambda_{rel,y}$=1.46 $\lambda_{rel,z}$=2.04 $K_{c,y}$=0.43 $K_{c,z}$=0.23
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.32 $\sigma_{m,d}$=47.68 Sfr.=0.17

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU I Xl=3.57
Sollecitazioni: N=45.84 T_z=-159.29 M_y=0.00 T_y=16.74 M_z=0.00 M_x=-6.47
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.32 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=45.59 T_z=160.12 M_y=0.00 T_y=-16.83 M_z=0.00 M_x=-6.47
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.78
Sollecitazioni: N=45.72 T_z=0.00 M_y=-142.57 T_y=0.00 M_z=-14.99 M_x=-6.47
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.32 $\sigma_{m,d}$=47.68 Sfr.=0.15

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=45.59 T_z=160.12 M_y=0.00 T_y=-16.83 M_z=0.00 M_x=-6.47
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=2.33 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=45.59 T_z=160.12 M_y=0.00 T_y=-16.83 M_z=0.00 M_x=-6.47
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=2.33 Sfr.=0.05

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.78
Sollecitazioni: N=45.72 T_z=0.00 M_y=-142.57 T_y=0.00 M_z=-14.99 M_x=-6.47
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=47.68 Sfr.=0.15

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 63 SLU Xl=1.78
Sollecitazioni: N=170.81 T_z=0.00 M_y=-508.18 T_y=0.00 M_z=-43.70 M_x=-26.14
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=377.21 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.74
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.36 $\sigma_{m,d}$=29.20 Sfr.=0.19

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 37 SLU Xl=1.78
  Sollecitazioni: N=-140.07 T_z=0.00 M_y=-437.42 T_y=0.00 M_z=-45.97 M_x=-22.53
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=377.21 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=25.66 Sfr.=0.17

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 37 SLU
  Sollecitazioni: N=-140.46
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-328.06
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=-0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=377.21 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.74
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.29 $\sigma_{m,d}$=17.09 Sfr.=0.12

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=3.57
  Sollecitazioni: N=655.20 T_z=-159.29 M_y=0.00 T_y=16.74 M_z=0.00 M_x=-6.77
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.37 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 63 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=170.43 T_z=571.01 M_y=0.00 T_y=-49.10 M_z=0.00 M_x=-26.14
  Resistenze: K_{mod}=0.90
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.03 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 63 SLU Xl=1.78
  Sollecitazioni: N=170.81 T_z=0.00 M_y=-508.18 T_y=0.00 M_z=-43.70 M_x=-26.14
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.36 $\sigma_{m,d}$=29.20 Sfr.=0.19

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 63 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=170.43 T_z=571.01 M_y=0.00 T_y=-49.10 M_z=0.00 M_x=-26.14
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=2.51 $\tau_{tor,d}$=0.03 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 63 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=170.43 T_z=571.01 M_y=0.00 T_y=-49.10 M_z=0.00 M_x=-26.14
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=2.51 Sfr.=0.12

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 37 SLU Xl=1.78
  Sollecitazioni: N=-140.07 T_z=0.00 M_y=-437.42 T_y=0.00 M_z=-45.97 M_x=-22.53
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.29 $\sigma_{m,d}$=-25.66 Sfr.=0.17

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 63 SLU Xl=1.78
  Sollecitazioni: N=170.81 T_z=0.00 M_y=-508.18 T_y=0.00 M_z=-43.70 M_x=-26.14
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=29.20 Sfr.=0.19

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-563.77 T_z=160.12 M_y=0.00 T_y=-16.83 M_z=0.00 M_x=-6.77
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.17 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,G}$=0.15 (L/2440) $f_{z,L}$=0.15 (L/2460)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{z,G}$=0.09 (L/4146)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,G}$=0.19 (L/1835) $f_{z,L}$=0.19 (L/1852)

Asta n. 2006 (-2159 -2160) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU I Xl=1.90
  Sollecitazioni: N=1.91 T_z=0.00 M_y=-278.41 T_y=0.00 M_z=29.26 M_x=-3.51
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
  L=380.66 $\lambda_{rel,y}$=1.48 $\lambda_{rel,z}$=2.06 $K_{c,y}$=0.42 $K_{c,z}$=0.22
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=93.10 Sfr.=0.32

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU I Xl=3.81
  Sollecitazioni: N=1.91 T_z=-292.56 M_y=0.00 T_y=-30.75 M_z=0.00 M_x=-3.51
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=1.91 T_z=292.56 M_y=0.00 T_y=30.75 M_z=0.00 M_x=-3.51
  Resistenze: K_{fi}=1.25
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.90

Sollecitazioni: N=1.91 T_z=0.00 M_y=-278.41 T_y=0.00 M_z=29.26 M_x=-3.51
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=93.10 Sfr.=0.30

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=1.91 T_z=292.56 M_y=0.00 T_y=30.75 M_z=0.00 M_x=-3.51
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=4.27 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=1.91 T_z=292.56 M_y=0.00 T_y=30.75 M_z=0.00 M_x=-3.51
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=4.27 Sfr.=0.10

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.90
Sollecitazioni: N=1.91 T_z=0.00 M_y=-278.41 T_y=0.00 M_z=29.26 M_x=-3.51
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=93.10 Sfr.=0.30

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 65 SLU Xl=1.90
Sollecitazioni: N=1.70 T_z=0.00 M_y=-506.19 T_y=0.00 M_z=75.01 M_x=-6.14
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=380.66 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.05 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.00 $\sigma_{m,d}$=31.05 Sfr.=0.20

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 50 SLU Xl=1.90
Sollecitazioni: N=-16.31 T_z=0.00 M_y=-1077.96 T_y=0.00 M_z=91.49 M_x=-11.97
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=380.66 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=61.86 Sfr.=0.40

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 50 SLU
Sollecitazioni: N=-16.31
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-808.47
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=68.62
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=380.66 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.05 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.03 $\sigma_{m,d}$=46.40 Sfr.=0.30

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=3.81
Sollecitazioni: N=31.86 T_z=-292.56 M_y=0.00 T_y=-30.75 M_z=0.00 M_x=-3.56
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.07 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-16.31 T_z=1132.73 M_y=0.00 T_y=96.14 M_z=0.00 M_x=-11.97
Resistenze: K_{mod}=0.90
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 65 SLU Xl=1.90
Sollecitazioni: N=1.70 T_z=0.00 M_y=-506.19 T_y=0.00 M_z=75.01 M_x=-6.14
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.00 $\sigma_{m,d}$=31.05 Sfr.=0.20

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 50 SLU Xl=3.81
Sollecitazioni: N=-16.31 T_z=-1132.73 M_y=0.00 T_y=-96.14 M_z=0.00 M_x=-11.97
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=4.97 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=3.81
Sollecitazioni: N=-16.31 T_z=-1132.73 M_y=0.00 T_y=-96.14 M_z=0.00 M_x=-11.97
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=4.97 Sfr.=0.23

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 50 SLU Xl=1.90
Sollecitazioni: N=-16.31 T_z=0.00 M_y=-1077.96 T_y=0.00 M_z=91.49 M_x=-11.97
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.03 $\sigma_{m,d}$=-61.86 Sfr.=0.40

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.90
Sollecitazioni: N=-16.31 T_z=0.00 M_y=-1077.96 T_y=0.00 M_z=91.49 M_x=-11.97
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=61.86 Sfr.=0.40

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-28.05 T_z=292.56 M_y=0.00 T_y=30.75 M_z=0.00 M_x=-3.56
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.06 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.40 (L/952) $f_{Z,L}$=0.40 (L/959)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.25 (L/1546) $f_{Z,L}$=0.24 (L/1554)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.52 (L/728) $f_{Z,L}$=0.52 (L/734)

Asta n. 2006 (-2160 -2161) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-10.98 T_z=0.00 M_y=-275.03 T_y=0.00 M_z=28.91 M_x=3.52
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=378.34 $\lambda_{rel,m}$=0.42 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=91.97 Sfr.=0.32

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
  Sollecitazioni: N=-10.98
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-206.27
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=21.68
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=378.34 $\lambda_{rel,y}$=1.47 $\lambda_{rel,z}$=2.05 $K_{c,y}$=0.42 $K_{c,z}$=0.23
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.08 $\sigma_{m,d}$=68.98 Sfr.=0.24

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-10.98 T_z=290.77 M_y=0.00 T_y=30.56 M_z=0.00 M_x=3.52
  Resistenze: K_{fi}=1.25
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=3.78
  Sollecitazioni: N=-10.98 T_z=-290.77 M_y=0.00 T_y=-30.56 M_z=0.00 M_x=3.52
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=4.24 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=3.78
  Sollecitazioni: N=-10.98 T_z=-290.77 M_y=0.00 T_y=-30.56 M_z=0.00 M_x=3.52
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=4.24 Sfr.=0.10

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-10.98 T_z=0.00 M_y=-275.03 T_y=0.00 M_z=28.91 M_x=3.52
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.08 $\sigma_{m,d}$=-91.97 Sfr.=0.29

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-10.98 T_z=0.00 M_y=-275.03 T_y=0.00 M_z=28.91 M_x=3.52
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=91.97 Sfr.=0.29

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-10.98 T_z=290.77 M_y=0.00 T_y=30.56 M_z=0.00 M_x=3.52
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.08 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 7 SND Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=4.98 T_z=0.00 M_y=-275.03 T_y=0.00 M_z=28.91 M_x=3.64
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
  L=378.34 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=16.13 Sfr.=0.09

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 50 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-60.80 T_z=0.00 M_y=-1064.88 T_y=0.00 M_z=90.38 M_x=11.99
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=378.34 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=61.11 Sfr.=0.40

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 50 SLU
  Sollecitazioni: N=-60.80
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-798.66
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=67.79
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=378.34 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.13 $\sigma_{m,d}$=45.83 Sfr.=0.30

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=4.98 T_z=290.77 M_y=0.00 T_y=30.56 M_z=0.00 M_x=3.64
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 50 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-60.80 T_z=1125.84 M_y=0.00 T_y=95.56 M_z=0.00 M_x=11.99

Resistenze: K_{mod}=0.90
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 7 SND Xl=1.89
Sollecitazioni: N=4.98 T_z=0.00 M_y=-275.03 T_y=0.00 M_z=28.91 M_x=3.64
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=16.13 Sfr.=0.09

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 50 SLU Xl=3.78
Sollecitazioni: N=-60.80 T_z=-1125.84 M_y=0.00 T_y=-95.56 M_z=0.00 M_x=11.99
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=4.94 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=3.78
Sollecitazioni: N=-60.80 T_z=-1125.84 M_y=0.00 T_y=-95.56 M_z=0.00 M_x=11.99
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=4.94 Sfr.=0.23

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 50 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-60.80 T_z=0.00 M_y=-1064.88 T_y=0.00 M_z=90.38 M_x=11.99
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.13 $\sigma_{m,d}$=-61.11 Sfr.=0.40

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-60.80 T_z=0.00 M_y=-1064.88 T_y=0.00 M_z=90.38 M_x=11.99
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=61.11 Sfr.=0.40

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-60.80 T_z=1125.84 M_y=0.00 T_y=95.56 M_z=0.00 M_x=11.99
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.13 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.39 (L/971) $f_{Z,L}$=0.39 (L/977)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.24 (L/1577) $f_{Z,L}$=0.24 (L/1585)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.51 (L/742) $f_{Z,L}$=0.51 (L/748)

Asta n. 2006 (-2161 -2162) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-6.90 T_z=0.00 M_y=-274.53 T_y=0.00 M_z=28.85 M_x=-3.34
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=378.00 $\lambda_{rel,m}$=0.42 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=91.81 Sfr.=0.32

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
Sollecitazioni: N=-6.90
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-205.90
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=21.64
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=378.00 $\lambda_{rel,y}$=1.47 $\lambda_{rel,z}$=2.04 $K_{c,y}$=0.42 $K_{c,z}$=0.23
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.05 $\sigma_{m,d}$=68.86 Sfr.=0.24

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-6.90 T_z=290.51 M_y=0.00 T_y=30.53 M_z=0.00 M_x=-3.34
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-6.90 T_z=290.51 M_y=0.00 T_y=30.53 M_z=0.00 M_x=-3.34
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=4.24 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-6.90 T_z=290.51 M_y=0.00 T_y=30.53 M_z=0.00 M_x=-3.34
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=4.24 Sfr.=0.10

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-6.90 T_z=0.00 M_y=-274.53 T_y=0.00 M_z=28.85 M_x=-3.34
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.05 $\sigma_{m,d}$=-91.81 Sfr.=0.29

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-6.90 T_z=0.00 M_y=-274.53 T_y=0.00 M_z=28.85 M_x=-3.34
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=91.81 Sfr.=0.29

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-6.90 T_z=290.51 M_y=0.00 T_y=30.53 M_z=0.00 M_x=-3.34
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.05 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 7 SND Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=27.19 T_z=0.00 M_y=-274.53 T_y=0.00 M_z=28.85 M_x=-3.50
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
  L=378.00 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.06 $\sigma_{m,d}$=16.10 Sfr.=0.09

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 50 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-43.24 T_z=0.00 M_y=-1062.96 T_y=0.00 M_z=90.22 M_x=-11.37
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=378.00 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=61.00 Sfr.=0.40

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 50 SLU
  Sollecitazioni: N=-43.24
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-797.22
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=67.66
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=378.00 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.09 $\sigma_{m,d}$=45.75 Sfr.=0.30

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=27.19 T_z=290.51 M_y=0.00 T_y=30.53 M_z=0.00 M_x=-3.50
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.06 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 50 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-43.24 T_z=1124.82 M_y=0.00 T_y=95.47 M_z=0.00 M_x=-11.37
  Resistenze: K_{mod}=0.90
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 7 SND Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=27.19 T_z=0.00 M_y=-274.53 T_y=0.00 M_z=28.85 M_x=-3.50
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.06 $\sigma_{m,d}$=16.10 Sfr.=0.09

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 50 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-43.24 T_z=1124.82 M_y=0.00 T_y=95.47 M_z=0.00 M_x=-11.37
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=4.94 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-43.24 T_z=1124.82 M_y=0.00 T_y=95.47 M_z=0.00 M_x=-11.37
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=4.94 Sfr.=0.23

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 50 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-43.24 T_z=0.00 M_y=-1062.96 T_y=0.00 M_z=90.22 M_x=-11.37
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.09 $\sigma_{m,d}$=-61.00 Sfr.=0.40

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-43.24 T_z=0.00 M_y=-1062.96 T_y=0.00 M_z=90.22 M_x=-11.37
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=61.00 Sfr.=0.40

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 37 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-47.94 T_z=961.03 M_y=0.00 T_y=101.01 M_z=0.00 M_x=-9.91
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.10 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.39 (L/972) $f_{Z,L}$=0.39 (L/979)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.24 (L/1579) $f_{Z,L}$=0.24 (L/1587)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.51 (L/743) $f_{Z,L}$=0.50 (L/749)

Asta n. 2006 (-2162 -2163) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=1.79
  Sollecitazioni: N=-7.50 T_z=0.00 M_y=-245.35 T_y=0.00 M_z=25.79 M_x=3.53
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=357.35 $\lambda_{rel,m}$=0.40 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=82.05 Sfr.=0.29

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
  Sollecitazioni: N=-7.51
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-184.01
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=19.34
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=357.35 $\lambda_{rel,y}$=1.39 $\lambda_{rel,z}$=1.93 $K_{c,y}$=0.47 $K_{c,z}$=0.25
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.05 $\sigma_{m,d}$=61.54 Sfr.=0.22

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-7.50 T_z=274.64 M_y=0.00 T_y=28.87 M_z=0.00 M_x=3.53
  Resistenze: K_{fi}=1.25
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-7.50 T_z=274.64 M_y=0.00 T_y=28.87 M_z=0.00 M_x=3.53
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=4.00 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-7.50 T_z=274.64 M_y=0.00 T_y=28.87 M_z=0.00 M_x=3.53
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=4.00 Sfr.=0.09

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.79
  Sollecitazioni: N=-7.50 T_z=0.00 M_y=-245.35 T_y=0.00 M_z=25.79 M_x=3.53
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.05 $\sigma_{m,d}$=-82.05 Sfr.=0.26

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.79
  Sollecitazioni: N=-7.50 T_z=0.00 M_y=-245.35 T_y=0.00 M_z=25.79 M_x=3.53
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=82.05 Sfr.=0.26

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=3.57
  Sollecitazioni: N=-7.51 T_z=-274.63 M_y=0.00 T_y=-28.87 M_z=0.00 M_x=3.53
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.05 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 7 SND Xl=1.79
  Sollecitazioni: N=68.38 T_z=0.00 M_y=-245.35 T_y=0.00 M_z=25.79 M_x=3.70
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
  L=357.35 $\lambda_{rel,y}$=0.82 $\lambda_{rel,z}$=0.99 $K_{c,y}$=0.89 $K_{c,z}$=0.78
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.14 $\sigma_{m,d}$=14.39 Sfr.=0.08

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 50 SLU Xl=1.79
  Sollecitazioni: N=-33.98 T_z=0.00 M_y=-949.97 T_y=0.00 M_z=80.63 M_x=12.03
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=357.35 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=54.52 Sfr.=0.36

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 50 SLU
  Sollecitazioni: N=-33.99
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-712.47
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=60.47
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=357.35 $\lambda_{rel,y}$=0.82 $\lambda_{rel,z}$=0.99 $K_{c,y}$=0.89 $K_{c,z}$=0.78
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.07 $\sigma_{m,d}$=40.89 Sfr.=0.27

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=68.38 T_z=274.64 M_y=0.00 T_y=28.87 M_z=0.00 M_x=3.70
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.14 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 50 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-33.97 T_z=1063.35 M_y=0.00 T_y=90.25 M_z=0.00 M_x=12.03
  Resistenze: K_{mod}=0.90
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 7 SND Xl=1.79
  Sollecitazioni: N=68.38 T_z=0.00 M_y=-245.35 T_y=0.00 M_z=25.79 M_x=3.70
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.14 $\sigma_{m,d}$=14.39 Sfr.=0.08

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 50 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-33.97 T_z=1063.35 M_y=0.00 T_y=90.25 M_z=0.00 M_x=12.03
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=4.67 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-33.97 T_z=1063.35 M_y=0.00 T_y=90.25 M_z=0.00 M_x=12.03
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=4.67 Sfr.=0.21

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 50 SLU Xl=1.79
  Sollecitazioni: N=-33.98 T_z=0.00 M_y=-949.97 T_y=0.00 M_z=80.63 M_x=12.03
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.07 $\sigma_{m,d}$=-54.52 Sfr.=0.36

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.79
  Sollecitazioni: N=-33.98 T_z=0.00 M_y=-949.97 T_y=0.00 M_z=80.63 M_x=12.03
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=54.52 Sfr.=0.36

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 7 SND Xl=3.57
  Sollecitazioni: N=-83.39 T_z=-274.63 M_y=0.00 T_y=-28.87 M_z=0.00 M_x=3.70
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.17 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.31 (L/1151) $f_{Z,L}$=0.31 (L/1159)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.19 (L/1868) $f_{Z,L}$=0.19 (L/1878)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.41 (L/880) $f_{Z,L}$=0.40 (L/887)

Asta n. 2006 (-2163 -2164) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-8.34 T_z=0.00 M_y=-273.59 T_y=0.00 M_z=28.76 M_x=-3.59
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=377.36 $\lambda_{rel,m}$=0.42 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=91.49 Sfr.=0.32

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
  Sollecitazioni: N=-8.34
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-205.19
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=21.57
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=377.36 $\lambda_{rel,y}$=1.47 $\lambda_{rel,z}$=2.04 $K_{c,y}$=0.43 $K_{c,z}$=0.23
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.06 $\sigma_{m,d}$=68.62 Sfr.=0.24

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-8.34 T_z=290.00 M_y=0.00 T_y=30.48 M_z=0.00 M_x=-3.59
  Resistenze: K_{fi}=1.25
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=3.77
  Sollecitazioni: N=-8.34 T_z=-290.00 M_y=0.00 T_y=-30.48 M_z=0.00 M_x=-3.59
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=4.23 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=3.77
  Sollecitazioni: N=-8.34 T_z=-290.00 M_y=0.00 T_y=-30.48 M_z=0.00 M_x=-3.59
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=4.23 Sfr.=0.10

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-8.34 T_z=0.00 M_y=-273.59 T_y=0.00 M_z=28.76 M_x=-3.59
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.06 $\sigma_{m,d}$=-91.49 Sfr.=0.29

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-8.34 T_z=0.00 M_y=-273.59 T_y=0.00 M_z=28.76 M_x=-3.59
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=91.49 Sfr.=0.29

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=3.77
  Sollecitazioni: N=-8.34 T_z=-290.00 M_y=0.00 T_y=-30.48 M_z=0.00 M_x=-3.59
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.06 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 49 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=7.68 T_z=0.00 M_y=-908.76 T_y=0.00 M_z=59.80 M_x=-10.15
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=377.36 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 $\sigma_{m,d}$=51.07 Sfr.=0.34

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 50 SLU Xl=1.89

Sollecitazioni: N=-25.92 T_z=0.00 M_y=-1059.30 T_y=0.00 M_z=89.91 M_x=-11.98
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=377.36 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=60.79 Sfr.=0.40

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 50 SLU
Sollecitazioni: N=-25.92
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-794.47
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=67.43
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=377.36 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.05 $\sigma_{m,d}$=45.59 Sfr.=0.30

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=108.37 T_z=290.00 M_y=0.00 T_y=30.48 M_z=0.00 M_x=-4.13
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.23 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-25.92 T_z=1122.85 M_y=0.00 T_y=95.30 M_z=0.00 M_x=-11.98
Resistenze: K_{mod}=0.90
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 49 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=7.68 T_z=0.00 M_y=-908.76 T_y=0.00 M_z=59.80 M_x=-10.15
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 $\sigma_{m,d}$=51.07 Sfr.=0.34

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-25.92 T_z=1122.85 M_y=0.00 T_y=95.30 M_z=0.00 M_x=-11.98
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=4.93 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-25.92 T_z=1122.85 M_y=0.00 T_y=95.30 M_z=0.00 M_x=-11.98
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=4.93 Sfr.=0.23

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 50 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-25.92 T_z=0.00 M_y=-1059.30 T_y=0.00 M_z=89.91 M_x=-11.98
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.05 $\sigma_{m,d}$=-60.79 Sfr.=0.40

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-25.92 T_z=0.00 M_y=-1059.30 T_y=0.00 M_z=89.91 M_x=-11.98
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=60.79 Sfr.=0.40

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 7 SND Xl=3.77
Sollecitazioni: N=-125.05 T_z=-290.00 M_y=0.00 T_y=-30.48 M_z=0.00 M_x=-4.13
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.26 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.39 (L/976) $f_{Z,L}$=0.38 (L/984)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.24 (L/1586) $f_{Z,L}$=0.24 (L/1594)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.51 (L/747) $f_{Z,L}$=0.50 (L/753)

Asta n. 2006 (-2164 -2165) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-13.19 T_z=0.00 M_y=-275.03 T_y=0.00 M_z=28.91 M_x=3.58
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=378.35 $\lambda_{rel,m}$=0.42 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=91.97 Sfr.=0.32

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
Sollecitazioni: N=-13.19
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-206.27
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=21.68
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=378.35 $\lambda_{rel,y}$=1.47 $\lambda_{rel,z}$=2.05 $K_{c,y}$=0.42 $K_{c,z}$=0.23
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.09 $\sigma_{m,d}$=68.98 Sfr.=0.24

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-13.19 T_z=290.76 M_y=0.00 T_y=30.56 M_z=0.00 M_x=3.58
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=3.78
  Sollecitazioni: N=-13.19 T_z=-290.77 M_y=0.00 T_y=-30.56 M_z=0.00 M_x=3.58
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=4.24 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=3.78
  Sollecitazioni: N=-13.19 T_z=-290.77 M_y=0.00 T_y=-30.56 M_z=0.00 M_x=3.58
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=4.24 Sfr.=0.10

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-13.19 T_z=0.00 M_y=-275.03 T_y=0.00 M_z=28.91 M_x=3.58
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.09 $\sigma_{m,d}$=-91.97 Sfr.=0.29

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-13.19 T_z=0.00 M_y=-275.03 T_y=0.00 M_z=28.91 M_x=3.58
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=91.97 Sfr.=0.29

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=3.78
  Sollecitazioni: N=-13.19 T_z=-290.77 M_y=0.00 T_y=-30.56 M_z=0.00 M_x=3.58
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.09 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 49 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=15.42 T_z=0.00 M_y=-913.53 T_y=0.00 M_z=60.12 M_x=10.12
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=378.35 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.03 $\sigma_{m,d}$=51.34 Sfr.=0.34

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 50 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-28.07 T_z=0.00 M_y=-1064.86 T_y=0.00 M_z=90.38 M_x=11.95
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=378.35 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=61.11 Sfr.=0.40

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 50 SLU
  Sollecitazioni: N=-28.07
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-798.65
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=67.79
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=378.35 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.06 $\sigma_{m,d}$=45.83 Sfr.=0.30

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=138.94 T_z=290.76 M_y=0.00 T_y=30.56 M_z=0.00 M_x=4.13
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.29 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 50 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-28.07 T_z=1125.80 M_y=0.00 T_y=95.55 M_z=0.00 M_x=11.95
  Resistenze: K_{mod}=0.90
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 49 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=15.42 T_z=0.00 M_y=-913.53 T_y=0.00 M_z=60.12 M_x=10.12
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.03 $\sigma_{m,d}$=51.34 Sfr.=0.34

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 50 SLU Xl=3.78
  Sollecitazioni: N=-28.07 T_z=-1125.80 M_y=0.00 T_y=-95.55 M_z=0.00 M_x=11.95
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=4.94 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=3.78
  Sollecitazioni: N=-28.07 T_z=-1125.80 M_y=0.00 T_y=-95.55 M_z=0.00 M_x=11.95
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=4.94 Sfr.=0.23

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 50 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-28.07 T_z=0.00 M_y=-1064.86 T_y=0.00 M_z=90.38 M_x=11.95
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.06 $\sigma_{m,d}$=-61.11 Sfr.=0.40

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-28.07 T_z=0.00 M_y=-1064.86 T_y=0.00 M_z=90.38 M_x=11.95
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70

Tensioni: $\sigma_{m,d}$=61.11 Sfr.=0.40

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 7 SND Xl=3.78
Sollecitazioni: N=-165.32 T_z=-290.77 M_y=0.00 T_y=-30.56 M_z=0.00 M_x=4.13
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.34 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.39 (L/969) $f_{Z,L}$=0.39 (L/977)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.24 (L/1575) $f_{Z,L}$=0.24 (L/1584)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.51 (L/742) $f_{Z,L}$=0.51 (L/747)

Asta n. 2006 (-2165 -2166) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-15.22 T_z=0.00 M_y=-273.59 T_y=0.00 M_z=28.76 M_x=-3.59
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=377.36 $\lambda_{rel,m}$=0.42 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=91.49 Sfr.=0.32

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
Sollecitazioni: N=-15.22
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-205.19
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=21.57
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=377.36 $\lambda_{rel,y}$=1.47 $\lambda_{rel,z}$=2.04 $K_{c,y}$=0.43 $K_{c,z}$=0.23
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.11 $\sigma_{m,d}$=68.62 Sfr.=0.24

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-15.22 T_z=290.00 M_y=0.00 T_y=30.48 M_z=0.00 M_x=-3.59
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-15.22 T_z=290.00 M_y=0.00 T_y=30.48 M_z=0.00 M_x=-3.59
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=4.23 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-15.22 T_z=290.00 M_y=0.00 T_y=30.48 M_z=0.00 M_x=-3.59
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=4.23 Sfr.=0.10

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-15.22 T_z=0.00 M_y=-273.59 T_y=0.00 M_z=28.76 M_x=-3.59
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.11 $\sigma_{m,d}$=-91.49 Sfr.=0.29

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-15.22 T_z=0.00 M_y=-273.59 T_y=0.00 M_z=28.76 M_x=-3.59
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=91.49 Sfr.=0.29

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=3.77
Sollecitazioni: N=-15.22 T_z=-290.00 M_y=0.00 T_y=-30.48 M_z=0.00 M_x=-3.59
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.11 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 49 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=14.56 T_z=0.00 M_y=-908.76 T_y=0.00 M_z=59.80 M_x=-10.14
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=377.36 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.03 $\sigma_{m,d}$=51.07 Sfr.=0.34

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 50 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-31.34 T_z=0.00 M_y=-1059.30 T_y=0.00 M_z=89.91 M_x=-11.98
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=377.36 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=60.79 Sfr.=0.40

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 50 SLU
Sollecitazioni: N=-31.35
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-794.47
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=67.43
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=377.36 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.07 $\sigma_{m,d}$=45.59 Sfr.=0.30

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=142.17 T_z=290.00 M_y=0.00 T_y=30.48 M_z=0.00 M_x=-4.17
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.30 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 50 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-31.34 T_z=1122.85 M_y=0.00 T_y=95.30 M_z=0.00 M_x=-11.98
  Resistenze: K_{mod}=0.90
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 49 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=14.56 T_z=0.00 M_y=-908.76 T_y=0.00 M_z=59.80 M_x=-10.14
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.03 $\sigma_{m,d}$=51.07 Sfr.=0.34

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 50 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-31.34 T_z=1122.85 M_y=0.00 T_y=95.30 M_z=0.00 M_x=-11.98
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=4.93 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-31.34 T_z=1122.85 M_y=0.00 T_y=95.30 M_z=0.00 M_x=-11.98
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=4.93 Sfr.=0.23

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 50 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-31.34 T_z=0.00 M_y=-1059.30 T_y=0.00 M_z=89.91 M_x=-11.98
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.07 $\sigma_{m,d}$=-60.79 Sfr.=0.40

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-31.34 T_z=0.00 M_y=-1059.30 T_y=0.00 M_z=89.91 M_x=-11.98
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=60.79 Sfr.=0.40

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 7 SND Xl=3.77
  Sollecitazioni: N=-172.61 T_z=-290.00 M_y=0.00 T_y=-30.48 M_z=0.00 M_x=-4.17
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.36 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.39 (L/977) $f_{Z,L}$=0.38 (L/984)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.24 (L/1586) $f_{Z,L}$=0.24 (L/1595)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.50 (L/747) $f_{Z,L}$=0.50 (L/753)

Asta n. 2006 (-2166 -2167) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-16.02 T_z=0.00 M_y=-275.03 T_y=0.00 M_z=28.91 M_x=3.59
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=378.35 $\lambda_{rel,m}$=0.42 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=91.97 Sfr.=0.32

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
  Sollecitazioni: N=-16.02
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-206.27
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=21.68
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=378.35 $\lambda_{rel,y}$=1.47 $\lambda_{rel,z}$=2.05 $K_{c,y}$=0.42 $K_{c,z}$=0.23
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.11 $\sigma_{m,d}$=68.98 Sfr.=0.24

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-16.02 T_z=290.77 M_y=0.00 T_y=30.56 M_z=0.00 M_x=3.59
  Resistenze: K_{fi}=1.25
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-16.02 T_z=290.77 M_y=0.00 T_y=30.56 M_z=0.00 M_x=3.59
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=4.24 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-16.02 T_z=290.77 M_y=0.00 T_y=30.56 M_z=0.00 M_x=3.59
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=4.24 Sfr.=0.10

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-16.02 T_z=0.00 M_y=-275.03 T_y=0.00 M_z=28.91 M_x=3.59

Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.11 $\sigma_{m,d}$=-91.97 Sfr.=0.29

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-16.02 T_z=0.00 M_y=-275.03 T_y=0.00 M_z=28.91 M_x=3.59
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=91.97 Sfr.=0.29

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=3.78
Sollecitazioni: N=-16.02 T_z=-290.77 M_y=0.00 T_y=-30.56 M_z=0.00 M_x=3.59
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.11 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 49 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=2.42 T_z=0.00 M_y=-913.54 T_y=0.00 M_z=60.12 M_x=10.13
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=378.35 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=51.34 Sfr.=0.34

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 50 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-39.45 T_z=0.00 M_y=-1064.87 T_y=0.00 M_z=90.38 M_x=11.96
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=378.35 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=61.11 Sfr.=0.40

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 50 SLU
Sollecitazioni: N=-39.45
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-798.65
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=67.79
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=378.35 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.08 $\sigma_{m,d}$=45.83 Sfr.=0.30

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=113.66 T_z=290.77 M_y=0.00 T_y=30.56 M_z=0.00 M_x=4.16
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.24 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-39.45 T_z=1125.80 M_y=0.00 T_y=95.55 M_z=0.00 M_x=11.96
Resistenze: K_{mod}=0.90
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 49 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=2.42 T_z=0.00 M_y=-913.54 T_y=0.00 M_z=60.12 M_x=10.13
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=51.34 Sfr.=0.34

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-39.45 T_z=1125.80 M_y=0.00 T_y=95.55 M_z=0.00 M_x=11.96
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=4.94 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-39.45 T_z=1125.80 M_y=0.00 T_y=95.55 M_z=0.00 M_x=11.96
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=4.94 Sfr.=0.23

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 50 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-39.45 T_z=0.00 M_y=-1064.87 T_y=0.00 M_z=90.38 M_x=11.96
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.08 $\sigma_{m,d}$=-61.11 Sfr.=0.40

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-39.45 T_z=0.00 M_y=-1064.87 T_y=0.00 M_z=90.38 M_x=11.96
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=61.11 Sfr.=0.40

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 7 SND Xl=3.78
Sollecitazioni: N=-145.70 T_z=-290.77 M_y=0.00 T_y=-30.56 M_z=0.00 M_x=4.16
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.30 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.39 (L/969) $f_{z,L}$=0.39 (L/976)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.24 (L/1574) $f_{z,L}$=0.24 (L/1583)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.51 (L/741) $f_{z,L}$=0.51 (L/747)

Asta n. 2006 (-2167 -2168) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=1.55
  Sollecitazioni: N=-22.21 T_z=0.00 M_y=-185.06 T_y=0.00 M_z=19.45 M_x=-4.10
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=310.36 $\lambda_{rel,m}$=0.38 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=61.89 Sfr.=0.22

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
  Sollecitazioni: N=-22.21
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-138.80
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=14.59
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=310.36 $\lambda_{rel,y}$=1.21 $\lambda_{rel,z}$=1.68 $K_{c,y}$=0.60 $K_{c,z}$=0.33
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.15 $\sigma_{m,d}$=46.42 Sfr.=0.16

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-22.21 T_z=238.51 M_y=0.00 T_y=25.07 M_z=0.00 M_x=-4.10
  Resistenze: K_{fi}=1.25
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=3.10
  Sollecitazioni: N=-22.21 T_z=-238.51 M_y=0.00 T_y=-25.07 M_z=0.00 M_x=-4.10
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=3.48 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=3.10
  Sollecitazioni: N=-22.21 T_z=-238.51 M_y=0.00 T_y=-25.07 M_z=0.00 M_x=-4.10
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=3.48 Sfr.=0.08

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.55
  Sollecitazioni: N=-22.21 T_z=0.00 M_y=-185.06 T_y=0.00 M_z=19.45 M_x=-4.10
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.15 $\sigma_{m,d}$=-61.89 Sfr.=0.20

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.55
  Sollecitazioni: N=-22.21 T_z=0.00 M_y=-185.06 T_y=0.00 M_z=19.45 M_x=-4.10
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=61.89 Sfr.=0.20

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-22.21 T_z=238.51 M_y=0.00 T_y=25.07 M_z=0.00 M_x=-4.10
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.15 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 1 SND Xl=1.55
  Sollecitazioni: N=82.23 T_z=0.00 M_y=-185.06 T_y=0.00 M_z=19.45 M_x=-4.27
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
  L=310.36 $\lambda_{rel,y}$=0.71 $\lambda_{rel,z}$=0.86 $K_{c,y}$=0.93 $K_{c,z}$=0.87
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.17 $\sigma_{m,d}$=10.85 Sfr.=0.06

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 50 SLU Xl=1.55
  Sollecitazioni: N=-64.18 T_z=0.00 M_y=-716.53 T_y=0.00 M_z=60.82 M_x=-13.87
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=310.36 $\lambda_{rel,m}$=0.25 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=41.12 Sfr.=0.27

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 50 SLU
  Sollecitazioni: N=-64.19
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-537.40
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=45.61
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=310.36 $\lambda_{rel,y}$=0.71 $\lambda_{rel,z}$=0.86 $K_{c,y}$=0.93 $K_{c,z}$=0.87
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.13 $\sigma_{m,d}$=30.84 Sfr.=0.20

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=3.10
  Sollecitazioni: N=82.24 T_z=-238.51 M_y=0.00 T_y=-25.07 M_z=0.00 M_x=-4.27
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.17 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 50 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-64.19 T_z=923.49 M_y=0.00 T_y=78.38 M_z=0.00 M_x=-13.87
  Resistenze: K_{mod}=0.90
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.02 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 1 SND Xl=1.55
  Sollecitazioni: N=82.23 T_z=0.00 M_y=-185.06 T_y=0.00 M_z=19.45 M_x=-4.27
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70

Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.17 $\sigma_{m,d}$=10.85 Sfr.=0.06

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 50 SLU Xl=3.10
Sollecitazioni: N=-64.18 T_z=-923.49 M_y=0.00 T_y=-78.38 M_z=0.00 M_x=-13.87
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=4.05 $\tau_{tor,d}$=0.02 Sfr.=0.04

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=3.10
Sollecitazioni: N=-64.18 T_z=-923.49 M_y=0.00 T_y=-78.38 M_z=0.00 M_x=-13.87
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=4.05 Sfr.=0.19

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 50 SLU Xl=1.55
Sollecitazioni: N=-64.18 T_z=0.00 M_y=-716.53 T_y=0.00 M_z=60.82 M_x=-13.87
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.13 $\sigma_{m,d}$=-41.12 Sfr.=0.27

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.55
Sollecitazioni: N=-64.18 T_z=0.00 M_y=-716.53 T_y=0.00 M_z=60.82 M_x=-13.87
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=41.12 Sfr.=0.27

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-126.66 T_z=238.51 M_y=0.00 T_y=25.07 M_z=0.00 M_x=-4.27
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.26 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.18 (L/1757) $f_{Z,L}$=0.18 (L/1770)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.11 (L/2853)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.23 (L/1343) $f_{Z,L}$=0.23 (L/1354)

Asta n. 2006 (-2168 -2169) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=2.14
Sollecitazioni: N=-17.68 T_z=0.00 M_y=-351.95 T_y=0.00 M_z=36.99 M_x=2.95
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=428.01 $\lambda_{rel,m}$=0.44 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=117.70 Sfr.=0.41

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
Sollecitazioni: N=-17.68
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-263.97
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=-0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=428.01 $\lambda_{rel,y}$=1.66 $\lambda_{rel,z}$=2.31 $K_{c,y}$=0.34 $K_{c,z}$=0.18
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.12 $\sigma_{m,d}$=77.01 Sfr.=0.28

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-17.68 T_z=328.92 M_y=0.00 T_y=34.57 M_z=0.00 M_x=2.95
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-17.68 T_z=328.92 M_y=0.00 T_y=34.57 M_z=0.00 M_x=2.95
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=4.80 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-17.68 T_z=328.92 M_y=0.00 T_y=34.57 M_z=0.00 M_x=2.95
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=4.80 Sfr.=0.11

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=2.14
Sollecitazioni: N=-17.68 T_z=0.00 M_y=-351.95 T_y=0.00 M_z=36.99 M_x=2.95
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.12 $\sigma_{m,d}$=-117.70 Sfr.=0.38

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=2.14
Sollecitazioni: N=-17.68 T_z=0.00 M_y=-351.95 T_y=0.00 M_z=36.99 M_x=2.95
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=117.70 Sfr.=0.38

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-17.68 T_z=328.92 M_y=0.00 T_y=34.57 M_z=0.00 M_x=2.95
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.12 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 1 SND Xl=2.14
  Sollecitazioni: N=77.04 T_z=0.00 M_y=-351.95 T_y=0.00 M_z=36.99 M_x=3.06
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
  L=428.01 $\lambda_{rel,y}$=0.98 $\lambda_{rel,z}$=1.18 $K_{c,y}$=0.78 $K_{c,z}$=0.62
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.16 $\sigma_{m,d}$=20.64 Sfr.=0.11

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 50 SLU Xl=2.14
  Sollecitazioni: N=-63.48 T_z=0.00 M_y=-1362.72 T_y=0.00 M_z=115.66 M_x=10.03
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=428.01 $\lambda_{rel,m}$=0.29 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=78.20 Sfr.=0.51

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 50 SLU
  Sollecitazioni: N=-63.48
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-1022.04
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=-0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=428.01 $\lambda_{rel,y}$=0.98 $\lambda_{rel,z}$=1.18 $K_{c,y}$=0.78 $K_{c,z}$=0.62
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.13 $\sigma_{m,d}$=53.23 Sfr.=0.36

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=4.28
  Sollecitazioni: N=77.04 T_z=-328.92 M_y=0.00 T_y=-34.57 M_z=0.00 M_x=3.06
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.16 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 50 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-63.48 T_z=1273.54 M_y=0.00 T_y=108.09 M_z=0.00 M_x=10.03
  Resistenze: K_{mod}=0.90
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 1 SND Xl=2.14
  Sollecitazioni: N=77.04 T_z=0.00 M_y=-351.95 T_y=0.00 M_z=36.99 M_x=3.06
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.16 $\sigma_{m,d}$=20.64 Sfr.=0.11

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 50 SLU Xl=4.28
  Sollecitazioni: N=-63.48 T_z=-1273.54 M_y=0.00 T_y=-108.09 M_z=0.00 M_x=10.03
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=5.59 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.07

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=4.28
  Sollecitazioni: N=-63.48 T_z=-1273.54 M_y=0.00 T_y=-108.09 M_z=0.00 M_x=10.03
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=5.59 Sfr.=0.26

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 50 SLU Xl=2.14
  Sollecitazioni: N=-63.48 T_z=0.00 M_y=-1362.72 T_y=0.00 M_z=115.66 M_x=10.03
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.13 $\sigma_{m,d}$=-78.20 Sfr.=0.51

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=2.14
  Sollecitazioni: N=-63.48 T_z=0.00 M_y=-1362.72 T_y=0.00 M_z=115.66 M_x=10.03
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=78.20 Sfr.=0.51

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-112.39 T_z=328.92 M_y=0.00 T_y=34.57 M_z=0.00 M_x=3.06
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.23 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.64 (L/669) $f_{Z,L}$=0.63 (L/674)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.39 (L/1087) $f_{Z,L}$=0.39 (L/1093)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.84 (L/512) $f_{Z,L}$=0.83 (L/516)

Asta n. 2006 (-2169 -2170) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=1.62
  Sollecitazioni: N=-24.52 T_z=0.00 M_y=-202.32 T_y=0.00 M_z=21.26 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=324.51 $\lambda_{rel,m}$=0.39 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=67.66 Sfr.=0.24

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
  Sollecitazioni: N=-24.52
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-151.74
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=15.95
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70

L=324.51 $\lambda_{rel,y}$=1.26 $\lambda_{rel,z}$=1.75 $K_{c,y}$=0.55 $K_{c,z}$=0.30
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.17 $\sigma_{m,d}$=50.74 Sfr.=0.18

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=3.25
Sollecitazioni: N=-24.52 T_z=-249.39 M_y=0.00 T_y=-26.21 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=3.64 Sfr.=0.08

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.62
Sollecitazioni: N=-24.52 T_z=0.00 M_y=-202.32 T_y=0.00 M_z=21.26 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.17 $\sigma_{m,d}$=-67.66 Sfr.=0.22

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.62
Sollecitazioni: N=-24.52 T_z=0.00 M_y=-202.32 T_y=0.00 M_z=21.26 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=67.66 Sfr.=0.22

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-24.52 T_z=249.39 M_y=0.00 T_y=26.21 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.17 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 1 SND Xl=1.62
Sollecitazioni: N=92.88 T_z=0.00 M_y=-202.32 T_y=0.00 M_z=21.26 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
L=324.51 $\lambda_{rel,y}$=0.75 $\lambda_{rel,z}$=0.89 $K_{c,y}$=0.92 $K_{c,z}$=0.84
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.19 $\sigma_{m,d}$=11.87 Sfr.=0.06

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 50 SLU Xl=1.62
Sollecitazioni: N=-87.38 T_z=0.00 M_y=-783.36 T_y=0.00 M_z=66.49 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=324.51 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=44.96 Sfr.=0.29

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 50 SLU
Sollecitazioni: N=-87.38
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-587.52
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=49.87
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=324.51 $\lambda_{rel,y}$=0.75 $\lambda_{rel,z}$=0.89 $K_{c,y}$=0.92 $K_{c,z}$=0.84
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.18 $\sigma_{m,d}$=33.72 Sfr.=0.22

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=92.88 T_z=249.39 M_y=0.00 T_y=26.21 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.19 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 1 SND Xl=1.62
Sollecitazioni: N=92.88 T_z=0.00 M_y=-202.32 T_y=0.00 M_z=21.26 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.19 $\sigma_{m,d}$=11.87 Sfr.=0.06

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=3.25
Sollecitazioni: N=-87.38 T_z=-965.60 M_y=0.00 T_y=-81.96 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=4.24 Sfr.=0.20

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 50 SLU Xl=1.62
Sollecitazioni: N=-87.38 T_z=0.00 M_y=-783.36 T_y=0.00 M_z=66.49 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.18 $\sigma_{m,d}$=-44.96 Sfr.=0.29

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.62
Sollecitazioni: N=-87.38 T_z=0.00 M_y=-783.36 T_y=0.00 M_z=66.49 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=44.96 Sfr.=0.29

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-141.93 T_z=249.39 M_y=0.00 T_y=26.21 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.30 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.21 (L/1536) $f_{Z,L}$=0.21 (L/1547)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.13 (L/2495)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.28 (L/1175) $f_{Z,L}$=0.27 (L/1185)

Asta n. 2006 (-2170 287) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=2.05
  Sollecitazioni: N=-12.84 T_z=0.00 M_y=-321.83 T_y=0.00 M_z=33.83 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=409.28 $\lambda_{rel,m}$=0.43 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=107.62 Sfr.=0.38

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
  Sollecitazioni: N=-12.84
  [Par.] $M_{y,sx}$=-0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-241.38
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=25.37
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=409.28 $\lambda_{rel,y}$=1.59 $\lambda_{rel,z}$=2.21 $K_{c,y}$=0.37 $K_{c,z}$=0.19
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.09 $\sigma_{m,d}$=80.72 Sfr.=0.28

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-12.84 T_z=314.54 M_y=0.00 T_y=33.06 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=4.59 Sfr.=0.10

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=2.05
  Sollecitazioni: N=-12.84 T_z=0.00 M_y=-321.83 T_y=0.00 M_z=33.83 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.09 $\sigma_{m,d}$=-107.62 Sfr.=0.35

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=2.05
  Sollecitazioni: N=-12.84 T_z=0.00 M_y=-321.83 T_y=0.00 M_z=33.83 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=107.62 Sfr.=0.35

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-12.84 T_z=314.54 M_y=0.00 T_y=33.06 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.09 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 1 SND Xl=2.05
  Sollecitazioni: N=118.49 T_z=0.00 M_y=-321.83 T_y=0.00 M_z=33.83 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
  L=409.28 $\lambda_{rel,y}$=0.94 $\lambda_{rel,z}$=1.13 $K_{c,y}$=0.81 $K_{c,z}$=0.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.25 $\sigma_{m,d}$=18.88 Sfr.=0.10

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 50 SLU Xl=2.05
  Sollecitazioni: N=-57.02 T_z=0.00 M_y=-1246.09 T_y=0.00 M_z=105.76 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=409.28 $\lambda_{rel,m}$=0.29 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=71.51 Sfr.=0.47

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 50 SLU
  Sollecitazioni: N=-57.03
  [Par.] $M_{y,sx}$=-0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-934.56
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=79.32
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=409.28 $\lambda_{rel,y}$=0.94 $\lambda_{rel,z}$=1.13 $K_{c,y}$=0.81 $K_{c,z}$=0.66
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.12 $\sigma_{m,d}$=53.63 Sfr.=0.35

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=4.09
  Sollecitazioni: N=118.50 T_z=-314.54 M_y=0.00 T_y=-33.06 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.25 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 1 SND Xl=2.05
  Sollecitazioni: N=118.49 T_z=0.00 M_y=-321.83 T_y=0.00 M_z=33.83 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.25 $\sigma_{m,d}$=18.88 Sfr.=0.10

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-57.03 T_z=1217.83 M_y=0.00 T_y=103.36 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=5.35 Sfr.=0.25

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 50 SLU Xl=2.05
  Sollecitazioni: N=-57.02 T_z=0.00 M_y=-1246.09 T_y=0.00 M_z=105.76 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.12 $\sigma_{m,d}$=-71.51 Sfr.=0.47

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=2.05
  Sollecitazioni: N=-57.02 T_z=0.00 M_y=-1246.09 T_y=0.00 M_z=105.76 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70

Tensioni: $\sigma_{m,d}$=71.51 Sfr.=0.47

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-144.17 T_z=314.54 M_y=0.00 T_y=33.06 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.30 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.53 (L/766) $f_{Z,L}$=0.53 (L/771)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.33 (L/1244) $f_{Z,L}$=0.33 (L/1251)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.70 (L/586) $f_{Z,L}$=0.69 (L/590)

Asta n. 2006 (287 288) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=0.88
Sollecitazioni: N=-9.50 T_z=0.00 M_y=-59.18 T_y=0.00 M_z=6.22 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=175.45 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=19.79 Sfr.=0.07

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
Sollecitazioni: N=-9.50
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-44.39
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=4.67
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=175.45 $\lambda_{rel,y}$=0.68 $\lambda_{rel,z}$=0.95 $K_{c,y}$=0.94 $K_{c,z}$=0.81
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.07 $\sigma_{m,d}$=14.84 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=1.75
Sollecitazioni: N=-9.50 T_z=-134.96 M_y=0.00 T_y=-14.18 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=1.97 Sfr.=0.04

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.88
Sollecitazioni: N=-9.50 T_z=0.00 M_y=-59.18 T_y=0.00 M_z=6.22 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.07 $\sigma_{m,d}$=-19.79 Sfr.=0.06

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.88
Sollecitazioni: N=-9.50 T_z=0.00 M_y=-59.18 T_y=0.00 M_z=6.22 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=19.79 Sfr.=0.06

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-9.50 T_z=134.90 M_y=0.00 T_y=14.18 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.07 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 1 SND Xl=0.88
Sollecitazioni: N=98.33 T_z=0.00 M_y=-59.18 T_y=0.00 M_z=6.22 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
L=175.45 $\lambda_{rel,y}$=0.40 $\lambda_{rel,z}$=0.48 $K_{c,y}$=0.99 $K_{c,z}$=0.98
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.20 $\sigma_{m,d}$=3.47 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 50 SLU Xl=0.88
Sollecitazioni: N=-40.54 T_z=0.00 M_y=-229.16 T_y=0.00 M_z=19.45 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=175.45 $\lambda_{rel,m}$=0.19 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=13.15 Sfr.=0.09

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 50 SLU
Sollecitazioni: N=-40.55
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-171.87
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=14.59
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=175.45 $\lambda_{rel,y}$=0.40 $\lambda_{rel,z}$=0.48 $K_{c,y}$=0.99 $K_{c,z}$=0.98
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.08 $\sigma_{m,d}$=9.86 Sfr.=0.06

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=1.75
Sollecitazioni: N=98.33 T_z=-134.96 M_y=0.00 T_y=-14.18 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.20 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 1 SND Xl=0.88
Sollecitazioni: N=98.33 T_z=0.00 M_y=-59.18 T_y=0.00 M_z=6.22 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.20 $\sigma_{m,d}$=3.47 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=1.75
  Sollecitazioni: N=-40.54 T_z=-522.59 M_y=0.00 T_y=-44.36 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=2.29 Sfr.=0.11

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 50 SLU Xl=0.88
  Sollecitazioni: N=-40.54 T_z=0.00 M_y=-229.16 T_y=0.00 M_z=19.45 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.08 $\sigma_{m,d}$=-13.15 Sfr.=0.09

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=0.88
  Sollecitazioni: N=-40.54 T_z=0.00 M_y=-229.16 T_y=0.00 M_z=19.45 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=13.15 Sfr.=0.09

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-117.33 T_z=134.90 M_y=0.00 T_y=14.18 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.24 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.02 (L/9811)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/15859)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.02 (L/7493)

Asta n. 2007 (-2179 -2180) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU I Xl=1.90
  Sollecitazioni: N=34.98 T_z=0.00 M_y=-283.10 T_y=0.00 M_z=29.75 M_x=-1.79
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
  L=380.66 $\lambda_{rel,y}$=1.48 $\lambda_{rel,z}$=2.06 $K_{c,y}$=0.42 $K_{c,z}$=0.22
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.24 $\sigma_{m,d}$=94.67 Sfr.=0.33

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU I Xl=3.81
  Sollecitazioni: N=34.98 T_z=-297.48 M_y=0.00 T_y=-31.27 M_z=0.00 M_x=-1.79
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.24 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=34.98 T_z=297.48 M_y=0.00 T_y=31.27 M_z=0.00 M_x=-1.79
  Resistenze: K_{fi}=1.25
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.90
  Sollecitazioni: N=34.98 T_z=0.00 M_y=-283.10 T_y=0.00 M_z=29.75 M_x=-1.79
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.24 $\sigma_{m,d}$=94.67 Sfr.=0.30

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=3.81
  Sollecitazioni: N=34.98 T_z=-297.48 M_y=0.00 T_y=-31.27 M_z=0.00 M_x=-1.79
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=4.34 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=3.81
  Sollecitazioni: N=34.98 T_z=-297.48 M_y=0.00 T_y=-31.27 M_z=0.00 M_x=-1.79
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=4.34 Sfr.=0.10

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.90
  Sollecitazioni: N=34.98 T_z=0.00 M_y=-283.10 T_y=0.00 M_z=29.75 M_x=-1.79
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=94.67 Sfr.=0.30

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 50 SLU Xl=1.90
  Sollecitazioni: N=70.26 T_z=0.00 M_y=-1098.12 T_y=0.00 M_z=93.19 M_x=-5.97
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=380.66 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.05 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.15 $\sigma_{m,d}$=63.02 Sfr.=0.41

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 50 SLU Xl=3.81
  Sollecitazioni: N=70.26 T_z=-1153.92 M_y=0.00 T_y=-97.93 M_z=0.00 M_x=-5.97
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.15 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 50 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=70.26 T_z=1153.92 M_y=0.00 T_y=97.93 M_z=0.00 M_x=-5.97
  Resistenze: K_{mod}=0.90
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 50 SLU Xl=1.90
  Sollecitazioni: N=70.26 T_z=0.00 M_y=-1098.12 T_y=0.00 M_z=93.19 M_x=-5.97
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.15 $\sigma_{m,d}$=63.02 Sfr.=0.41

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 50 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=70.26 T_z=1153.92 M_y=0.00 T_y=97.93 M_z=0.00 M_x=-5.97
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=5.07 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=70.26 T_z=1153.92 M_y=0.00 T_y=97.93 M_z=0.00 M_x=-5.97
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=5.07 Sfr.=0.23

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.90
  Sollecitazioni: N=70.26 T_z=0.00 M_y=-1098.12 T_y=0.00 M_z=93.19 M_x=-5.97
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=63.02 Sfr.=0.41

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.41 (L/935) $f_{Z,L}$=0.40 (L/942)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.25 (L/1516) $f_{Z,L}$=0.25 (L/1525)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.53 (L/715) $f_{Z,L}$=0.53 (L/721)

Asta n. 2007 (-2180 -2181) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU I Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=27.50 T_z=0.00 M_y=-279.66 T_y=0.00 M_z=29.39 M_x=1.87
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
  L=378.34 $\lambda_{rel,y}$=1.47 $\lambda_{rel,z}$=2.05 $K_{c,y}$=0.42 $K_{c,z}$=0.23
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.19 $\sigma_{m,d}$=93.52 Sfr.=0.33

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=27.50 T_z=295.67 M_y=0.00 T_y=31.08 M_z=0.00 M_x=1.87
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.19 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=27.50 T_z=295.67 M_y=0.00 T_y=31.08 M_z=0.00 M_x=1.87
  Resistenze: K_{fi}=1.25
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=27.50 T_z=0.00 M_y=-279.66 T_y=0.00 M_z=29.39 M_x=1.87
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.19 $\sigma_{m,d}$=93.52 Sfr.=0.30

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=3.78
  Sollecitazioni: N=27.50 T_z=-295.67 M_y=0.00 T_y=-31.08 M_z=0.00 M_x=1.87
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=4.31 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=3.78
  Sollecitazioni: N=27.50 T_z=-295.67 M_y=0.00 T_y=-31.08 M_z=0.00 M_x=1.87
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=4.31 Sfr.=0.10

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=27.50 T_z=0.00 M_y=-279.66 T_y=0.00 M_z=29.39 M_x=1.87
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=93.52 Sfr.=0.30

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 50 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=40.19 T_z=0.00 M_y=-1084.80 T_y=0.00 M_z=92.06 M_x=6.37
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=378.34 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.08 $\sigma_{m,d}$=62.25 Sfr.=0.41

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 1 SND Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-20.36 T_z=0.00 M_y=-279.66 T_y=0.00 M_z=29.39 M_x=1.97
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=378.34 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=16.40 Sfr.=0.09

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 1 SND
  Sollecitazioni: N=-20.36

[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-209.75
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=22.04
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=378.34 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.04 $\sigma_{m,d}$=12.30 Sfr.=0.07

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=75.36 T_z=295.67 M_y=0.00 T_y=31.08 M_z=0.00 M_x=1.97
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.16 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=40.19 T_z=1146.89 M_y=0.00 T_y=97.33 M_z=0.00 M_x=6.37
Resistenze: K_{mod}=0.90
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 50 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=40.19 T_z=0.00 M_y=-1084.80 T_y=0.00 M_z=92.06 M_x=6.37
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.08 $\sigma_{m,d}$=62.25 Sfr.=0.41

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 50 SLU Xl=3.78
Sollecitazioni: N=40.19 T_z=-1146.89 M_y=0.00 T_y=-97.33 M_z=0.00 M_x=6.37
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=5.04 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=3.78
Sollecitazioni: N=40.19 T_z=-1146.89 M_y=0.00 T_y=-97.33 M_z=0.00 M_x=6.37
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=5.04 Sfr.=0.23

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 1 SND Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-20.36 T_z=0.00 M_y=-279.66 T_y=0.00 M_z=29.39 M_x=1.97
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.04 $\sigma_{m,d}$=-16.40 Sfr.=0.09

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=40.19 T_z=0.00 M_y=-1084.80 T_y=0.00 M_z=92.06 M_x=6.37
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=62.25 Sfr.=0.41

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-20.36 T_z=295.67 M_y=0.00 T_y=31.08 M_z=0.00 M_x=1.97
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.04 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.40 (L/953) $f_{z,L}$=0.39 (L/960)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.24 (L/1546) $f_{z,L}$=0.24 (L/1555)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.52 (L/729) $f_{z,L}$=0.51 (L/735)

Asta n. 2007 (-2181 -2182) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU I Xl=1.89
Sollecitazioni: N=21.05 T_z=0.00 M_y=-279.15 T_y=0.00 M_z=29.34 M_x=-1.77
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=378.00 $\lambda_{rel,y}$=1.47 $\lambda_{rel,z}$=2.04 $K_{c,y}$=0.42 $K_{c,z}$=0.23
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.15 $\sigma_{m,d}$=93.35 Sfr.=0.33

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=21.05 T_z=295.40 M_y=0.00 T_y=31.05 M_z=0.00 M_x=-1.77
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.15 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=21.05 T_z=295.40 M_y=0.00 T_y=31.05 M_z=0.00 M_x=-1.77
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.89
Sollecitazioni: N=21.05 T_z=0.00 M_y=-279.15 T_y=0.00 M_z=29.34 M_x=-1.77
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.15 $\sigma_{m,d}$=93.35 Sfr.=0.30

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=21.05 T_z=295.40 M_y=0.00 T_y=31.05 M_z=0.00 M_x=-1.77
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=4.31 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=21.05 T_z=295.40 M_y=0.00 T_y=31.05 M_z=0.00 M_x=-1.77
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=4.31 Sfr.=0.10

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=21.05 T_z=0.00 M_y=-279.15 T_y=0.00 M_z=29.34 M_x=-1.77
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=93.35 Sfr.=0.30

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 50 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=13.17 T_z=0.00 M_y=-1082.84 T_y=0.00 M_z=91.89 M_x=-6.05
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=378.00 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.03 $\sigma_{m,d}$=62.14 Sfr.=0.41

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 1 SND Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-48.91 T_z=0.00 M_y=-279.15 T_y=0.00 M_z=29.34 M_x=-1.87
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=378.00 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=16.37 Sfr.=0.09

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 1 SND
  Sollecitazioni: N=-48.91
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-209.37
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=22.01
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=378.00 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.10 $\sigma_{m,d}$=12.28 Sfr.=0.07

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=91.01 T_z=295.40 M_y=0.00 T_y=31.05 M_z=0.00 M_x=-1.87
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.19 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 50 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=13.17 T_z=1145.86 M_y=0.00 T_y=97.24 M_z=0.00 M_x=-6.05
  Resistenze: K_{mod}=0.90
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 50 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=13.17 T_z=0.00 M_y=-1082.84 T_y=0.00 M_z=91.89 M_x=-6.05
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.03 $\sigma_{m,d}$=62.14 Sfr.=0.41

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 50 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=13.17 T_z=1145.86 M_y=0.00 T_y=97.24 M_z=0.00 M_x=-6.05
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=5.03 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=13.17 T_z=1145.86 M_y=0.00 T_y=97.24 M_z=0.00 M_x=-6.05
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=5.03 Sfr.=0.23

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 1 SND Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-48.91 T_z=0.00 M_y=-279.15 T_y=0.00 M_z=29.34 M_x=-1.87
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.10 $\sigma_{m,d}$=-16.37 Sfr.=0.09

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=13.17 T_z=0.00 M_y=-1082.84 T_y=0.00 M_z=91.89 M_x=-6.05
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=62.14 Sfr.=0.41

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=3.78
  Sollecitazioni: N=-48.91 T_z=-295.40 M_y=0.00 T_y=-31.05 M_z=0.00 M_x=-1.87
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.10 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.40 (L/954) $f_{Z,L}$=0.39 (L/961)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.24 (L/1548) $f_{Z,L}$=0.24 (L/1556)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.52 (L/730) $f_{Z,L}$=0.51 (L/736)

Asta n. 2007 (-2182 -2183) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU I Xl=1.79
  Sollecitazioni: N=15.47 T_z=0.00 M_y=-249.49 T_y=0.00 M_z=26.22 M_x=1.91
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
  L=357.35 $\lambda_{rel,y}$=1.39 $\lambda_{rel,z}$=1.93 $K_{c,y}$=0.47 $K_{c,z}$=0.25
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.11 $\sigma_{m,d}$=83.43 Sfr.=0.29

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=15.47 T_z=279.27 M_y=0.00 T_y=29.35 M_z=0.00 M_x=1.91
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.11 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=15.47 T_z=279.27 M_y=0.00 T_y=29.35 M_z=0.00 M_x=1.91
  Resistenze: K_{fi}=1.25
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.79
  Sollecitazioni: N=15.47 T_z=0.00 M_y=-249.49 T_y=0.00 M_z=26.22 M_x=1.91
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.11 $\sigma_{m,d}$=83.43 Sfr.=0.27

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=3.57
  Sollecitazioni: N=15.47 T_z=-279.27 M_y=0.00 T_y=-29.35 M_z=0.00 M_x=1.91
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=4.07 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=3.57
  Sollecitazioni: N=15.47 T_z=-279.27 M_y=0.00 T_y=-29.35 M_z=0.00 M_x=1.91
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=4.07 Sfr.=0.09

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.79
  Sollecitazioni: N=15.47 T_z=0.00 M_y=-249.49 T_y=0.00 M_z=26.22 M_x=1.91
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=83.43 Sfr.=0.27

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 14 SLU Xl=1.79
  Sollecitazioni: N=3.03 T_z=0.00 M_y=-739.85 T_y=0.00 M_z=77.76 M_x=5.14
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,t}$=105.93
  L=357.35 $\lambda_{rel,y}$=0.82 $\lambda_{rel,z}$=0.99 $K_{c,y}$=0.89 $K_{c,z}$=0.78
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=43.39 Sfr.=0.32

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 50 SLU Xl=1.79
  Sollecitazioni: N=-7.96 T_z=0.00 M_y=-967.79 T_y=0.00 M_z=82.13 M_x=6.31
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=357.35 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=55.54 Sfr.=0.36

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 50 SLU
  Sollecitazioni: N=-7.97
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-725.84
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=61.60
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=357.35 $\lambda_{rel,y}$=0.82 $\lambda_{rel,z}$=0.99 $K_{c,y}$=0.89 $K_{c,z}$=0.78
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.02 $\sigma_{m,d}$=41.65 Sfr.=0.27

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=154.24 T_z=279.27 M_y=0.00 T_y=29.35 M_z=0.00 M_x=2.15
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.32 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 13 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-1.50 T_z=925.39 M_y=0.00 T_y=97.26 M_z=0.00 M_x=5.70
  Resistenze: K_{mod}=0.80
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 14 SLU Xl=1.79
  Sollecitazioni: N=3.03 T_z=0.00 M_y=-739.85 T_y=0.00 M_z=77.76 M_x=5.14
  Resistenze: K_{mod}=0.80 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=105.93 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=43.39 Sfr.=0.32

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 50 SLU Xl=3.57
  Sollecitazioni: N=-7.97 T_z=-1083.30 M_y=0.00 T_y=-91.93 M_z=0.00 M_x=6.31
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=4.76 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=3.57
  Sollecitazioni: N=-7.97 T_z=-1083.30 M_y=0.00 T_y=-91.93 M_z=0.00 M_x=6.31
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72

Tensioni: τ_d=4.76 Sfr.=0.22

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 50 SLU Xl=1.79
Sollecitazioni: N=-7.96 T_z=0.00 M_y=-967.79 T_y=0.00 M_z=82.13 M_x=6.31
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.02 $\sigma_{m,d}$=55.54 Sfr.=0.36

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.79
Sollecitazioni: N=-7.96 T_z=0.00 M_y=-967.79 T_y=0.00 M_z=82.13 M_x=6.31
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=55.54 Sfr.=0.36

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=3.57
Sollecitazioni: N=-123.30 T_z=-279.27 M_y=0.00 T_y=-29.35 M_z=0.00 M_x=2.15
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.26 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.32 (L/1129) $f_{z,L}$=0.31 (L/1137)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.19 (L/1833) $f_{z,L}$=0.19 (L/1843)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.41 (L/864) $f_{z,L}$=0.41 (L/871)

Asta n. 2007 (-2183 -2184) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-5.10 T_z=0.00 M_y=-278.23 T_y=0.00 M_z=29.24 M_x=-1.96
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=377.36 $\lambda_{rel,m}$=0.42 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=93.04 Sfr.=0.32

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
Sollecitazioni: N=-5.10
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-208.67
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=21.93
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=377.36 $\lambda_{rel,y}$=1.47 $\lambda_{rel,z}$=2.04 $K_{c,y}$=0.43 $K_{c,z}$=0.23
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.04 $\sigma_{m,d}$=69.78 Sfr.=0.24

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-5.10 T_z=294.92 M_y=0.00 T_y=31.00 M_z=0.00 M_x=-1.96
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=3.77
Sollecitazioni: N=-5.10 T_z=-294.92 M_y=0.00 T_y=-31.00 M_z=0.00 M_x=-1.96
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=4.30 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=3.77
Sollecitazioni: N=-5.10 T_z=-294.92 M_y=0.00 T_y=-31.00 M_z=0.00 M_x=-1.96
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=4.30 Sfr.=0.10

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-5.10 T_z=0.00 M_y=-278.23 T_y=0.00 M_z=29.24 M_x=-1.96
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.04 $\sigma_{m,d}$=93.04 Sfr.=0.30

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-5.10 T_z=0.00 M_y=-278.23 T_y=0.00 M_z=29.24 M_x=-1.96
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=93.04 Sfr.=0.30

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=3.77
Sollecitazioni: N=-5.10 T_z=-294.92 M_y=0.00 T_y=-31.00 M_z=0.00 M_x=-1.96
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.04 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 49 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=4.51 T_z=0.00 M_y=-925.73 T_y=0.00 M_z=60.89 M_x=-5.16
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=377.36 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=52.02 Sfr.=0.34

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 50 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-30.67 T_z=0.00 M_y=-1079.24 T_y=0.00 M_z=91.59 M_x=-6.33
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=377.36 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00

Tensioni: $\sigma_{m,d}$=61.93 Sfr.=0.40

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 13 SLU
Sollecitazioni: N=-50.83
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-691.46
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=72.67
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=377.36 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.11 $\sigma_{m,d}$=40.56 Sfr.=0.30

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=173.18 T_z=294.92 M_y=0.00 T_y=31.00 M_z=0.00 M_x=-2.29
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.36 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 13 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-50.82 T_z=977.25 M_y=0.00 T_y=102.71 M_z=0.00 M_x=-5.82
Resistenze: K_{mod}=0.80
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 49 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=4.51 T_z=0.00 M_y=-925.73 T_y=0.00 M_z=60.89 M_x=-5.16
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=52.02 Sfr.=0.34

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 50 SLU Xl=3.77
Sollecitazioni: N=-30.68 T_z=-1143.99 M_y=0.00 T_y=-97.09 M_z=0.00 M_x=-6.33
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=5.02 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=3.77
Sollecitazioni: N=-30.68 T_z=-1143.99 M_y=0.00 T_y=-97.09 M_z=0.00 M_x=-6.33
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=5.02 Sfr.=0.23

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 50 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-30.67 T_z=0.00 M_y=-1079.24 T_y=0.00 M_z=91.59 M_x=-6.33
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.06 $\sigma_{m,d}$=-61.93 Sfr.=0.40

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-30.67 T_z=0.00 M_y=-1079.24 T_y=0.00 M_z=91.59 M_x=-6.33
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=61.93 Sfr.=0.40

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=3.77
Sollecitazioni: N=-183.38 T_z=-294.92 M_y=0.00 T_y=-31.00 M_z=0.00 M_x=-2.29
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.38 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.39 (L/959) $f_{Z,L}$=0.39 (L/966)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.24 (L/1555) $f_{Z,L}$=0.24 (L/1564)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.51 (L/733) $f_{Z,L}$=0.51 (L/739)

Asta n. 2007 (-2184 -2185) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-8.42 T_z=0.00 M_y=-279.69 T_y=0.00 M_z=29.40 M_x=1.98
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=378.35 $\lambda_{rel,m}$=0.42 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=93.53 Sfr.=0.33

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
Sollecitazioni: N=-8.42
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-209.77
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=22.05
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=378.35 $\lambda_{rel,y}$=1.47 $\lambda_{rel,z}$=2.05 $K_{c,y}$=0.42 $K_{c,z}$=0.23
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.06 $\sigma_{m,d}$=70.15 Sfr.=0.25

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-8.42 T_z=295.69 M_y=0.00 T_y=31.08 M_z=0.00 M_x=1.98
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=3.78
Sollecitazioni: N=-8.42 T_z=-295.69 M_y=0.00 T_y=-31.08 M_z=0.00 M_x=1.98

Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=4.31 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=3.78
Sollecitazioni: N=-8.42 T_z=-295.69 M_y=0.00 T_y=-31.08 M_z=0.00 M_x=1.98
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=4.31 Sfr.=0.10

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-8.42 T_z=0.00 M_y=-279.69 T_y=0.00 M_z=29.40 M_x=1.98
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.06 $\sigma_{m,d}$=-93.53 Sfr.=0.30

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-8.42 T_z=0.00 M_y=-279.69 T_y=0.00 M_z=29.40 M_x=1.98
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=93.53 Sfr.=0.30

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=3.78
Sollecitazioni: N=-8.42 T_z=-295.69 M_y=0.00 T_y=-31.08 M_z=0.00 M_x=1.98
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.06 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 1 SND Xl=1.89
Sollecitazioni: N=243.26 T_z=0.00 M_y=-279.69 T_y=0.00 M_z=29.40 M_x=2.36
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
L=378.35 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.51 $\sigma_{m,d}$=16.40 Sfr.=0.09

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 50 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-43.97 T_z=0.00 M_y=-1084.92 T_y=0.00 M_z=92.07 M_x=6.30
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=378.35 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=62.26 Sfr.=0.41

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 50 SLU
Sollecitazioni: N=-43.97
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-813.69
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=69.05
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=378.35 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.09 $\sigma_{m,d}$=46.70 Sfr.=0.31

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=243.26 T_z=295.69 M_y=0.00 T_y=31.08 M_z=0.00 M_x=2.36
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.51 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 13 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-59.70 T_z=979.83 M_y=0.00 T_y=102.98 M_z=0.00 M_x=5.87
Resistenze: K_{mod}=0.80
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 1 SND Xl=1.89
Sollecitazioni: N=243.26 T_z=0.00 M_y=-279.69 T_y=0.00 M_z=29.40 M_x=2.36
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.51 $\sigma_{m,d}$=16.40 Sfr.=0.09

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 50 SLU Xl=3.78
Sollecitazioni: N=-43.97 T_z=-1147.00 M_y=0.00 T_y=-97.34 M_z=0.00 M_x=6.30
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=5.04 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=3.78
Sollecitazioni: N=-43.97 T_z=-1147.00 M_y=0.00 T_y=-97.34 M_z=0.00 M_x=6.30
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=5.04 Sfr.=0.23

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 50 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-43.97 T_z=0.00 M_y=-1084.92 T_y=0.00 M_z=92.07 M_x=6.30
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.09 $\sigma_{m,d}$=-62.26 Sfr.=0.41

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-43.97 T_z=0.00 M_y=-1084.92 T_y=0.00 M_z=92.07 M_x=6.30
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=62.26 Sfr.=0.41

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=3.78

Sollecitazioni: N=-260.10 T_z=-295.69 M_y=0.00 T_y=-31.08 M_z=0.00 M_x=2.36
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.54 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.40 (L/951) $f_{Z,L}$=0.39 (L/958)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.25 (L/1543) $f_{Z,L}$=0.24 (L/1551)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.52 (L/728) $f_{Z,L}$=0.52 (L/733)

Asta n. 2007 (-2185 -2186) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-19.52 T_z=0.00 M_y=-278.23 T_y=0.00 M_z=29.24 M_x=-1.98
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=377.36 $\lambda_{rel,m}$=0.42 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=93.04 Sfr.=0.32

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
Sollecitazioni: N=-19.52
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-208.68
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=21.93
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=377.36 $\lambda_{rel,y}$=1.47 $\lambda_{rel,z}$=2.04 $K_{c,y}$=0.43 $K_{c,z}$=0.23
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.13 $\sigma_{m,d}$=69.78 Sfr.=0.25

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-19.52 T_z=294.93 M_y=0.00 T_y=31.00 M_z=0.00 M_x=-1.98
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-19.52 T_z=294.93 M_y=0.00 T_y=31.00 M_z=0.00 M_x=-1.98
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=4.30 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-19.52 T_z=294.93 M_y=0.00 T_y=31.00 M_z=0.00 M_x=-1.98
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_1=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=4.30 Sfr.=0.10

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-19.52 T_z=0.00 M_y=-278.23 T_y=0.00 M_z=29.24 M_x=-1.98
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.13 $\sigma_{m,d}$=-93.04 Sfr.=0.30

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-19.52 T_z=0.00 M_y=-278.23 T_y=0.00 M_z=29.24 M_x=-1.98
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=93.04 Sfr.=0.30

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=3.77
Sollecitazioni: N=-19.52 T_z=-294.93 M_y=0.00 T_y=-31.00 M_z=0.00 M_x=-1.98
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.13 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 1 SND Xl=1.89
Sollecitazioni: N=225.75 T_z=0.00 M_y=-278.23 T_y=0.00 M_z=29.24 M_x=-2.37
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
L=377.36 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.47 $\sigma_{m,d}$=16.32 Sfr.=0.09

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 50 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-73.78 T_z=0.00 M_y=-1079.27 T_y=0.00 M_z=91.59 M_x=-6.32
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=377.36 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=61.94 Sfr.=0.40

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 50 SLU
Sollecitazioni: N=-73.78
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-809.46
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=68.69
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=377.36 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.15 $\sigma_{m,d}$=46.45 Sfr.=0.30

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=225.75 T_z=294.93 M_y=0.00 T_y=31.00 M_z=0.00 M_x=-2.37
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66

Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.47 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 13 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-87.66 T_z=977.28 M_y=0.00 T_y=102.72 M_z=0.00 M_x=-5.88
Resistenze: K_{mod}=0.80
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 1 SND Xl=1.89
Sollecitazioni: N=225.75 T_z=0.00 M_y=-278.23 T_y=0.00 M_z=29.24 M_x=-2.37
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.47 $\sigma_{m,d}$=16.32 Sfr.=0.09

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 50 SLU Xl=3.77
Sollecitazioni: N=-73.78 T_z=-1144.02 M_y=0.00 T_y=-97.09 M_z=0.00 M_x=-6.32
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=5.02 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=3.77
Sollecitazioni: N=-73.78 T_z=-1144.02 M_y=0.00 T_y=-97.09 M_z=0.00 M_x=-6.32
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=5.02 Sfr.=0.23

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 50 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-73.78 T_z=0.00 M_y=-1079.27 T_y=0.00 M_z=91.59 M_x=-6.32
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.15 $\sigma_{m,d}$=-61.94 Sfr.=0.40

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-73.78 T_z=0.00 M_y=-1079.27 T_y=0.00 M_z=91.59 M_x=-6.32
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=61.94 Sfr.=0.40

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=3.77
Sollecitazioni: N=-264.79 T_z=-294.93 M_y=0.00 T_y=-31.00 M_z=0.00 M_x=-2.37
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.55 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.39 (L/959) $f_{z,L}$=0.39 (L/966)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.24 (L/1556) $f_{z,L}$=0.24 (L/1564)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.51 (L/734) $f_{z,L}$=0.51 (L/740)

Asta n. 2007 (-2186 -2187) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-23.93 T_z=0.00 M_y=-279.70 T_y=0.00 M_z=29.40 M_x=1.95
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=378.35 $\lambda_{rel,m}$=0.42 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=93.53 Sfr.=0.33

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
Sollecitazioni: N=-23.93
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-209.78
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=22.05
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=378.35 $\lambda_{rel,y}$=1.47 $\lambda_{rel,z}$=2.05 $K_{c,y}$=0.42 $K_{c,z}$=0.23
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.17 $\sigma_{m,d}$=70.15 Sfr.=0.25

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-23.92 T_z=295.70 M_y=0.00 T_y=31.08 M_z=0.00 M_x=1.95
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-23.92 T_z=295.70 M_y=0.00 T_y=31.08 M_z=0.00 M_x=1.95
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=4.31 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-23.92 T_z=295.70 M_y=0.00 T_y=31.08 M_z=0.00 M_x=1.95
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=4.31 Sfr.=0.10

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-23.93 T_z=0.00 M_y=-279.70 T_y=0.00 M_z=29.40 M_x=1.95
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.17 $\sigma_{m,d}$=-93.53 Sfr.=0.30

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-23.93 T_z=0.00 M_y=-279.70 T_y=0.00 M_z=29.40 M_x=1.95
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=93.53 Sfr.=0.30

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=3.78
  Sollecitazioni: N=-23.93 T_z=-295.70 M_y=0.00 T_y=-31.08 M_z=0.00 M_x=1.95
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.17 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 1 SND Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=298.43 T_z=0.00 M_y=-279.70 T_y=0.00 M_z=29.40 M_x=2.29
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
  L=378.35 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.62 $\sigma_{m,d}$=16.41 Sfr.=0.09

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 50 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-83.64 T_z=0.00 M_y=-1084.97 T_y=0.00 M_z=92.07 M_x=6.26
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=378.35 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=62.26 Sfr.=0.41

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 50 SLU
  Sollecitazioni: N=-83.64
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-813.73
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=69.06
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=378.35 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.17 $\sigma_{m,d}$=46.70 Sfr.=0.31

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=298.43 T_z=295.70 M_y=0.00 T_y=31.08 M_z=0.00 M_x=2.29
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.62 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 13 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-99.45 T_z=979.86 M_y=0.00 T_y=102.99 M_z=0.00 M_x=5.78
  Resistenze: K_{mod}=0.80
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 1 SND Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=298.43 T_z=0.00 M_y=-279.70 T_y=0.00 M_z=29.40 M_x=2.29
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.62 $\sigma_{m,d}$=16.41 Sfr.=0.09

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 50 SLU Xl=3.78
  Sollecitazioni: N=-83.64 T_z=-1147.05 M_y=0.00 T_y=-97.34 M_z=0.00 M_x=6.26
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=5.04 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=3.78
  Sollecitazioni: N=-83.64 T_z=-1147.05 M_y=0.00 T_y=-97.34 M_z=0.00 M_x=6.26
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=5.04 Sfr.=0.23

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 50 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-83.64 T_z=0.00 M_y=-1084.97 T_y=0.00 M_z=92.07 M_x=6.26
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.17 $\sigma_{m,d}$=-62.26 Sfr.=0.41

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-83.64 T_z=0.00 M_y=-1084.97 T_y=0.00 M_z=92.07 M_x=6.26
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=62.26 Sfr.=0.41

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=3.78
  Sollecitazioni: N=-346.28 T_z=-295.70 M_y=0.00 T_y=-31.08 M_z=0.00 M_x=2.29
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.72 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.40 (L/951) $f_{Z,L}$=0.39 (L/958)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.25 (L/1543) $f_{Z,L}$=0.24 (L/1552)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.52 (L/728) $f_{Z,L}$=0.52 (L/734)

Asta n. 2007 (-2187 -2188) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=1.55

Sollecitazioni: N=-27.52 T_z=0.00 M_y=-188.21 T_y=0.00 M_z=19.78 M_x=-2.21
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=310.36 $\lambda_{rel,m}$=0.38 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=62.94 Sfr.=0.22

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
Sollecitazioni: N=-27.52
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-141.16
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=14.84
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=310.36 $\lambda_{rel,y}$=1.21 $\lambda_{rel,z}$=1.68 $K_{c,y}$=0.60 $K_{c,z}$=0.33
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.19 $\sigma_{m,d}$=47.20 Sfr.=0.17

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-27.52 T_z=242.57 M_y=0.00 T_y=25.49 M_z=0.00 M_x=-2.21
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-27.52 T_z=242.57 M_y=0.00 T_y=25.49 M_z=0.00 M_x=-2.21
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=3.54 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-27.52 T_z=242.57 M_y=0.00 T_y=25.49 M_z=0.00 M_x=-2.21
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=3.54 Sfr.=0.08

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.55
Sollecitazioni: N=-27.52 T_z=0.00 M_y=-188.21 T_y=0.00 M_z=19.78 M_x=-2.21
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.19 $\sigma_{m,d}$=-62.94 Sfr.=0.20

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.55
Sollecitazioni: N=-27.52 T_z=0.00 M_y=-188.21 T_y=0.00 M_z=19.78 M_x=-2.21
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=62.94 Sfr.=0.20

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-27.52 T_z=242.57 M_y=0.00 T_y=25.49 M_z=0.00 M_x=-2.21
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.19 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 1 SND Xl=1.55
Sollecitazioni: N=241.07 T_z=0.00 M_y=-188.21 T_y=0.00 M_z=19.78 M_x=-2.55
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
L=310.36 $\lambda_{rel,y}$=0.71 $\lambda_{rel,z}$=0.86 $K_{c,y}$=0.93 $K_{c,z}$=0.87
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.50 $\sigma_{m,d}$=11.04 Sfr.=0.06

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 50 SLU Xl=1.55
Sollecitazioni: N=-117.19 T_z=0.00 M_y=-730.06 T_y=0.00 M_z=61.96 M_x=-7.21
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=310.36 $\lambda_{rel,m}$=0.25 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=41.90 Sfr.=0.27

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 50 SLU
Sollecitazioni: N=-117.19
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-547.54
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=46.47
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=310.36 $\lambda_{rel,y}$=0.71 $\lambda_{rel,z}$=0.86 $K_{c,y}$=0.93 $K_{c,z}$=0.87
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.24 $\sigma_{m,d}$=31.42 Sfr.=0.21

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=3.10
Sollecitazioni: N=241.07 T_z=-242.57 M_y=0.00 T_y=-25.49 M_z=0.00 M_x=-2.55
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.50 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 13 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-110.03 T_z=803.78 M_y=0.00 T_y=84.48 M_z=0.00 M_x=-6.57
Resistenze: K_{mod}=0.80
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 1 SND Xl=1.55
Sollecitazioni: N=241.07 T_z=0.00 M_y=-188.21 T_y=0.00 M_z=19.78 M_x=-2.55
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.50 $\sigma_{m,d}$=11.04 Sfr.=0.06

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 50 SLU Xl=0.00

Sollecitazioni: N=-117.19 T_z=940.92 M_y=0.00 T_y=79.85 M_z=0.00 M_x=-7.21
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=4.13 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.04

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-117.19 T_z=940.92 M_y=0.00 T_y=79.85 M_z=0.00 M_x=-7.21
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=4.13 Sfr.=0.19

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 50 SLU Xl=1.55
Sollecitazioni: N=-117.19 T_z=0.00 M_y=-730.06 T_y=0.00 M_z=61.96 M_x=-7.21
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.24 $\sigma_{m,d}$=-41.90 Sfr.=0.27

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.55
Sollecitazioni: N=-117.19 T_z=0.00 M_y=-730.06 T_y=0.00 M_z=61.96 M_x=-7.21
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=41.90 Sfr.=0.27

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-296.11 T_z=242.57 M_y=0.00 T_y=25.49 M_z=0.00 M_x=-2.55
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.62 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.18 (L/1724) $f_{Z,L}$=0.18 (L/1737)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.11 (L/2798)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.24 (L/1319) $f_{Z,L}$=0.23 (L/1330)

Asta n. 2007 (-2188 -2189) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=2.14
Sollecitazioni: N=-28.08 T_z=0.00 M_y=-357.93 T_y=0.00 M_z=37.62 M_x=1.60
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=428.01 $\lambda_{rel,m}$=0.44 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=119.69 Sfr.=0.42

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
Sollecitazioni: N=-28.08
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-268.45
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=28.21
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=428.01 $\lambda_{rel,y}$=1.66 $\lambda_{rel,z}$=2.31 $K_{c,y}$=0.34 $K_{c,z}$=0.18
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.19 $\sigma_{m,d}$=89.77 Sfr.=0.32

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-28.08 T_z=334.51 M_y=0.00 T_y=35.16 M_z=0.00 M_x=1.60
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-28.08 T_z=334.51 M_y=0.00 T_y=35.16 M_z=0.00 M_x=1.60
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=4.88 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-28.08 T_z=334.51 M_y=0.00 T_y=35.16 M_z=0.00 M_x=1.60
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=4.88 Sfr.=0.11

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=2.14
Sollecitazioni: N=-28.08 T_z=0.00 M_y=-357.93 T_y=0.00 M_z=37.62 M_x=1.60
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.19 $\sigma_{m,d}$=-119.69 Sfr.=0.38

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=2.14
Sollecitazioni: N=-28.08 T_z=0.00 M_y=-357.93 T_y=0.00 M_z=37.62 M_x=1.60
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=119.69 Sfr.=0.38

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-28.08 T_z=334.51 M_y=0.00 T_y=35.16 M_z=0.00 M_x=1.60
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.19 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 1 SND Xl=2.14
Sollecitazioni: N=279.19 T_z=0.00 M_y=-357.93 T_y=0.00 M_z=37.62 M_x=1.72
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66

L=428.01 $\lambda_{rel,y}$=0.98 $\lambda_{rel,z}$=1.18 $K_{c,y}$=0.78 $K_{c,z}$=0.62
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.58 $\sigma_{m,d}$=20.99 Sfr.=0.12

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 50 SLU Xl=2.14
Sollecitazioni: N=-112.17 T_z=0.00 M_y=-1388.40 T_y=0.00 M_z=117.83 M_x=5.40
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=428.01 $\lambda_{rel,m}$=0.29 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=79.68 Sfr.=0.52

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 50 SLU
Sollecitazioni: N=-112.17
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-1041.30
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=88.37
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=428.01 $\lambda_{rel,y}$=0.98 $\lambda_{rel,z}$=1.18 $K_{c,y}$=0.78 $K_{c,z}$=0.62
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.23 $\sigma_{m,d}$=59.76 Sfr.=0.39

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=4.28
Sollecitazioni: N=279.19 T_z=-334.50 M_y=0.00 T_y=-35.16 M_z=0.00 M_x=1.72
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.58 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-112.17 T_z=1297.55 M_y=0.00 T_y=110.12 M_z=0.00 M_x=5.40
Resistenze: K_{mod}=0.90
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 1 SND Xl=2.14
Sollecitazioni: N=279.19 T_z=0.00 M_y=-357.93 T_y=0.00 M_z=37.62 M_x=1.72
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.58 $\sigma_{m,d}$=20.99 Sfr.=0.12

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-112.17 T_z=1297.55 M_y=0.00 T_y=110.12 M_z=0.00 M_x=5.40
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=5.70 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.07

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-112.17 T_z=1297.55 M_y=0.00 T_y=110.12 M_z=0.00 M_x=5.40
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=5.70 Sfr.=0.26

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 50 SLU Xl=2.14
Sollecitazioni: N=-112.17 T_z=0.00 M_y=-1388.40 T_y=0.00 M_z=117.83 M_x=5.40
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.23 $\sigma_{m,d}$=-79.68 Sfr.=0.52

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=2.14
Sollecitazioni: N=-112.17 T_z=0.00 M_y=-1388.40 T_y=0.00 M_z=117.83 M_x=5.40
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=79.68 Sfr.=0.52

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-335.36 T_z=334.51 M_y=0.00 T_y=35.16 M_z=0.00 M_x=1.72
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.70 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.65 (L/657) $f_{Z,L}$=0.65 (L/662)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.40 (L/1066) $f_{Z,L}$=0.40 (L/1072)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.85 (L/503) $f_{Z,L}$=0.84 (L/507)

Asta n. 2007 (-2189 -2190) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=1.62
Sollecitazioni: N=-47.78 T_z=0.00 M_y=-205.75 T_y=0.00 M_z=21.63 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=324.51 $\lambda_{rel,m}$=0.39 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=68.81 Sfr.=0.24

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
Sollecitazioni: N=-47.78
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-154.31
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=16.22
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=324.51 $\lambda_{rel,y}$=1.26 $\lambda_{rel,z}$=1.75 $K_{c,y}$=0.55 $K_{c,z}$=0.30
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.33 $\sigma_{m,d}$=51.60 Sfr.=0.18

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=3.25
  Sollecitazioni: N=-47.78 T_z=-253.62 M_y=0.00 T_y=-26.66 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=3.70 Sfr.=0.08

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.62
  Sollecitazioni: N=-47.78 T_z=0.00 M_y=-205.75 T_y=0.00 M_z=21.63 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.33 $\sigma_{m,d}$=-68.81 Sfr.=0.22

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.62
  Sollecitazioni: N=-47.78 T_z=0.00 M_y=-205.75 T_y=0.00 M_z=21.63 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=68.81 Sfr.=0.22

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-47.78 T_z=253.61 M_y=0.00 T_y=26.66 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.33 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 1 SND Xl=1.62
  Sollecitazioni: N=144.03 T_z=0.00 M_y=-205.75 T_y=0.00 M_z=21.63 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
  L=324.51 $\lambda_{rel,y}$=0.75 $\lambda_{rel,z}$=0.89 $K_{c,y}$=0.92 $K_{c,z}$=0.84
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.30 $\sigma_{m,d}$=12.07 Sfr.=0.07

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 50 SLU Xl=1.62
  Sollecitazioni: N=-168.15 T_z=0.00 M_y=-798.11 T_y=0.00 M_z=67.73 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=324.51 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=45.80 Sfr.=0.30

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 50 SLU
  Sollecitazioni: N=-168.15
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-598.58
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=50.80
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=324.51 $\lambda_{rel,y}$=0.75 $\lambda_{rel,z}$=0.89 $K_{c,y}$=0.92 $K_{c,z}$=0.84
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.35 $\sigma_{m,d}$=34.35 Sfr.=0.23

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=144.03 T_z=253.61 M_y=0.00 T_y=26.66 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.30 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 1 SND Xl=1.62
  Sollecitazioni: N=144.03 T_z=0.00 M_y=-205.75 T_y=0.00 M_z=21.63 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.30 $\sigma_{m,d}$=12.07 Sfr.=0.07

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=3.25
  Sollecitazioni: N=-168.15 T_z=-983.77 M_y=0.00 T_y=-83.49 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=4.32 Sfr.=0.20

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 50 SLU Xl=1.62
  Sollecitazioni: N=-168.15 T_z=0.00 M_y=-798.11 T_y=0.00 M_z=67.73 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.35 $\sigma_{m,d}$=-45.80 Sfr.=0.30

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.62
  Sollecitazioni: N=-168.15 T_z=0.00 M_y=-798.11 T_y=0.00 M_z=67.73 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=45.80 Sfr.=0.30

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-239.59 T_z=253.61 M_y=0.00 T_y=26.66 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.50 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.22 (L/1507) $f_{Z,L}$=0.21 (L/1519)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.13 (L/2446)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.28 (L/1153) $f_{Z,L}$=0.28 (L/1163)

Asta n. 2007 (-2190 289) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=2.05

Sollecitazioni: N=-54.24 T_z=0.00 M_y=-327.22 T_y=0.00 M_z=34.39 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=409.28 $\lambda_{rel,m}$=0.43 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=109.43 Sfr.=0.38

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
Sollecitazioni: N=-54.24
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-245.41
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=25.79
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=409.28 $\lambda_{rel,y}$=1.59 $\lambda_{rel,z}$=2.21 $K_{c,y}$=0.37 $K_{c,z}$=0.19
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.37 $\sigma_{m,d}$=82.07 Sfr.=0.29

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-54.24 T_z=319.82 M_y=0.00 T_y=33.61 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=4.66 Sfr.=0.11

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=2.05
Sollecitazioni: N=-54.24 T_z=0.00 M_y=-327.22 T_y=0.00 M_z=34.39 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.37 $\sigma_{m,d}$=-109.43 Sfr.=0.35

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=2.05
Sollecitazioni: N=-54.24 T_z=0.00 M_y=-327.22 T_y=0.00 M_z=34.39 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=109.43 Sfr.=0.35

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-54.24 T_z=319.82 M_y=0.00 T_y=33.61 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.37 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 1 SND Xl=2.05
Sollecitazioni: N=237.13 T_z=0.00 M_y=-327.22 T_y=0.00 M_z=34.39 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
L=409.28 $\lambda_{rel,y}$=0.94 $\lambda_{rel,z}$=1.13 $K_{c,y}$=0.81 $K_{c,z}$=0.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.49 $\sigma_{m,d}$=19.19 Sfr.=0.11

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 50 SLU Xl=2.05
Sollecitazioni: N=-187.30 T_z=0.00 M_y=-1269.37 T_y=0.00 M_z=107.97 M_x=-1.82
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=409.28 $\lambda_{rel,m}$=0.29 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=72.86 Sfr.=0.48

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 50 SLU
Sollecitazioni: N=-187.33
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-952.03
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=80.97
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=409.28 $\lambda_{rel,y}$=0.94 $\lambda_{rel,z}$=1.13 $K_{c,y}$=0.81 $K_{c,z}$=0.66
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.39 $\sigma_{m,d}$=54.65 Sfr.=0.36

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=4.09
Sollecitazioni: N=237.13 T_z=-319.78 M_y=0.00 T_y=-33.61 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.49 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-187.33 T_z=1240.65 M_y=0.00 T_y=105.52 M_z=0.00 M_x=-1.82
Resistenze: K_{mod}=0.90
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 1 SND Xl=2.05
Sollecitazioni: N=237.13 T_z=0.00 M_y=-327.22 T_y=0.00 M_z=34.39 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.49 $\sigma_{m,d}$=19.19 Sfr.=0.11

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-187.33 T_z=1240.65 M_y=0.00 T_y=105.52 M_z=0.00 M_x=-1.82
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=5.45 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.06

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-187.33 T_z=1240.65 M_y=0.00 T_y=105.52 M_z=0.00 M_x=-1.82
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=5.45 Sfr.=0.25

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 50 SLU Xl=2.05

Sollecitazioni: N=-187.30 T_z=0.00 M_y=-1269.37 T_y=0.00 M_z=107.97 M_x=-1.82
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.39 $\sigma_{m,d}$=-72.86 Sfr.=0.48

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=2.05
Sollecitazioni: N=-187.30 T_z=0.00 M_y=-1269.37 T_y=0.00 M_z=107.97 M_x=-1.82
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=72.86 Sfr.=0.48

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-345.61 T_z=319.82 M_y=0.00 T_y=33.61 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.72 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.54 (L/751) $f_{Z,L}$=0.54 (L/757)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.34 (L/1219) $f_{Z,L}$=0.33 (L/1226)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.71 (L/575) $f_{Z,L}$=0.71 (L/579)

Asta n. 2007 (289 290) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU I Xl=0.88
Sollecitazioni: N=16.06 T_z=0.00 M_y=-60.12 T_y=0.00 M_z=6.32 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=175.45 $\lambda_{rel,y}$=0.68 $\lambda_{rel,z}$=0.95 $K_{c,y}$=0.94 $K_{c,z}$=0.81
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.11 $\sigma_{m,d}$=20.10 Sfr.=0.07

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU I Xl=1.75
Sollecitazioni: N=16.07 T_z=-137.06 M_y=0.00 T_y=-14.41 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.11 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.88
Sollecitazioni: N=16.06 T_z=0.00 M_y=-60.12 T_y=0.00 M_z=6.32 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.11 $\sigma_{m,d}$=20.10 Sfr.=0.06

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=16.06 T_z=137.06 M_y=0.00 T_y=14.41 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=2.00 Sfr.=0.05

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.88
Sollecitazioni: N=16.06 T_z=0.00 M_y=-60.12 T_y=0.00 M_z=6.32 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=20.10 Sfr.=0.06

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 50 SLU Xl=0.88
Sollecitazioni: N=50.19 T_z=0.00 M_y=-233.23 T_y=0.00 M_z=19.88 M_x=1.95
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=175.45 $\lambda_{rel,y}$=0.40 $\lambda_{rel,z}$=0.48 $K_{c,y}$=0.99 $K_{c,z}$=0.98
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.10 $\sigma_{m,d}$=13.39 Sfr.=0.09

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 1 SND Xl=0.88
Sollecitazioni: N=-73.71 T_z=0.00 M_y=-60.12 T_y=0.00 M_z=6.32 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=175.45 $\lambda_{rel,m}$=0.19 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=3.53 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 1 SND
Sollecitazioni: N=-73.71
[Par.] $M_{y,sx}$=-0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-45.09
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=4.74
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=175.45 $\lambda_{rel,y}$=0.40 $\lambda_{rel,z}$=0.48 $K_{c,y}$=0.99 $K_{c,z}$=0.98
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.15 $\sigma_{m,d}$=2.64 Sfr.=0.01

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=1.75
Sollecitazioni: N=105.84 T_z=-137.06 M_y=0.00 T_y=-14.41 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.22 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=50.13 T_z=531.74 M_y=0.00 T_y=45.33 M_z=0.00 M_x=1.95
Resistenze: K_{mod}=0.90
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 50 SLU Xl=0.88

Sollecitazioni: N=50.19 T_z=0.00 M_y=-233.23 T_y=0.00 M_z=19.88 M_x=1.95
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.10 $\sigma_{m,d}$=13.39 Sfr.=0.09

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=50.13 T_z=531.74 M_y=0.00 T_y=45.33 M_z=0.00 M_x=1.95
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=2.33 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=50.13 T_z=531.74 M_y=0.00 T_y=45.33 M_z=0.00 M_x=1.95
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=2.33 Sfr.=0.11

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 1 SND Xl=0.88
Sollecitazioni: N=-73.71 T_z=0.00 M_y=-60.12 T_y=0.00 M_z=6.32 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.15 $\sigma_{m,d}$=-3.53 Sfr.=0.02

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=0.88
Sollecitazioni: N=50.19 T_z=0.00 M_y=-233.23 T_y=0.00 M_z=19.88 M_x=1.95
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=13.39 Sfr.=0.09

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-73.71 T_z=137.06 M_y=0.00 T_y=14.41 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.15 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.02 (L/9581)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.01 (L/15590)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.02 (L/7344)

Asta n. 2008 (231 -2200) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU I Xl=2.00
Sollecitazioni: N=59.82 T_z=0.00 M_y=-249.92 T_y=0.00 M_z=26.27 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=380.66 $\lambda_{rel,y}$=1.48 $\lambda_{rel,z}$=2.06 $K_{c,y}$=0.42 $K_{c,z}$=0.22
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.41 $\sigma_{m,d}$=83.58 Sfr.=0.29

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=59.82 T_z=277.18 M_y=0.00 T_y=29.13 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.41 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU I Xl=2.00
Sollecitazioni: N=59.82 T_z=0.00 M_y=-249.92 T_y=0.00 M_z=26.27 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.41 $\sigma_{m,d}$=83.58 Sfr.=0.27

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=59.82 T_z=277.18 M_y=0.00 T_y=29.13 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=4.04 Sfr.=0.09

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=2.00
Sollecitazioni: N=59.82 T_z=0.00 M_y=-249.92 T_y=0.00 M_z=26.27 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=83.58 Sfr.=0.27

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 50 SLU Xl=2.00
Sollecitazioni: N=56.77 T_z=0.00 M_y=-967.66 T_y=0.00 M_z=82.13 M_x=2.03
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=380.66 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.05 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.12 $\sigma_{m,d}$=55.53 Sfr.=0.36

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 1 SND Xl=2.00
Sollecitazioni: N=-13.24 T_z=0.00 M_y=-249.92 T_y=0.00 M_z=26.27 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=380.66 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=14.66 Sfr.=0.08

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 1 SND
Sollecitazioni: N=-13.24
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-187.44
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=19.70

Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=380.66 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.05 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.03 $\sigma_{m,d}$=10.99 Sfr.=0.06

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=0.20
Sollecitazioni: N=132.89 T_z=277.18 M_y=0.00 T_y=29.13 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.28 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 50 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=56.77 T_z=1073.21 M_y=0.00 T_y=91.09 M_z=0.00 M_x=2.03
Resistenze: K_{mod}=0.90
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 50 SLU Xl=2.00
Sollecitazioni: N=56.77 T_z=0.00 M_y=-967.66 T_y=0.00 M_z=82.13 M_x=2.03
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.12 $\sigma_{m,d}$=55.53 Sfr.=0.36

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 50 SLU Xl=3.81
Sollecitazioni: N=56.77 T_z=-1073.21 M_y=0.00 T_y=-91.09 M_z=0.00 M_x=2.03
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=4.71 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=3.81
Sollecitazioni: N=56.77 T_z=-1073.21 M_y=0.00 T_y=-91.09 M_z=0.00 M_x=2.03
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=4.71 Sfr.=0.22

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 1 SND Xl=2.00
Sollecitazioni: N=-13.24 T_z=0.00 M_y=-249.92 T_y=0.00 M_z=26.27 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.03 $\sigma_{m,d}$=-14.66 Sfr.=0.08

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=2.00
Sollecitazioni: N=56.77 T_z=0.00 M_y=-967.66 T_y=0.00 M_z=82.13 M_x=2.03
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=55.53 Sfr.=0.36

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-13.24 T_z=277.18 M_y=0.00 T_y=29.13 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.03 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.31 (L/1174) $f_{Z,L}$=0.30 (L/1184)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.19 (L/1908) $f_{Z,L}$=0.19 (L/1920)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.40 (L/898) $f_{Z,L}$=0.40 (L/906)

Asta n. 2008 (-2200 232) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU I Xl=1.79
Sollecitazioni: N=51.75 T_z=0.00 M_y=-246.72 T_y=0.00 M_z=25.93 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=378.34 $\lambda_{rel,y}$=1.47 $\lambda_{rel,z}$=2.05 $K_{c,y}$=0.42 $K_{c,z}$=0.23
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.36 $\sigma_{m,d}$=82.51 Sfr.=0.29

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=51.75 T_z=275.40 M_y=0.00 T_y=28.95 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.36 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.79
Sollecitazioni: N=51.75 T_z=0.00 M_y=-246.72 T_y=0.00 M_z=25.93 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.36 $\sigma_{m,d}$=82.51 Sfr.=0.27

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=3.58
Sollecitazioni: N=51.75 T_z=-275.40 M_y=0.00 T_y=-28.95 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=4.02 Sfr.=0.09

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.79
Sollecitazioni: N=51.75 T_z=0.00 M_y=-246.72 T_y=0.00 M_z=25.93 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=82.51 Sfr.=0.26

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 50 SLU Xl=1.79

Sollecitazioni: N=53.37 T_z=0.00 M_y=-955.27 T_y=0.00 M_z=81.08 M_x=-2.22
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=378.34 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.11 $\sigma_{m,d}$=54.82 Sfr.=0.36

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 1 SND Xl=1.79
Sollecitazioni: N=-95.96 T_z=0.00 M_y=-246.72 T_y=0.00 M_z=25.93 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=378.34 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=14.47 Sfr.=0.08

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 1 SND
Sollecitazioni: N=-95.96
[Par.] $M_{y,sx}$=-0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-185.04
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=19.45
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=378.34 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.20 $\sigma_{m,d}$=10.85 Sfr.=0.06

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=199.45 T_z=275.40 M_y=0.00 T_y=28.95 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.42 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=53.37 T_z=1066.33 M_y=0.00 T_y=90.51 M_z=0.00 M_x=-2.22
Resistenze: K_{mod}=0.90
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 50 SLU Xl=1.79
Sollecitazioni: N=53.37 T_z=0.00 M_y=-955.27 T_y=0.00 M_z=81.08 M_x=-2.22
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.11 $\sigma_{m,d}$=54.82 Sfr.=0.36

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=53.37 T_z=1066.33 M_y=0.00 T_y=90.51 M_z=0.00 M_x=-2.22
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=4.68 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=53.37 T_z=1066.33 M_y=0.00 T_y=90.51 M_z=0.00 M_x=-2.22
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=4.68 Sfr.=0.22

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 1 SND Xl=1.79
Sollecitazioni: N=-95.96 T_z=0.00 M_y=-246.72 T_y=0.00 M_z=25.93 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.20 $\sigma_{m,d}$=-14.47 Sfr.=0.08

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.79
Sollecitazioni: N=53.37 T_z=0.00 M_y=-955.27 T_y=0.00 M_z=81.08 M_x=-2.22
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=54.82 Sfr.=0.36

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-95.96 T_z=275.40 M_y=0.00 T_y=28.95 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.20 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.30 (L/1205) $f_{Z,L}$=0.30 (L/1214)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.18 (L/1950) $f_{Z,L}$=0.18 (L/1962)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.39 (L/922) $f_{Z,L}$=0.39 (L/930)

Asta n. 2008 (232 -2201) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU I Xl=1.99
Sollecitazioni: N=23.46 T_z=0.00 M_y=-246.25 T_y=0.00 M_z=25.88 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=378.00 $\lambda_{rel,y}$=1.47 $\lambda_{rel,z}$=2.04 $K_{c,y}$=0.42 $K_{c,z}$=0.23
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.16 $\sigma_{m,d}$=82.35 Sfr.=0.29

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=23.46 T_z=275.14 M_y=0.00 T_y=28.92 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.16 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.99

Sollecitazioni: N=23.46 T_z=0.00 M_y=-246.25 T_y=0.00 M_z=25.88 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.16 $\sigma_{m,d}$=82.35 Sfr.=0.26

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=23.46 T_z=275.14 M_y=0.00 T_y=28.92 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=4.01 Sfr.=0.09

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.99
Sollecitazioni: N=23.46 T_z=0.00 M_y=-246.25 T_y=0.00 M_z=25.88 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=82.35 Sfr.=0.26

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 13 SLU Xl=1.99
Sollecitazioni: N=5.18 T_z=0.00 M_y=-814.61 T_y=0.00 M_z=85.62 M_x=1.86
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,t}$=105.93
L=378.00 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=47.78 Sfr.=0.35

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 50 SLU Xl=1.99
Sollecitazioni: N=0.00 T_z=0.00 M_y=-953.45 T_y=0.00 M_z=80.92 M_x=2.20
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=378.00 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=54.72 Sfr.=0.36

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 37 SLU
Sollecitazioni: N=-3.38
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-610.96
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=64.21
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=378.00 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 $\sigma_{m,d}$=35.83 Sfr.=0.23

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=0.20
Sollecitazioni: N=66.68 T_z=275.14 M_y=0.00 T_y=28.92 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.14 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 50 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=0.00 T_z=1065.31 M_y=0.00 T_y=90.42 M_z=0.00 M_x=2.20
Resistenze: K_{mod}=0.90
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 13 SLU Xl=1.99
Sollecitazioni: N=5.18 T_z=0.00 M_y=-814.61 T_y=0.00 M_z=85.62 M_x=1.86
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=105.93 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=47.78 Sfr.=0.35

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 50 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=0.00 T_z=1065.31 M_y=0.00 T_y=90.42 M_z=0.00 M_x=2.20
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=4.68 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=0.00 T_z=1065.31 M_y=0.00 T_y=90.42 M_z=0.00 M_x=2.20
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=4.68 Sfr.=0.22

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 37 SLU Xl=1.99
Sollecitazioni: N=-3.38 T_z=0.00 M_y=-814.61 T_y=0.00 M_z=85.62 M_x=1.86
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 $\sigma_{m,d}$=47.78 Sfr.=0.31

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.99
Sollecitazioni: N=0.00 T_z=0.00 M_y=-953.45 T_y=0.00 M_z=80.92 M_x=2.20
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=54.72 Sfr.=0.36

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-19.77 T_z=275.14 M_y=0.00 T_y=28.92 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.04 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.30 (L/1208) $f_{z,L}$=0.29 (L/1218)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.18 (L/1953) $f_{z,L}$=0.18 (L/1965)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.39 (L/925) $f_{z,L}$=0.38 (L/934)

Asta n. 2008 (-2201 233) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU I Xl=1.69
  Sollecitazioni: N=25.49 T_z=0.00 M_y=-218.66 T_y=0.00 M_z=22.98 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
  L=357.35 $\lambda_{rel,y}$=1.39 $\lambda_{rel,z}$=1.93 $K_{c,y}$=0.47 $K_{c,z}$=0.25
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.18 $\sigma_{m,d}$=73.12 Sfr.=0.26

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=25.49 T_z=259.27 M_y=0.00 T_y=27.25 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.18 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.69
  Sollecitazioni: N=25.49 T_z=0.00 M_y=-218.66 T_y=0.00 M_z=22.98 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.18 $\sigma_{m,d}$=73.12 Sfr.=0.24

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=25.49 T_z=259.27 M_y=0.00 T_y=27.25 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=3.78 Sfr.=0.09

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.69
  Sollecitazioni: N=25.49 T_z=0.00 M_y=-218.66 T_y=0.00 M_z=22.98 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=73.12 Sfr.=0.23

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 50 SLU Xl=1.69
  Sollecitazioni: N=6.24 T_z=0.00 M_y=-846.61 T_y=0.00 M_z=71.86 M_x=-2.49
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=357.35 $\lambda_{rel,y}$=0.82 $\lambda_{rel,z}$=0.99 $K_{c,y}$=0.89 $K_{c,z}$=0.78
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=48.59 Sfr.=0.32

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 1 SND Xl=1.69
  Sollecitazioni: N=-234.29 T_z=0.00 M_y=-218.66 T_y=0.00 M_z=22.98 M_x=-1.09
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=357.35 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=12.82 Sfr.=0.07

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 1 SND
  Sollecitazioni: N=-234.29
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-163.99
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=17.24
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=357.35 $\lambda_{rel,y}$=0.82 $\lambda_{rel,z}$=0.99 $K_{c,y}$=0.89 $K_{c,z}$=0.78
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.49 $\sigma_{m,d}$=9.62 Sfr.=0.05

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=285.27 T_z=259.27 M_y=0.00 T_y=27.25 M_z=0.00 M_x=-1.09
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.59 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 49 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=14.93 T_z=861.19 M_y=0.00 T_y=56.67 M_z=0.00 M_x=-2.61
  Resistenze: K_{mod}=0.90
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 50 SLU Xl=1.69
  Sollecitazioni: N=6.24 T_z=0.00 M_y=-846.61 T_y=0.00 M_z=71.86 M_x=-2.49
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=48.59 Sfr.=0.32

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 50 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=6.24 T_z=1003.84 M_y=0.00 T_y=85.20 M_z=0.00 M_x=-2.49
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=4.41 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.04

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=6.24 T_z=1003.84 M_y=0.00 T_y=85.20 M_z=0.00 M_x=-2.49
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=4.41 Sfr.=0.20

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 1 SND Xl=1.69
  Sollecitazioni: N=-234.29 T_z=0.00 M_y=-218.66 T_y=0.00 M_z=22.98 M_x=-1.09
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.49 $\sigma_{m,d}$=-12.82 Sfr.=0.07

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.69
  Sollecitazioni: N=6.24 T_z=0.00 M_y=-846.61 T_y=0.00 M_z=71.86 M_x=-2.49
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=48.59 Sfr.=0.32

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-234.29 T_z=259.27 M_y=0.00 T_y=27.25 M_z=0.00 M_x=-1.09
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.49 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.23 (L/1466) $f_{Z,L}$=0.23 (L/1479)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.14 (L/2371)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.30 (L/1124) $f_{Z,L}$=0.30 (L/1134)

Asta n. 2008 (233 -2202) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=1.99
  Sollecitazioni: N=-5.43 T_z=0.00 M_y=-245.36 T_y=0.00 M_z=25.79 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=377.36 $\lambda_{rel,m}$=0.42 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=82.05 Sfr.=0.29

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
  Sollecitazioni: N=-5.43
  [Par.] $M_{y,sx}$=-0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-184.02
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=19.34
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=377.36 $\lambda_{rel,y}$=1.47 $\lambda_{rel,z}$=2.04 $K_{c,y}$=0.43 $K_{c,z}$=0.23
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.04 $\sigma_{m,d}$=61.54 Sfr.=0.22

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=3.77
  Sollecitazioni: N=-5.43 T_z=-274.64 M_y=0.00 T_y=-28.87 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=4.00 Sfr.=0.09

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.99
  Sollecitazioni: N=-5.43 T_z=0.00 M_y=-245.36 T_y=0.00 M_z=25.79 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.04 $\sigma_{m,d}$=-82.05 Sfr.=0.26

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.99
  Sollecitazioni: N=-5.43 T_z=0.00 M_y=-245.36 T_y=0.00 M_z=25.79 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=82.05 Sfr.=0.26

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-5.43 T_z=274.63 M_y=0.00 T_y=28.87 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.04 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 1 SND Xl=1.99
  Sollecitazioni: N=161.09 T_z=0.00 M_y=-245.36 T_y=0.00 M_z=25.79 M_x=1.04
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
  L=377.36 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.34 $\sigma_{m,d}$=14.39 Sfr.=0.08

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 50 SLU Xl=1.99
  Sollecitazioni: N=-68.39 T_z=0.00 M_y=-949.99 T_y=0.00 M_z=80.63 M_x=2.32
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=377.36 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=54.52 Sfr.=0.36

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 50 SLU
  Sollecitazioni: N=-68.39
  [Par.] $M_{y,sx}$=-0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-712.49
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=60.47
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=377.36 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.14 $\sigma_{m,d}$=40.89 Sfr.=0.27

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=161.09 T_z=274.63 M_y=0.00 T_y=28.87 M_z=0.00 M_x=1.04
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.34 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 49 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-51.09 T_z=912.23 M_y=0.00 T_y=60.03 M_z=0.00 M_x=2.46

Resistenze: K_{mod}=0.90
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 1 SND Xl=1.99
Sollecitazioni: N=161.09 T_z=0.00 M_y=-245.36 T_y=0.00 M_z=25.79 M_x=1.04
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.34 $\sigma_{m,d}$=14.39 Sfr.=0.08

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 50 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-68.39 T_z=1063.34 M_y=0.00 T_y=90.25 M_z=0.00 M_x=2.32
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=4.67 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-68.39 T_z=1063.34 M_y=0.00 T_y=90.25 M_z=0.00 M_x=2.32
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=4.67 Sfr.=0.21

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 50 SLU Xl=1.99
Sollecitazioni: N=-68.39 T_z=0.00 M_y=-949.99 T_y=0.00 M_z=80.63 M_x=2.32
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.14 $\sigma_{m,d}$=-54.52 Sfr.=0.36

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.99
Sollecitazioni: N=-68.39 T_z=0.00 M_y=-949.99 T_y=0.00 M_z=80.63 M_x=2.32
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=54.52 Sfr.=0.36

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-171.95 T_z=274.63 M_y=0.00 T_y=28.87 M_z=0.00 M_x=1.04
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.36 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.29 (L/1219) $f_{Z,L}$=0.29 (L/1229)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.18 (L/1969) $f_{Z,L}$=0.18 (L/1981)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.38 (L/934) $f_{Z,L}$=0.38 (L/942)

Asta n. 2008 (-2202 234) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=1.79
Sollecitazioni: N=-1.02 T_z=0.00 M_y=-246.72 T_y=0.00 M_z=25.93 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=378.35 $\lambda_{rel,m}$=0.42 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=82.51 Sfr.=0.29

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
Sollecitazioni: N=-1.02
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-185.04
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=19.45
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=378.35 $\lambda_{rel,y}$=1.47 $\lambda_{rel,z}$=2.05 $K_{c,y}$=0.42 $K_{c,z}$=0.23
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 $\sigma_{m,d}$=61.88 Sfr.=0.22

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=3.58
Sollecitazioni: N=-1.02 T_z=-275.40 M_y=0.00 T_y=-28.95 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=4.01 Sfr.=0.09

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.79
Sollecitazioni: N=-1.02 T_z=0.00 M_y=-246.72 T_y=0.00 M_z=25.93 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 $\sigma_{m,d}$=82.51 Sfr.=0.26

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.79
Sollecitazioni: N=-1.02 T_z=0.00 M_y=-246.72 T_y=0.00 M_z=25.93 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=82.51 Sfr.=0.26

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1.02 T_z=275.39 M_y=0.00 T_y=28.95 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 1 SND Xl=1.79
Sollecitazioni: N=388.39 T_z=0.00 M_y=-246.72 T_y=0.00 M_z=25.93 M_x=-1.12
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
L=378.35 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73

Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.81 $\sigma_{m,d}$=14.47 Sfr.=0.08

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 50 SLU Xl=1.79
Sollecitazioni: N=-58.44 T_z=0.00 M_y=-955.26 T_y=0.00 M_z=81.08 M_x=-2.38
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=378.35 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=54.82 Sfr.=0.36

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 50 SLU
Sollecitazioni: N=-58.44
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-716.44
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=60.81
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=378.35 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.12 $\sigma_{m,d}$=41.12 Sfr.=0.27

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=388.39 T_z=275.39 M_y=0.00 T_y=28.95 M_z=0.00 M_x=-1.12
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.81 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 49 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-42.95 T_z=914.75 M_y=0.00 T_y=60.20 M_z=0.00 M_x=-2.66
Resistenze: K_{mod}=0.90
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 1 SND Xl=1.79
Sollecitazioni: N=388.39 T_z=0.00 M_y=-246.72 T_y=0.00 M_z=25.93 M_x=-1.12
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.81 $\sigma_{m,d}$=14.47 Sfr.=0.08

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 50 SLU Xl=3.58
Sollecitazioni: N=-58.44 T_z=-1066.29 M_y=0.00 T_y=-90.50 M_z=0.00 M_x=-2.38
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=4.68 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=3.58
Sollecitazioni: N=-58.44 T_z=-1066.29 M_y=0.00 T_y=-90.50 M_z=0.00 M_x=-2.38
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=4.68 Sfr.=0.22

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 50 SLU Xl=1.79
Sollecitazioni: N=-58.44 T_z=0.00 M_y=-955.26 T_y=0.00 M_z=81.08 M_x=-2.38
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.12 $\sigma_{m,d}$=-54.82 Sfr.=0.36

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.79
Sollecitazioni: N=-58.44 T_z=0.00 M_y=-955.26 T_y=0.00 M_z=81.08 M_x=-2.38
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=54.82 Sfr.=0.36

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-390.44 T_z=275.39 M_y=0.00 T_y=28.95 M_z=0.00 M_x=-1.12
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.81 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.30 (L/1204) $f_{Z,L}$=0.30 (L/1214)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.18 (L/1947) $f_{Z,L}$=0.18 (L/1959)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.39 (L/922) $f_{Z,L}$=0.38 (L/931)

Asta n. 2008 (234 -2203) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=1.99
Sollecitazioni: N=-26.67 T_z=0.00 M_y=-245.36 T_y=0.00 M_z=25.79 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=377.36 $\lambda_{rel,m}$=0.42 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=82.05 Sfr.=0.29

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
Sollecitazioni: N=-26.67
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-184.02
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=19.34
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=377.36 $\lambda_{rel,y}$=1.47 $\lambda_{rel,z}$=2.04 $K_{c,y}$=0.43 $K_{c,z}$=0.23
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.18 $\sigma_{m,d}$=61.54 Sfr.=0.22

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.20

Sollecitazioni: N=-26.67 T_z=274.63 M_y=0.00 T_y=28.87 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=4.00 Sfr.=0.09

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.99
Sollecitazioni: N=-26.67 T_z=0.00 M_y=-245.36 T_y=0.00 M_z=25.79 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.18 $\sigma_{m,d}$=-82.05 Sfr.=0.26

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.99
Sollecitazioni: N=-26.67 T_z=0.00 M_y=-245.36 T_y=0.00 M_z=25.79 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=82.05 Sfr.=0.26

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-26.67 T_z=274.63 M_y=0.00 T_y=28.87 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.18 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 1 SND Xl=1.99
Sollecitazioni: N=301.98 T_z=0.00 M_y=-245.36 T_y=0.00 M_z=25.79 M_x=1.13
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
L=377.36 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.63 $\sigma_{m,d}$=14.39 Sfr.=0.08

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 50 SLU Xl=1.99
Sollecitazioni: N=-127.99 T_z=0.00 M_y=-949.98 T_y=0.00 M_z=80.63 M_x=2.39
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=377.36 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=54.52 Sfr.=0.36

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 50 SLU
Sollecitazioni: N=-127.99
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-712.49
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=60.47
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=377.36 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.27 $\sigma_{m,d}$=40.89 Sfr.=0.27

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=0.20
Sollecitazioni: N=301.98 T_z=274.63 M_y=0.00 T_y=28.87 M_z=0.00 M_x=1.13
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.63 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 49 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-105.81 T_z=912.23 M_y=0.00 T_y=60.03 M_z=0.00 M_x=2.67
Resistenze: K_{mod}=0.90
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 1 SND Xl=1.99
Sollecitazioni: N=301.98 T_z=0.00 M_y=-245.36 T_y=0.00 M_z=25.79 M_x=1.13
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.63 $\sigma_{m,d}$=14.39 Sfr.=0.08

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 50 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-127.99 T_z=1063.34 M_y=0.00 T_y=90.25 M_z=0.00 M_x=2.39
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=4.67 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-127.99 T_z=1063.34 M_y=0.00 T_y=90.25 M_z=0.00 M_x=2.39
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=4.67 Sfr.=0.21

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 50 SLU Xl=1.99
Sollecitazioni: N=-127.99 T_z=0.00 M_y=-949.98 T_y=0.00 M_z=80.63 M_x=2.39
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.27 $\sigma_{m,d}$=-54.52 Sfr.=0.36

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.99
Sollecitazioni: N=-127.99 T_z=0.00 M_y=-949.98 T_y=0.00 M_z=80.63 M_x=2.39
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=54.52 Sfr.=0.36

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-355.31 T_z=274.63 M_y=0.00 T_y=28.87 M_z=0.00 M_x=1.13
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.74 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.29 (L/1219) $f_{Z,L}$=0.29 (L/1229)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.18 (L/1969) $f_{Z,L}$=0.18 (L/1981)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.38 (L/934) $f_{Z,L}$=0.38 (L/943)

Asta n. 2008 (-2203 235) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=1.79
  Sollecitazioni: N=-23.37 T_z=0.00 M_y=-246.72 T_y=0.00 M_z=25.93 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=378.35 $\lambda_{rel,m}$=0.42 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=82.51 Sfr.=0.29

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
  Sollecitazioni: N=-23.37
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-185.04
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=19.45
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=378.35 $\lambda_{rel,y}$=1.47 $\lambda_{rel,z}$=2.05 $K_{c,y}$=0.42 $K_{c,z}$=0.23
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.16 $\sigma_{m,d}$=61.88 Sfr.=0.22

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-23.37 T_z=275.39 M_y=0.00 T_y=28.95 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=4.01 Sfr.=0.09

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.79
  Sollecitazioni: N=-23.37 T_z=0.00 M_y=-246.72 T_y=0.00 M_z=25.93 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.16 $\sigma_{m,d}$=-82.51 Sfr.=0.26

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.79
  Sollecitazioni: N=-23.37 T_z=0.00 M_y=-246.72 T_y=0.00 M_z=25.93 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=82.51 Sfr.=0.26

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-23.37 T_z=275.39 M_y=0.00 T_y=28.95 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.16 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 1 SND Xl=1.79
  Sollecitazioni: N=539.47 T_z=0.00 M_y=-246.72 T_y=0.00 M_z=25.93 M_x=-1.03
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
  L=378.35 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.12 $\sigma_{m,d}$=14.47 Sfr.=0.08

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 50 SLU Xl=1.79
  Sollecitazioni: N=-121.72 T_z=0.00 M_y=-955.26 T_y=0.00 M_z=81.08 M_x=-2.31
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=378.35 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=54.82 Sfr.=0.36

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 50 SLU
  Sollecitazioni: N=-121.72
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-716.45
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=60.81
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=378.35 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.25 $\sigma_{m,d}$=41.12 Sfr.=0.27

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=539.47 T_z=275.39 M_y=0.00 T_y=28.95 M_z=0.00 M_x=-1.03
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.12 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 49 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-100.57 T_z=914.75 M_y=0.00 T_y=60.20 M_z=0.00 M_x=-2.49
  Resistenze: K_{mod}=0.90
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 1 SND Xl=1.79
  Sollecitazioni: N=539.47 T_z=0.00 M_y=-246.72 T_y=0.00 M_z=25.93 M_x=-1.03
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.12 $\sigma_{m,d}$=14.47 Sfr.=0.08

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 50 SLU Xl=3.58
  Sollecitazioni: N=-121.72 T_z=-1066.29 M_y=0.00 T_y=-90.50 M_z=0.00 M_x=-2.31

Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=4.68 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=3.58
Sollecitazioni: N=-121.72 T_z=-1066.29 M_y=0.00 T_y=-90.50 M_z=0.00 M_x=-2.31
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=4.68 Sfr.=0.22

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 50 SLU Xl=1.79
Sollecitazioni: N=-121.72 T_z=0.00 M_y=-955.26 T_y=0.00 M_z=81.08 M_x=-2.31
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.25 $\sigma_{m,d}$=-54.82 Sfr.=0.36

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.79
Sollecitazioni: N=-121.72 T_z=0.00 M_y=-955.26 T_y=0.00 M_z=81.08 M_x=-2.31
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=54.82 Sfr.=0.36

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-586.20 T_z=275.39 M_y=0.00 T_y=28.95 M_z=0.00 M_x=-1.03
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.22 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.30 (L/1204) $f_{Z,L}$=0.30 (L/1214)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.18 (L/1947) $f_{Z,L}$=0.18 (L/1959)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.39 (L/922) $f_{Z,L}$=0.38 (L/930)

Asta n. 2008 (235 -2204) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=1.65
Sollecitazioni: N=-51.34 T_z=0.00 M_y=-161.98 T_y=0.00 M_z=17.02 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=310.36 $\lambda_{rel,m}$=0.38 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=54.17 Sfr.=0.19

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
Sollecitazioni: N=-51.34
[Par.] $M_{y,sx}$=-0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-121.48
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=12.77
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=310.36 $\lambda_{rel,y}$=1.21 $\lambda_{rel,z}$=1.68 $K_{c,y}$=0.60 $K_{c,z}$=0.33
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.35 $\sigma_{m,d}$=40.63 Sfr.=0.15

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-51.34 T_z=223.14 M_y=0.00 T_y=23.45 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=3.25 Sfr.=0.07

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.65
Sollecitazioni: N=-51.34 T_z=0.00 M_y=-161.98 T_y=0.00 M_z=17.02 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.35 $\sigma_{m,d}$=-54.17 Sfr.=0.17

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.65
Sollecitazioni: N=-51.34 T_z=0.00 M_y=-161.98 T_y=0.00 M_z=17.02 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=54.17 Sfr.=0.17

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-51.34 T_z=223.14 M_y=0.00 T_y=23.45 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.35 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 1 SND Xl=1.65
Sollecitazioni: N=466.84 T_z=0.00 M_y=-161.98 T_y=0.00 M_z=17.02 M_x=1.27
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
L=310.36 $\lambda_{rel,y}$=0.71 $\lambda_{rel,z}$=0.86 $K_{c,y}$=0.93 $K_{c,z}$=0.87
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.97 $\sigma_{m,d}$=9.50 Sfr.=0.06

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 50 SLU Xl=1.65
Sollecitazioni: N=-208.30 T_z=0.00 M_y=-627.16 T_y=0.00 M_z=53.23 M_x=2.90
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=310.36 $\lambda_{rel,m}$=0.25 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=35.99 Sfr.=0.23

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 50 SLU
Sollecitazioni: N=-208.30

[Par.] $M_{y,sx}$=-0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-470.37
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=39.92
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=310.36 $\lambda_{rel,y}$=0.71 $\lambda_{rel,z}$=0.86 $K_{c,y}$=0.93 $K_{c,z}$=0.87
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.43 $\sigma_{m,d}$=26.99 Sfr.=0.18

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=0.20
Sollecitazioni: N=466.84 T_z=223.14 M_y=0.00 T_y=23.45 M_z=0.00 M_x=1.27
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.97 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 49 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-178.16 T_z=741.19 M_y=0.00 T_y=48.77 M_z=0.00 M_x=3.09
Resistenze: K_{mod}=0.90
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 1 SND Xl=1.65
Sollecitazioni: N=466.84 T_z=0.00 M_y=-161.98 T_y=0.00 M_z=17.02 M_x=1.27
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.97 $\sigma_{m,d}$=9.50 Sfr.=0.06

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 50 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-208.30 T_z=863.97 M_y=0.00 T_y=73.33 M_z=0.00 M_x=2.90
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=3.79 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.03

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-208.30 T_z=863.97 M_y=0.00 T_y=73.33 M_z=0.00 M_x=2.90
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=3.79 Sfr.=0.17

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 50 SLU Xl=1.65
Sollecitazioni: N=-208.30 T_z=0.00 M_y=-627.16 T_y=0.00 M_z=53.23 M_x=2.90
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.43 $\sigma_{m,d}$=-35.99 Sfr.=0.23

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.65
Sollecitazioni: N=-208.30 T_z=0.00 M_y=-627.16 T_y=0.00 M_z=53.23 M_x=2.90
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=35.99 Sfr.=0.23

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-569.51 T_z=223.14 M_y=0.00 T_y=23.45 M_z=0.00 M_x=1.27
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.19 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.12 (L/2510) $f_{Z,L}$=0.11 (L/2532)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.07 (L/4021)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.15 (L/1929) $f_{Z,L}$=0.15 (L/1948)

Asta n. 2008 (-2204 236) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=2.04
Sollecitazioni: N=-53.94 T_z=0.00 M_y=-319.84 T_y=0.00 M_z=33.62 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=428.01 $\lambda_{rel,m}$=0.44 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=106.96 Sfr.=0.37

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
Sollecitazioni: N=-53.94
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-239.88
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=-0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=428.01 $\lambda_{rel,y}$=1.66 $\lambda_{rel,z}$=2.31 $K_{c,y}$=0.34 $K_{c,z}$=0.18
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.37 $\sigma_{m,d}$=69.98 Sfr.=0.26

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=4.08
Sollecitazioni: N=-53.94 T_z=-313.56 M_y=0.00 T_y=-32.96 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=4.57 Sfr.=0.10

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=2.04
Sollecitazioni: N=-53.94 T_z=0.00 M_y=-319.84 T_y=0.00 M_z=33.62 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.37 $\sigma_{m,d}$=-106.96 Sfr.=0.34

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=2.04

Sollecitazioni: N=-53.94 T_z=0.00 M_y=-319.84 T_y=0.00 M_z=33.62 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=106.96 Sfr.=0.34

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-53.94 T_z=313.56 M_y=0.00 T_y=32.96 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.37 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 1 SND Xl=2.04
Sollecitazioni: N=733.90 T_z=0.00 M_y=-319.84 T_y=0.00 M_z=33.62 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
L=428.01 $\lambda_{rel,y}$=0.98 $\lambda_{rel,z}$=1.18 $K_{c,y}$=0.78 $K_{c,z}$=0.62
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.53 $\sigma_{m,d}$=18.76 Sfr.=0.11

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 50 SLU Xl=2.04
Sollecitazioni: N=-222.03 T_z=0.00 M_y=-1238.35 T_y=0.00 M_z=105.11 M_x=-1.76
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=428.01 $\lambda_{rel,m}$=0.29 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=71.07 Sfr.=0.46

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 50 SLU
Sollecitazioni: N=-222.03
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-928.76
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=78.83
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=428.01 $\lambda_{rel,y}$=0.98 $\lambda_{rel,z}$=1.18 $K_{c,y}$=0.78 $K_{c,z}$=0.62
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.46 $\sigma_{m,d}$=53.30 Sfr.=0.35

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=733.90 T_z=313.56 M_y=0.00 T_y=32.96 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.53 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-222.03 T_z=1214.04 M_y=0.00 T_y=103.04 M_z=0.00 M_x=-1.76
Resistenze: K_{mod}=0.90
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 1 SND Xl=2.04
Sollecitazioni: N=733.90 T_z=0.00 M_y=-319.84 T_y=0.00 M_z=33.62 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.53 $\sigma_{m,d}$=18.76 Sfr.=0.11

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 50 SLU Xl=4.08
Sollecitazioni: N=-222.03 T_z=-1214.05 M_y=0.00 T_y=-103.04 M_z=0.00 M_x=-1.76
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=5.33 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.06

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=4.08
Sollecitazioni: N=-222.03 T_z=-1214.05 M_y=0.00 T_y=-103.04 M_z=0.00 M_x=-1.76
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=5.33 Sfr.=0.25

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 50 SLU Xl=2.04
Sollecitazioni: N=-222.03 T_z=0.00 M_y=-1238.35 T_y=0.00 M_z=105.11 M_x=-1.76
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.46 $\sigma_{m,d}$=-71.07 Sfr.=0.46

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=2.04
Sollecitazioni: N=-222.03 T_z=0.00 M_y=-1238.35 T_y=0.00 M_z=105.11 M_x=-1.76
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=71.07 Sfr.=0.46

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-841.79 T_z=313.56 M_y=0.00 T_y=32.96 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.75 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.51 (L/794) $f_{Z,L}$=0.51 (L/800)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.32 (L/1287) $f_{Z,L}$=0.31 (L/1295)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.67 (L/607) $f_{Z,L}$=0.67 (L/613)

Asta n. 2008 (236 -2205) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=1.72
Sollecitazioni: N=-22.38 T_z=0.00 M_y=-178.15 T_y=0.00 M_z=18.72 M_x=0.00

Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=324.51 $\lambda_{rel,m}$=0.39 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=59.58 Sfr.=0.21

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
Sollecitazioni: N=-22.38
[Par.] $M_{y,sx}$=-0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-133.62
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=14.04
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=324.51 $\lambda_{rel,y}$=1.26 $\lambda_{rel,z}$=1.75 $K_{c,y}$=0.55 $K_{c,z}$=0.30
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.15 $\sigma_{m,d}$=44.68 Sfr.=0.16

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=3.25
Sollecitazioni: N=-22.38 T_z=-234.02 M_y=0.00 T_y=-24.60 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=3.41 Sfr.=0.08

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.72
Sollecitazioni: N=-22.38 T_z=0.00 M_y=-178.15 T_y=0.00 M_z=18.72 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.15 $\sigma_{m,d}$=-59.58 Sfr.=0.19

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.72
Sollecitazioni: N=-22.38 T_z=0.00 M_y=-178.15 T_y=0.00 M_z=18.72 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=59.58 Sfr.=0.19

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-22.38 T_z=234.02 M_y=0.00 T_y=24.60 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.15 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 62 SLU Xl=1.72
Sollecitazioni: N=12.40 T_z=0.00 M_y=-256.95 T_y=0.00 M_z=50.26 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=324.51 $\lambda_{rel,y}$=0.75 $\lambda_{rel,z}$=0.89 $K_{c,y}$=0.92 $K_{c,z}$=0.84
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.03 $\sigma_{m,d}$=16.52 Sfr.=0.10

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 50 SLU Xl=1.72
Sollecitazioni: N=-99.55 T_z=0.00 M_y=-689.78 T_y=0.00 M_z=58.55 M_x=2.08
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=324.51 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=39.59 Sfr.=0.26

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 50 SLU
Sollecitazioni: N=-99.55
[Par.] $M_{y,sx}$=-0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-517.34
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=43.91
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=324.51 $\lambda_{rel,y}$=0.75 $\lambda_{rel,z}$=0.89 $K_{c,y}$=0.92 $K_{c,z}$=0.84
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.21 $\sigma_{m,d}$=29.69 Sfr.=0.20

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 62 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=12.40 T_z=337.52 M_y=0.00 T_y=66.02 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.03 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 50 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-99.55 T_z=906.09 M_y=0.00 T_y=76.90 M_z=0.00 M_x=2.08
Resistenze: K_{mod}=0.90
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 62 SLU Xl=1.72
Sollecitazioni: N=12.40 T_z=0.00 M_y=-256.95 T_y=0.00 M_z=50.26 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.03 $\sigma_{m,d}$=16.52 Sfr.=0.10

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 50 SLU Xl=3.25
Sollecitazioni: N=-99.54 T_z=-906.09 M_y=0.00 T_y=-76.91 M_z=0.00 M_x=2.08
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=3.98 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.03

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=3.25
Sollecitazioni: N=-99.54 T_z=-906.09 M_y=0.00 T_y=-76.91 M_z=0.00 M_x=2.08
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=3.98 Sfr.=0.18

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 50 SLU Xl=1.72
Sollecitazioni: N=-99.55 T_z=0.00 M_y=-689.78 T_y=0.00 M_z=58.55 M_x=2.08

Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.21 $\sigma_{m,d}$=-39.59 Sfr.=0.26

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.72
Sollecitazioni: N=-99.55 T_z=0.00 M_y=-689.78 T_y=0.00 M_z=58.55 M_x=2.08
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=39.59 Sfr.=0.26

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 49 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-107.06 T_z=777.32 M_y=0.00 T_y=51.15 M_z=0.00 M_x=1.88
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.22 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.16 (L/1877) $f_{Z,L}$=0.16 (L/1891)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.10 (L/3046)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.21 (L/1435) $f_{Z,L}$=0.21 (L/1447)

Asta n. 2008 (-2205 291) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU I Xl=2.05
Sollecitazioni: N=7.33 T_z=0.00 M_y=-321.84 T_y=0.00 M_z=33.83 M_x=-1.39
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=409.28 $\lambda_{rel,y}$=1.59 $\lambda_{rel,z}$=2.21 $K_{c,y}$=0.37 $K_{c,z}$=0.19
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.05 $\sigma_{m,d}$=107.62 Sfr.=0.38

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=7.83 T_z=314.54 M_y=0.00 T_y=33.06 M_z=0.00 M_x=-1.39
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.05 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=7.83 T_z=314.54 M_y=0.00 T_y=33.06 M_z=0.00 M_x=-1.39
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU I Xl=2.05
Sollecitazioni: N=7.33 T_z=0.00 M_y=-321.84 T_y=0.00 M_z=33.83 M_x=-1.39
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.05 $\sigma_{m,d}$=107.62 Sfr.=0.35

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=7.83 T_z=314.54 M_y=0.00 T_y=33.06 M_z=0.00 M_x=-1.39
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=4.59 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=7.83 T_z=314.54 M_y=0.00 T_y=33.06 M_z=0.00 M_x=-1.39
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=4.59 Sfr.=0.10

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=2.05
Sollecitazioni: N=7.33 T_z=0.00 M_y=-321.84 T_y=0.00 M_z=33.83 M_x=-1.39
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=107.62 Sfr.=0.35

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 50 SLU Xl=2.05
Sollecitazioni: N=30.97 T_z=0.00 M_y=-1246.09 T_y=0.00 M_z=105.76 M_x=-4.79
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=409.28 $\lambda_{rel,y}$=0.94 $\lambda_{rel,z}$=1.13 $K_{c,y}$=0.81 $K_{c,z}$=0.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.06 $\sigma_{m,d}$=71.51 Sfr.=0.47

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 23 SLU Xl=2.05
Sollecitazioni: N=-11.23 T_z=0.00 M_y=-766.59 T_y=0.00 M_z=80.57 M_x=-3.06
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=409.28 $\lambda_{rel,m}$=0.29 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=44.96 Sfr.=0.29

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 23 SLU
Sollecitazioni: N=-12.40
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-574.94
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=60.43
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=409.28 $\lambda_{rel,y}$=0.94 $\lambda_{rel,z}$=1.13 $K_{c,y}$=0.81 $K_{c,z}$=0.66
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.03 $\sigma_{m,d}$=33.72 Sfr.=0.22

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=296.56 T_z=314.54 M_y=0.00 T_y=33.06 M_z=0.00 M_x=-1.48

Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.62 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=32.80 T_z=1217.84 M_y=0.00 T_y=103.36 M_z=0.00 M_x=-4.79
Resistenze: K_{mod}=0.90
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 50 SLU Xl=2.05
Sollecitazioni: N=30.97 T_z=0.00 M_y=-1246.09 T_y=0.00 M_z=105.76 M_x=-4.79
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.06 $\sigma_{m,d}$=71.51 Sfr.=0.47

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=32.80 T_z=1217.84 M_y=0.00 T_y=103.36 M_z=0.00 M_x=-4.79
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=5.35 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.06

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=32.80 T_z=1217.84 M_y=0.00 T_y=103.36 M_z=0.00 M_x=-4.79
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=5.35 Sfr.=0.25

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 23 SLU Xl=2.05
Sollecitazioni: N=-11.23 T_z=0.00 M_y=-766.59 T_y=0.00 M_z=80.57 M_x=-3.06
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.02 $\sigma_{m,d}$=-44.96 Sfr.=0.29

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=2.05
Sollecitazioni: N=30.97 T_z=0.00 M_y=-1246.09 T_y=0.00 M_z=105.76 M_x=-4.79
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=71.51 Sfr.=0.47

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=4.09
Sollecitazioni: N=-281.89 T_z=-314.54 M_y=0.00 T_y=-33.06 M_z=0.00 M_x=-1.48
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.59 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.53 (L/766) $f_{Z,L}$=0.53 (L/771)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.33 (L/1244) $f_{Z,L}$=0.33 (L/1251)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.70 (L/586) $f_{Z,L}$=0.69 (L/590)

Asta n. 2008 (291 237) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=0.81
Sollecitazioni: N=-10.87 T_z=0.00 M_y=-50.30 T_y=0.00 M_z=5.29 M_x=2.58
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=175.45 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=16.82 Sfr.=0.06

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
Sollecitazioni: N=-10.87
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-37.72
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=3.96
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=175.45 $\lambda_{rel,y}$=0.68 $\lambda_{rel,z}$=0.95 $K_{c,y}$=0.94 $K_{c,z}$=0.81
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.08 $\sigma_{m,d}$=12.62 Sfr.=0.04

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-10.87 T_z=124.35 M_y=0.00 T_y=13.07 M_z=0.00 M_x=2.58
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=1.62
Sollecitazioni: N=-10.87 T_z=-124.35 M_y=0.00 T_y=-13.07 M_z=0.00 M_x=2.58
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=1.81 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=1.62
Sollecitazioni: N=-10.87 T_z=-124.35 M_y=0.00 T_y=-13.07 M_z=0.00 M_x=2.58
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=1.81 Sfr.=0.04

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.81
Sollecitazioni: N=-10.87 T_z=0.00 M_y=-50.30 T_y=0.00 M_z=5.29 M_x=2.58
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.08 $\sigma_{m,d}$=-16.82 Sfr.=0.05

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.81
  Sollecitazioni: N=-10.87 T_z=0.00 M_y=-50.30 T_y=0.00 M_z=5.29 M_x=2.58
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=16.82 Sfr.=0.05

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-10.87 T_z=124.35 M_y=0.00 T_y=13.07 M_z=0.00 M_x=2.58
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.08 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 1 SND Xl=0.81
  Sollecitazioni: N=25.69 T_z=0.00 M_y=-50.30 T_y=0.00 M_z=5.29 M_x=2.75
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
  L=175.45 $\lambda_{rel,y}$=0.40 $\lambda_{rel,z}$=0.48 $K_{c,y}$=0.99 $K_{c,z}$=0.98
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.05 $\sigma_{m,d}$=2.95 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 50 SLU Xl=0.81
  Sollecitazioni: N=-17.33 T_z=0.00 M_y=-194.75 T_y=0.00 M_z=16.53 M_x=8.20
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=175.45 $\lambda_{rel,m}$=0.19 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=11.18 Sfr.=0.07

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 50 SLU
  Sollecitazioni: N=-17.38
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-146.06
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=12.40
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=175.45 $\lambda_{rel,y}$=0.40 $\lambda_{rel,z}$=0.48 $K_{c,y}$=0.99 $K_{c,z}$=0.98
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.04 $\sigma_{m,d}$=8.38 Sfr.=0.05

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=1.62
  Sollecitazioni: N=25.69 T_z=-124.35 M_y=0.00 T_y=-13.07 M_z=0.00 M_x=2.75
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.05 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 50 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-17.38 T_z=481.45 M_y=0.00 T_y=40.86 M_z=0.00 M_x=8.20
  Resistenze: K_{mod}=0.90
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 1 SND Xl=0.81
  Sollecitazioni: N=25.69 T_z=0.00 M_y=-50.30 T_y=0.00 M_z=5.29 M_x=2.75
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.05 $\sigma_{m,d}$=2.95 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 50 SLU Xl=1.62
  Sollecitazioni: N=-17.28 T_z=-481.46 M_y=0.00 T_y=-40.86 M_z=0.00 M_x=8.20
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=2.11 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=1.62
  Sollecitazioni: N=-17.28 T_z=-481.46 M_y=0.00 T_y=-40.86 M_z=0.00 M_x=8.20
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=2.11 Sfr.=0.10

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 50 SLU Xl=0.81
  Sollecitazioni: N=-17.33 T_z=0.00 M_y=-194.75 T_y=0.00 M_z=16.53 M_x=8.20
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.04 $\sigma_{m,d}$=-11.18 Sfr.=0.07

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=0.81
  Sollecitazioni: N=-17.33 T_z=0.00 M_y=-194.75 T_y=0.00 M_z=16.53 M_x=8.20
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=11.18 Sfr.=0.07

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 62 SLU Xl=1.62
  Sollecitazioni: N=-44.57 T_z=-179.34 M_y=0.00 T_y=-35.08 M_z=0.00 M_x=3.67
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.09 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/13254)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/20197)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.02 (L/10376)

Asta n. 2010 (-2213 -2214) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=1.90
  Sollecitazioni: N=0.00 T_z=0.00 M_y=-273.72 T_y=0.00 M_z=28.77 M_x=2.34
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=380.66 $\lambda_{rel,m}$=0.42 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=91.54 Sfr.=0.32

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=0.00 T_z=287.63 M_y=0.00 T_y=30.23 M_z=0.00 M_x=2.34
  Resistenze: K_{fi}=1.25
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=0.00 T_z=287.63 M_y=0.00 T_y=30.23 M_z=0.00 M_x=2.34
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=4.19 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=0.00 T_z=287.63 M_y=0.00 T_y=30.23 M_z=0.00 M_x=2.34
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=4.19 Sfr.=0.10

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.90
  Sollecitazioni: N=0.00 T_z=0.00 M_y=-273.72 T_y=0.00 M_z=28.77 M_x=2.34
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=91.54 Sfr.=0.29

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 62 SLU Xl=1.90
  Sollecitazioni: N=5.10 T_z=0.00 M_y=-394.67 T_y=0.00 M_z=77.12 M_x=3.22
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=380.66 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.05 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=25.38 Sfr.=0.16

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 50 SLU Xl=1.90
  Sollecitazioni: N=-33.53 T_z=0.00 M_y=-1057.80 T_y=0.00 M_z=89.79 M_x=8.18
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=380.66 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=60.71 Sfr.=0.40

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 13 SLU
  Sollecitazioni: N=-23.75
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-677.93
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=71.25
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=380.66 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.05 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.05 $\sigma_{m,d}$=39.76 Sfr.=0.29

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=3.81
  Sollecitazioni: N=34.12 T_z=-287.63 M_y=0.00 T_y=-30.23 M_z=0.00 M_x=2.44
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.07 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 50 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-33.53 T_z=1111.55 M_y=0.00 T_y=94.36 M_z=0.00 M_x=8.18
  Resistenze: K_{mod}=0.90
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 62 SLU Xl=1.90
  Sollecitazioni: N=5.10 T_z=0.00 M_y=-394.67 T_y=0.00 M_z=77.12 M_x=3.22
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=25.38 Sfr.=0.16

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 50 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-33.53 T_z=1111.55 M_y=0.00 T_y=94.36 M_z=0.00 M_x=8.18
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=4.88 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-33.53 T_z=1111.55 M_y=0.00 T_y=94.36 M_z=0.00 M_x=8.18
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=4.88 Sfr.=0.22

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 50 SLU Xl=1.90
  Sollecitazioni: N=-33.53 T_z=0.00 M_y=-1057.80 T_y=0.00 M_z=89.79 M_x=8.18
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.07 $\sigma_{m,d}$=-60.71 Sfr.=0.40

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.90
  Sollecitazioni: N=-33.53 T_z=0.00 M_y=-1057.80 T_y=0.00 M_z=89.79 M_x=8.18
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70

Tensioni: $\sigma_{m,d}$=60.71 Sfr.=0.40

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-33.53 T_z=1111.55 M_y=0.00 T_y=94.36 M_z=0.00 M_x=8.18
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.07 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.39 (L/970) $f_{Z,L}$=0.39 (L/977)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.24 (L/1577) $f_{Z,L}$=0.24 (L/1585)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.51 (L/741) $f_{Z,L}$=0.51 (L/747)

Asta n. 2010 (-2214 -2215) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU I Xl=1.89
Sollecitazioni: N=5.24 T_z=0.00 M_y=-270.40 T_y=0.00 M_z=28.42 M_x=-2.56
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=378.34 $\lambda_{rel,y}$=1.47 $\lambda_{rel,z}$=2.05 $K_{c,y}$=0.42 $K_{c,z}$=0.23
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.04 $\sigma_{m,d}$=90.43 Sfr.=0.32

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=5.24 T_z=285.88 M_y=0.00 T_y=30.05 M_z=0.00 M_x=-2.56
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.04 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=5.24 T_z=285.88 M_y=0.00 T_y=30.05 M_z=0.00 M_x=-2.56
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.89
Sollecitazioni: N=5.24 T_z=0.00 M_y=-270.40 T_y=0.00 M_z=28.42 M_x=-2.56
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.04 $\sigma_{m,d}$=90.43 Sfr.=0.29

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=3.78
Sollecitazioni: N=5.24 T_z=-285.88 M_y=0.00 T_y=-30.05 M_z=0.00 M_x=-2.56
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=4.17 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=3.78
Sollecitazioni: N=5.24 T_z=-285.88 M_y=0.00 T_y=-30.05 M_z=0.00 M_x=-2.56
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=4.17 Sfr.=0.10

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.89
Sollecitazioni: N=5.24 T_z=0.00 M_y=-270.40 T_y=0.00 M_z=28.42 M_x=-2.56
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=90.43 Sfr.=0.29

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 23 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=1.19 T_z=0.00 M_y=-643.25 T_y=0.00 M_z=67.61 M_x=-5.62
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=378.34 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.00 $\sigma_{m,d}$=37.73 Sfr.=0.24

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 50 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-29.80 T_z=0.00 M_y=-1044.97 T_y=0.00 M_z=88.70 M_x=-8.77
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=378.34 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=59.97 Sfr.=0.39

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 50 SLU
Sollecitazioni: N=-29.80
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-783.73
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=66.53
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=378.34 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.06 $\sigma_{m,d}$=44.98 Sfr.=0.29

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=37.74 T_z=285.88 M_y=0.00 T_y=30.05 M_z=0.00 M_x=-2.61
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.08 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-29.80 T_z=1104.79 M_y=0.00 T_y=93.78 M_z=0.00 M_x=-8.77
Resistenze: K_{mod}=0.90

Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 23 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=1.19 T_z=0.00 M_y=-643.25 T_y=0.00 M_z=67.61 M_x=-5.62
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.00 $\sigma_{m,d}$=37.73 Sfr.=0.24

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-29.80 T_z=1104.79 M_y=0.00 T_y=93.78 M_z=0.00 M_x=-8.77
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=4.85 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-29.80 T_z=1104.79 M_y=0.00 T_y=93.78 M_z=0.00 M_x=-8.77
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=4.85 Sfr.=0.22

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 50 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-29.80 T_z=0.00 M_y=-1044.97 T_y=0.00 M_z=88.70 M_x=-8.77
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.06 $\sigma_{m,d}$=-59.97 Sfr.=0.39

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-29.80 T_z=0.00 M_y=-1044.97 T_y=0.00 M_z=88.70 M_x=-8.77
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=59.97 Sfr.=0.39

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-29.80 T_z=1104.79 M_y=0.00 T_y=93.78 M_z=0.00 M_x=-8.77
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.06 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.38 (L/989) $f_{Z,L}$=0.38 (L/997)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.24 (L/1609) $f_{Z,L}$=0.23 (L/1618)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.50 (L/756) $f_{Z,L}$=0.50 (L/762)

Asta n. 2010 (-2215 -2216) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU I Xl=1.89
Sollecitazioni: N=2.43 T_z=0.00 M_y=-269.91 T_y=0.00 M_z=28.37 M_x=2.48
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=378.00 $\lambda_{rel,y}$=1.47 $\lambda_{rel,z}$=2.04 $K_{c,y}$=0.42 $K_{c,z}$=0.23
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 $\sigma_{m,d}$=90.26 Sfr.=0.31

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=2.43 T_z=285.62 M_y=0.00 T_y=30.02 M_z=0.00 M_x=2.48
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=2.43 T_z=285.62 M_y=0.00 T_y=30.02 M_z=0.00 M_x=2.48
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.89
Sollecitazioni: N=2.43 T_z=0.00 M_y=-269.91 T_y=0.00 M_z=28.37 M_x=2.48
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 $\sigma_{m,d}$=90.26 Sfr.=0.29

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=2.43 T_z=285.62 M_y=0.00 T_y=30.02 M_z=0.00 M_x=2.48
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=4.16 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=2.43 T_z=285.62 M_y=0.00 T_y=30.02 M_z=0.00 M_x=2.48
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=4.16 Sfr.=0.10

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.89
Sollecitazioni: N=2.43 T_z=0.00 M_y=-269.91 T_y=0.00 M_z=28.37 M_x=2.48
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=90.26 Sfr.=0.29

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 62 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=3.29 T_z=0.00 M_y=-389.18 T_y=0.00 M_z=76.05 M_x=3.54
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17

L=378.00 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=25.02 Sfr.=0.16

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 50 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-33.86 T_z=0.00 M_y=-1043.08 T_y=0.00 M_z=88.54 M_x=8.45
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=378.00 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=59.86 Sfr.=0.39

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 50 SLU
Sollecitazioni: N=-33.86
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-782.31
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=66.41
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=378.00 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.07 $\sigma_{m,d}$=44.90 Sfr.=0.29

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=125.38 T_z=285.62 M_y=0.00 T_y=30.02 M_z=0.00 M_x=2.52
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.26 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-33.86 T_z=1103.79 M_y=0.00 T_y=93.70 M_z=0.00 M_x=8.45
Resistenze: K_{mod}=0.90
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 62 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=3.29 T_z=0.00 M_y=-389.18 T_y=0.00 M_z=76.05 M_x=3.54
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=25.02 Sfr.=0.16

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-33.86 T_z=1103.79 M_y=0.00 T_y=93.70 M_z=0.00 M_x=8.45
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=4.85 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-33.86 T_z=1103.79 M_y=0.00 T_y=93.70 M_z=0.00 M_x=8.45
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=4.85 Sfr.=0.22

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 50 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-33.86 T_z=0.00 M_y=-1043.08 T_y=0.00 M_z=88.54 M_x=8.45
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.07 $\sigma_{m,d}$=-59.86 Sfr.=0.39

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-33.86 T_z=0.00 M_y=-1043.08 T_y=0.00 M_z=88.54 M_x=8.45
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=59.86 Sfr.=0.39

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-120.52 T_z=285.62 M_y=0.00 T_y=30.02 M_z=0.00 M_x=2.52
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.25 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.38 (L/991) $f_{Z,L}$=0.38 (L/998)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.23 (L/1611) $f_{Z,L}$=0.23 (L/1620)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.50 (L/757) $f_{Z,L}$=0.49 (L/763)

Asta n. 2010 (-2216 -2217) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=1.79
Sollecitazioni: N=-6.53 T_z=0.00 M_y=-241.21 T_y=0.00 M_z=25.35 M_x=-2.58
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=357.35 $\lambda_{rel,m}$=0.40 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=80.66 Sfr.=0.28

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
Sollecitazioni: N=-6.54
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-180.91
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=19.01
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=357.35 $\lambda_{rel,y}$=1.39 $\lambda_{rel,z}$=1.93 $K_{c,y}$=0.47 $K_{c,z}$=0.25
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.05 $\sigma_{m,d}$=60.50 Sfr.=0.21

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-6.53 T_z=270.00 M_y=0.00 T_y=28.38 M_z=0.00 M_x=-2.58
  Resistenze: K_{fi}=1.25
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-6.53 T_z=270.00 M_y=0.00 T_y=28.38 M_z=0.00 M_x=-2.58
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=3.94 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-6.53 T_z=270.00 M_y=0.00 T_y=28.38 M_z=0.00 M_x=-2.58
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=3.94 Sfr.=0.09

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.79
  Sollecitazioni: N=-6.53 T_z=0.00 M_y=-241.21 T_y=0.00 M_z=25.35 M_x=-2.58
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.05 $\sigma_{m,d}$=-80.66 Sfr.=0.26

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.79
  Sollecitazioni: N=-6.53 T_z=0.00 M_y=-241.21 T_y=0.00 M_z=25.35 M_x=-2.58
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=80.66 Sfr.=0.26

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=3.57
  Sollecitazioni: N=-6.54 T_z=-269.99 M_y=0.00 T_y=-28.38 M_z=0.00 M_x=-2.58
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.05 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 1 SND Xl=1.79
  Sollecitazioni: N=122.69 T_z=0.00 M_y=-241.21 T_y=0.00 M_z=25.35 M_x=-2.75
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
  L=357.35 $\lambda_{rel,y}$=0.82 $\lambda_{rel,z}$=0.99 $K_{c,y}$=0.89 $K_{c,z}$=0.78
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.26 $\sigma_{m,d}$=14.15 Sfr.=0.08

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 50 SLU Xl=1.79
  Sollecitazioni: N=-51.95 T_z=0.00 M_y=-932.14 T_y=0.00 M_z=79.13 M_x=-8.97
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=357.35 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=53.49 Sfr.=0.35

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 50 SLU
  Sollecitazioni: N=-51.96
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-699.11
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=59.35
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=357.35 $\lambda_{rel,y}$=0.82 $\lambda_{rel,z}$=0.99 $K_{c,y}$=0.89 $K_{c,z}$=0.78
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.11 $\sigma_{m,d}$=40.12 Sfr.=0.26

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=122.69 T_z=270.00 M_y=0.00 T_y=28.38 M_z=0.00 M_x=-2.75
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.26 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 50 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-51.93 T_z=1043.43 M_y=0.00 T_y=88.57 M_z=0.00 M_x=-8.97
  Resistenze: K_{mod}=0.90
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 1 SND Xl=1.79
  Sollecitazioni: N=122.69 T_z=0.00 M_y=-241.21 T_y=0.00 M_z=25.35 M_x=-2.75
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.26 $\sigma_{m,d}$=14.15 Sfr.=0.08

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 50 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-51.93 T_z=1043.43 M_y=0.00 T_y=88.57 M_z=0.00 M_x=-8.97
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=4.58 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.04

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-51.93 T_z=1043.43 M_y=0.00 T_y=88.57 M_z=0.00 M_x=-8.97
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=4.58 Sfr.=0.21

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 50 SLU Xl=1.79
  Sollecitazioni: N=-51.95 T_z=0.00 M_y=-932.14 T_y=0.00 M_z=79.13 M_x=-8.97
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.11 $\sigma_{m,d}$=-53.49 Sfr.=0.35

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.79
  Sollecitazioni: N=-51.95 T_z=0.00 M_y=-932.14 T_y=0.00 M_z=79.13 M_x=-8.97
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=53.49 Sfr.=0.35

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=3.57
  Sollecitazioni: N=-135.76 T_z=-269.99 M_y=0.00 T_y=-28.38 M_z=0.00 M_x=-2.75
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.28 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.30 (L/1172) $f_{Z,L}$=0.30 (L/1181)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.19 (L/1906) $f_{Z,L}$=0.19 (L/1917)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.40 (L/896) $f_{Z,L}$=0.40 (L/903)

Asta n. 2010 (-2217 -2218) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU I Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=1.05 T_z=0.00 M_y=-268.95 T_y=0.00 M_z=28.27 M_x=2.55
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
  L=377.36 $\lambda_{rel,y}$=1.47 $\lambda_{rel,z}$=2.04 $K_{c,y}$=0.43 $K_{c,z}$=0.23
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=89.94 Sfr.=0.31

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=1.05 T_z=285.09 M_y=0.00 T_y=29.96 M_z=0.00 M_x=2.55
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=1.05 T_z=285.09 M_y=0.00 T_y=29.96 M_z=0.00 M_x=2.55
  Resistenze: K_{fi}=1.25
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=1.05 T_z=0.00 M_y=-268.95 T_y=0.00 M_z=28.27 M_x=2.55
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=89.94 Sfr.=0.29

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=1.05 T_z=285.09 M_y=0.00 T_y=29.96 M_z=0.00 M_x=2.55
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=4.16 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=1.05 T_z=285.09 M_y=0.00 T_y=29.96 M_z=0.00 M_x=2.55
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=4.16 Sfr.=0.10

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=1.05 T_z=0.00 M_y=-268.95 T_y=0.00 M_z=28.27 M_x=2.55
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=89.94 Sfr.=0.29

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 63 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=9.16 T_z=0.00 M_y=-736.95 T_y=0.00 M_z=98.47 M_x=6.23
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=377.36 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 $\sigma_{m,d}$=44.54 Sfr.=0.29

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 50 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-65.23 T_z=0.00 M_y=-1039.35 T_y=0.00 M_z=88.23 M_x=8.78
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=377.36 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=59.65 Sfr.=0.39

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 50 SLU
  Sollecitazioni: N=-65.23
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.01 $M_{y,eq}$=-779.51
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=66.17
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=377.36 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.14 $\sigma_{m,d}$=44.74 Sfr.=0.29

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=236.22 T_z=285.09 M_y=0.00 T_y=29.96 M_z=0.00 M_x=2.67
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.49 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 50 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-65.22 T_z=1101.71 M_y=0.00 T_y=93.52 M_z=0.00 M_x=8.78
  Resistenze: K_{mod}=0.90
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 63 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=9.16 T_z=0.00 M_y=-736.95 T_y=0.00 M_z=98.47 M_x=6.23
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 $\sigma_{m,d}$=44.54 Sfr.=0.29

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 50 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-65.22 T_z=1101.71 M_y=0.00 T_y=93.52 M_z=0.00 M_x=8.78
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=4.84 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-65.22 T_z=1101.71 M_y=0.00 T_y=93.52 M_z=0.00 M_x=8.78
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=4.84 Sfr.=0.22

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 50 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-65.23 T_z=0.00 M_y=-1039.35 T_y=0.00 M_z=88.23 M_x=8.78
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.14 $\sigma_{m,d}$=-59.65 Sfr.=0.39

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-65.23 T_z=0.00 M_y=-1039.35 T_y=0.00 M_z=88.23 M_x=8.78
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=59.65 Sfr.=0.39

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=3.77
  Sollecitazioni: N=-234.12 T_z=-285.09 M_y=0.00 T_y=-29.96 M_z=0.00 M_x=2.67
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.49 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.38 (L/996) $f_{Z,L}$=0.38 (L/1003)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.23 (L/1619) $f_{Z,L}$=0.23 (L/1628)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.50 (L/761) $f_{Z,L}$=0.49 (L/768)

Asta n. 2010 (-2218 -2219) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-9.12 T_z=0.00 M_y=-270.36 T_y=0.00 M_z=28.42 M_x=-2.53
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=378.36 $\lambda_{rel,m}$=0.42 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=90.41 Sfr.=0.32

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
  Sollecitazioni: N=-9.12
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.01 $M_{y,eq}$=-202.77
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=21.31
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=378.36 $\lambda_{rel,y}$=1.47 $\lambda_{rel,z}$=2.05 $K_{c,y}$=0.42 $K_{c,z}$=0.23
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.06 $\sigma_{m,d}$=67.81 Sfr.=0.24

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-9.12 T_z=285.83 M_y=0.00 T_y=30.04 M_z=0.00 M_x=-2.53
  Resistenze: K_{fi}=1.25
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=3.78
  Sollecitazioni: N=-9.12 T_z=-285.84 M_y=0.00 T_y=-30.04 M_z=0.00 M_x=-2.53
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=4.17 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=3.78
  Sollecitazioni: N=-9.12 T_z=-285.84 M_y=0.00 T_y=-30.04 M_z=0.00 M_x=-2.53
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=4.17 Sfr.=0.10

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-9.12 T_z=0.00 M_y=-270.36 T_y=0.00 M_z=28.42 M_x=-2.53
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.06 $\sigma_{m,d}$=-90.41 Sfr.=0.29

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.89

Sollecitazioni: N=-9.12 T_z=0.00 M_y=-270.36 T_y=0.00 M_z=28.42 M_x=-2.53
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=90.41 Sfr.=0.29

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=3.78
Sollecitazioni: N=-9.12 T_z=-285.84 M_y=0.00 T_y=-30.04 M_z=0.00 M_x=-2.53
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.06 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 65 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=3.51 T_z=0.00 M_y=-491.15 T_y=0.00 M_z=72.74 M_x=-4.20
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=378.36 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=30.13 Sfr.=0.19

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 50 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-88.23 T_z=0.00 M_y=-1044.79 T_y=0.00 M_z=88.69 M_x=-8.81
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=378.36 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=59.96 Sfr.=0.39

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 50 SLU
Sollecitazioni: N=-88.24
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.05 $M_{y,eq}$=-783.60
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.01 $M_{z,eq}$=66.52
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=378.36 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.18 $\sigma_{m,d}$=44.97 Sfr.=0.30

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=234.60 T_z=285.83 M_y=0.00 T_y=30.04 M_z=0.00 M_x=-2.71
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.49 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-88.23 T_z=1104.58 M_y=0.00 T_y=93.77 M_z=0.00 M_x=-8.81
Resistenze: K_{mod}=0.90
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 65 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=3.51 T_z=0.00 M_y=-491.15 T_y=0.00 M_z=72.74 M_x=-4.20
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=30.13 Sfr.=0.19

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 50 SLU Xl=3.78
Sollecitazioni: N=-88.24 T_z=-1104.61 M_y=0.00 T_y=-93.77 M_z=0.00 M_x=-8.81
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=4.85 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=3.78
Sollecitazioni: N=-88.24 T_z=-1104.61 M_y=0.00 T_y=-93.77 M_z=0.00 M_x=-8.81
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=4.85 Sfr.=0.22

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 50 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-88.23 T_z=0.00 M_y=-1044.79 T_y=0.00 M_z=88.69 M_x=-8.81
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.18 $\sigma_{m,d}$=-59.96 Sfr.=0.39

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-88.23 T_z=0.00 M_y=-1044.79 T_y=0.00 M_z=88.69 M_x=-8.81
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=59.96 Sfr.=0.39

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=3.78
Sollecitazioni: N=-252.83 T_z=-285.84 M_y=0.00 T_y=-30.04 M_z=0.00 M_x=-2.71
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.53 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.38 (L/988) $f_{z,L}$=0.38 (L/995)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.24 (L/1606) $f_{z,L}$=0.23 (L/1615)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.50 (L/755) $f_{z,L}$=0.50 (L/761)

Asta n. 2010 (-2219 -2220) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-10.33 T_z=0.00 M_y=-268.95 T_y=0.00 M_z=28.27 M_x=2.54

Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=377.35 $\lambda_{rel,m}$=0.42 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=89.94 Sfr.=0.31

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
Sollecitazioni: N=-10.33
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.02 $M_{y,eq}$=-201.71
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=0.00 $M_{z,eq}$=21.20
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=377.35 $\lambda_{rel,y}$=1.47 $\lambda_{rel,z}$=2.04 $K_{c,y}$=0.43 $K_{c,z}$=0.23
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.07 $\sigma_{m,d}$=67.45 Sfr.=0.24

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-10.33 T_z=285.09 M_y=0.00 T_y=29.96 M_z=0.00 M_x=2.54
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-10.33 T_z=285.09 M_y=0.00 T_y=29.96 M_z=0.00 M_x=2.54
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=4.16 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-10.33 T_z=285.09 M_y=0.00 T_y=29.96 M_z=0.00 M_x=2.54
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=4.16 Sfr.=0.09

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-10.33 T_z=0.00 M_y=-268.95 T_y=0.00 M_z=28.27 M_x=2.54
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.07 $\sigma_{m,d}$=-89.94 Sfr.=0.29

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-10.33 T_z=0.00 M_y=-268.95 T_y=0.00 M_z=28.27 M_x=2.54
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=89.94 Sfr.=0.29

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=3.77
Sollecitazioni: N=-10.33 T_z=-285.08 M_y=0.00 T_y=-29.96 M_z=0.00 M_x=2.54
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.07 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 65 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=3.09 T_z=0.00 M_y=-488.59 T_y=0.00 M_z=72.36 M_x=4.21
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=377.35 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=29.97 Sfr.=0.19

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 50 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-91.17 T_z=0.00 M_y=-1039.33 T_y=0.00 M_z=88.23 M_x=8.83
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=377.35 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=59.65 Sfr.=0.39

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 50 SLU
Sollecitazioni: N=-91.17
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.06 $M_{y,eq}$=-779.50
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=0.00 $M_{z,eq}$=66.17
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=377.35 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.19 $\sigma_{m,d}$=44.73 Sfr.=0.29

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=357.88 T_z=285.09 M_y=0.00 T_y=29.96 M_z=0.00 M_x=2.72
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.75 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-91.17 T_z=1101.69 M_y=0.00 T_y=93.52 M_z=0.00 M_x=8.83
Resistenze: K_{mod}=0.90
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 65 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=3.09 T_z=0.00 M_y=-488.59 T_y=0.00 M_z=72.36 M_x=4.21
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=29.97 Sfr.=0.19

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-91.17 T_z=1101.69 M_y=0.00 T_y=93.52 M_z=0.00 M_x=8.83

Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=4.84 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-91.17 T_z=1101.69 M_y=0.00 T_y=93.52 M_z=0.00 M_x=8.83
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=4.84 Sfr.=0.22

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 50 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-91.17 T_z=0.00 M_y=-1039.33 T_y=0.00 M_z=88.23 M_x=8.83
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.19 $\sigma_{m,d}$=-59.65 Sfr.=0.39

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-91.17 T_z=0.00 M_y=-1039.33 T_y=0.00 M_z=88.23 M_x=8.83
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=59.65 Sfr.=0.39

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=3.77
Sollecitazioni: N=-378.54 T_z=-285.08 M_y=0.00 T_y=-29.96 M_z=0.00 M_x=2.72
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.79 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.38 (L/995) $f_{Z,L}$=0.38 (L/1003)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.23 (L/1619) $f_{Z,L}$=0.23 (L/1627)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.50 (L/761) $f_{Z,L}$=0.49 (L/767)

Asta n. 2010 (-2220 -2221) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-17.46 T_z=0.00 M_y=-270.36 T_y=0.00 M_z=28.42 M_x=-2.52
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=378.36 $\lambda_{rel,m}$=0.42 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=90.41 Sfr.=0.32

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
Sollecitazioni: N=-17.46
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.01 $M_{y,eq}$=-202.77
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=21.31
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=378.36 $\lambda_{rel,y}$=1.47 $\lambda_{rel,z}$=2.05 $K_{c,y}$=0.42 $K_{c,z}$=0.23
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.12 $\sigma_{m,d}$=67.81 Sfr.=0.24

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-17.46 T_z=285.83 M_y=0.00 T_y=30.04 M_z=0.00 M_x=-2.52
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=3.78
Sollecitazioni: N=-17.46 T_z=-285.83 M_y=0.00 T_y=-30.04 M_z=0.00 M_x=-2.52
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=4.17 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=3.78
Sollecitazioni: N=-17.46 T_z=-285.83 M_y=0.00 T_y=-30.04 M_z=0.00 M_x=-2.52
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=4.17 Sfr.=0.10

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-17.46 T_z=0.00 M_y=-270.36 T_y=0.00 M_z=28.42 M_x=-2.52
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.12 $\sigma_{m,d}$=-90.41 Sfr.=0.29

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-17.46 T_z=0.00 M_y=-270.36 T_y=0.00 M_z=28.42 M_x=-2.52
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=90.41 Sfr.=0.29

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=3.78
Sollecitazioni: N=-17.46 T_z=-285.83 M_y=0.00 T_y=-30.04 M_z=0.00 M_x=-2.52
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.12 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 62 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=25.14 T_z=0.00 M_y=-389.82 T_y=0.00 M_z=76.17 M_x=-3.39
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=378.36 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73

Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.05 $\sigma_{m,d}$=25.06 Sfr.=0.16

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 50 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-115.99 T_z=0.00 M_y=-1044.76 T_y=0.00 M_z=88.69 M_x=-8.72
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=378.36 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=59.96 Sfr.=0.39

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 50 SLU
Sollecitazioni: N=-115.99
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.05 $M_{y,eq}$=-783.57
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.01 $M_{z,eq}$=66.52
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=378.36 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.24 $\sigma_{m,d}$=44.97 Sfr.=0.30

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=377.64 T_z=285.83 M_y=0.00 T_y=30.04 M_z=0.00 M_x=-2.64
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.79 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-115.99 T_z=1104.55 M_y=0.00 T_y=93.76 M_z=0.00 M_x=-8.72
Resistenze: K_{mod}=0.90
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 62 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=25.14 T_z=0.00 M_y=-389.82 T_y=0.00 M_z=76.17 M_x=-3.39
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.05 $\sigma_{m,d}$=25.06 Sfr.=0.16

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 50 SLU Xl=3.78
Sollecitazioni: N=-115.99 T_z=-1104.57 M_y=0.00 T_y=-93.77 M_z=0.00 M_x=-8.72
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=4.85 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=3.78
Sollecitazioni: N=-115.99 T_z=-1104.57 M_y=0.00 T_y=-93.77 M_z=0.00 M_x=-8.72
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=4.85 Sfr.=0.22

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 50 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-115.99 T_z=0.00 M_y=-1044.76 T_y=0.00 M_z=88.69 M_x=-8.72
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.24 $\sigma_{m,d}$=-59.96 Sfr.=0.39

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-115.99 T_z=0.00 M_y=-1044.76 T_y=0.00 M_z=88.69 M_x=-8.72
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=59.96 Sfr.=0.39

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=3.78
Sollecitazioni: N=-412.56 T_z=-285.83 M_y=0.00 T_y=-30.04 M_z=0.00 M_x=-2.64
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.86 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.38 (L/988) $f_{z,L}$=0.38 (L/995)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.24 (L/1606) $f_{z,L}$=0.23 (L/1615)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.50 (L/755) $f_{z,L}$=0.50 (L/761)

Asta n. 2010 (-2221 -2222) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=1.55
Sollecitazioni: N=-21.43 T_z=0.00 M_y=-181.92 T_y=0.00 M_z=19.12 M_x=2.96
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=310.36 $\lambda_{rel,m}$=0.38 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=60.84 Sfr.=0.21

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
Sollecitazioni: N=-21.43
[Par.] $M_{y,sx}$=-0.00 $M_{y,dx}$=0.01 $M_{y,eq}$=-136.44
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=0.00 $M_{z,eq}$=14.34
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=310.36 $\lambda_{rel,y}$=1.20 $\lambda_{rel,z}$=1.68 $K_{c,y}$=0.60 $K_{c,z}$=0.33
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.15 $\sigma_{m,d}$=45.63 Sfr.=0.16

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.00

Sollecitazioni: N=-21.43 T_z=234.46 M_y=0.00 T_y=24.64 M_z=0.00 M_x=2.96
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-21.43 T_z=234.46 M_y=0.00 T_y=24.64 M_z=0.00 M_x=2.96
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=3.42 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-21.43 T_z=234.46 M_y=0.00 T_y=24.64 M_z=0.00 M_x=2.96
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=3.42 Sfr.=0.08

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.55
Sollecitazioni: N=-21.43 T_z=0.00 M_y=-181.92 T_y=0.00 M_z=19.12 M_x=2.96
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.15 $\sigma_{m,d}$=-60.84 Sfr.=0.20

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.55
Sollecitazioni: N=-21.43 T_z=0.00 M_y=-181.92 T_y=0.00 M_z=19.12 M_x=2.96
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=60.84 Sfr.=0.20

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-21.43 T_z=234.46 M_y=0.00 T_y=24.64 M_z=0.00 M_x=2.96
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.15 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 1 SND Xl=1.55
Sollecitazioni: N=466.89 T_z=0.00 M_y=-181.92 T_y=0.00 M_z=19.12 M_x=3.13
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
L=310.36 $\lambda_{rel,y}$=0.71 $\lambda_{rel,z}$=0.86 $K_{c,y}$=0.93 $K_{c,z}$=0.87
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.97 $\sigma_{m,d}$=10.67 Sfr.=0.06

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 50 SLU Xl=1.55
Sollecitazioni: N=-100.69 T_z=0.00 M_y=-703.00 T_y=0.00 M_z=59.68 M_x=10.29
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=310.36 $\lambda_{rel,m}$=0.25 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=40.34 Sfr.=0.26

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 50 SLU
Sollecitazioni: N=-100.69
[Par.] $M_{y,sx}$=-0.00 $M_{y,dx}$=0.03 $M_{y,eq}$=-527.25
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=0.00 $M_{z,eq}$=44.76
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=310.36 $\lambda_{rel,y}$=0.71 $\lambda_{rel,z}$=0.86 $K_{c,y}$=0.93 $K_{c,z}$=0.87
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.21 $\sigma_{m,d}$=30.26 Sfr.=0.20

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=2.90
Sollecitazioni: N=466.90 T_z=-203.19 M_y=-45.28 T_y=-21.36 M_z=4.76 M_x=3.13
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.97 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-100.69 T_z=906.05 M_y=0.00 T_y=76.91 M_z=0.00 M_x=10.29
Resistenze: K_{mod}=0.90
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 1 SND Xl=1.55
Sollecitazioni: N=466.89 T_z=0.00 M_y=-181.92 T_y=0.00 M_z=19.12 M_x=3.13
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.97 $\sigma_{m,d}$=10.67 Sfr.=0.06

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-100.69 T_z=906.05 M_y=0.00 T_y=76.91 M_z=0.00 M_x=10.29
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=3.98 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.03

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-100.69 T_z=906.05 M_y=0.00 T_y=76.91 M_z=0.00 M_x=10.29
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=3.98 Sfr.=0.18

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 50 SLU Xl=1.55
Sollecitazioni: N=-100.69 T_z=0.00 M_y=-703.00 T_y=0.00 M_z=59.68 M_x=10.29
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.21 $\sigma_{m,d}$=-40.34 Sfr.=0.26

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.55
  Sollecitazioni: N=-100.69 T_z=0.00 M_y=-703.00 T_y=0.00 M_z=59.68 M_x=10.29
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=40.34 Sfr.=0.26

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-509.76 T_z=234.46 M_y=0.00 T_y=24.64 M_z=0.00 M_x=3.13
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.06 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.17 (L/1790) $f_{Z,L}$=0.17 (L/1803)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.11 (L/2910)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.23 (L/1369) $f_{Z,L}$=0.22 (L/1379)

Asta n. 2010 (-2222 -2223) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=2.14
  Sollecitazioni: N=-25.93 T_z=0.00 M_y=-345.99 T_y=0.00 M_z=36.36 M_x=-2.13
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=428.01 $\lambda_{rel,m}$=0.44 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=115.70 Sfr.=0.40

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
  Sollecitazioni: N=-25.93
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-259.49
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=27.27
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=428.01 $\lambda_{rel,y}$=1.66 $\lambda_{rel,z}$=2.31 $K_{c,y}$=0.34 $K_{c,z}$=0.18
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.18 $\sigma_{m,d}$=86.78 Sfr.=0.31

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-25.93 T_z=323.34 M_y=0.00 T_y=33.98 M_z=0.00 M_x=-2.13
  Resistenze: K_{fi}=1.25
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=4.28
  Sollecitazioni: N=-25.93 T_z=-323.35 M_y=0.00 T_y=-33.99 M_z=0.00 M_x=-2.13
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=4.71 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=4.28
  Sollecitazioni: N=-25.93 T_z=-323.35 M_y=0.00 T_y=-33.99 M_z=0.00 M_x=-2.13
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=4.71 Sfr.=0.11

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=2.14
  Sollecitazioni: N=-25.93 T_z=0.00 M_y=-345.99 T_y=0.00 M_z=36.36 M_x=-2.13
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.18 $\sigma_{m,d}$=-115.70 Sfr.=0.37

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=2.14
  Sollecitazioni: N=-25.93 T_z=0.00 M_y=-345.99 T_y=0.00 M_z=36.36 M_x=-2.13
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=115.70 Sfr.=0.37

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-25.93 T_z=323.34 M_y=0.00 T_y=33.98 M_z=0.00 M_x=-2.13
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.18 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 1 SND Xl=2.14
  Sollecitazioni: N=503.29 T_z=0.00 M_y=-345.99 T_y=0.00 M_z=36.36 M_x=-2.15
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
  L=428.01 $\lambda_{rel,y}$=0.98 $\lambda_{rel,z}$=1.18 $K_{c,y}$=0.78 $K_{c,z}$=0.62
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.05 $\sigma_{m,d}$=20.29 Sfr.=0.11

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 50 SLU Xl=2.14
  Sollecitazioni: N=-120.41 T_z=0.00 M_y=-1337.03 T_y=0.00 M_z=113.50 M_x=-7.33
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=428.01 $\lambda_{rel,m}$=0.29 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=76.73 Sfr.=0.50

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 50 SLU
  Sollecitazioni: N=-120.42
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-1002.78
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=85.12
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70

L=428.01 $\lambda_{rel,y}$=0.98 $\lambda_{rel,z}$=1.18 $K_{c,y}$=0.78 $K_{c,z}$=0.62
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.25 $\sigma_{m,d}$=57.55 Sfr.=0.38

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=4.28
Sollecitazioni: N=503.30 T_z=-323.35 M_y=0.00 T_y=-33.99 M_z=0.00 M_x=-2.15
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.05 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-120.42 T_z=1249.52 M_y=0.00 T_y=106.07 M_z=0.00 M_x=-7.33
Resistenze: K_{mod}=0.90
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 1 SND Xl=2.14
Sollecitazioni: N=503.29 T_z=0.00 M_y=-345.99 T_y=0.00 M_z=36.36 M_x=-2.15
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.05 $\sigma_{m,d}$=20.29 Sfr.=0.11

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 50 SLU Xl=4.28
Sollecitazioni: N=-120.41 T_z=-1249.55 M_y=0.00 T_y=-106.07 M_z=0.00 M_x=-7.33
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=5.49 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.06

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=4.28
Sollecitazioni: N=-120.41 T_z=-1249.55 M_y=0.00 T_y=-106.07 M_z=0.00 M_x=-7.33
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=5.49 Sfr.=0.25

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 50 SLU Xl=2.14
Sollecitazioni: N=-120.41 T_z=0.00 M_y=-1337.03 T_y=0.00 M_z=113.50 M_x=-7.33
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.25 $\sigma_{m,d}$=-76.73 Sfr.=0.50

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=2.14
Sollecitazioni: N=-120.41 T_z=0.00 M_y=-1337.03 T_y=0.00 M_z=113.50 M_x=-7.33
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=76.73 Sfr.=0.50

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-555.15 T_z=323.34 M_y=0.00 T_y=33.98 M_z=0.00 M_x=-2.15
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.16 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.63 (L/683) $f_{Z,L}$=0.62 (L/688)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.39 (L/1111) $f_{Z,L}$=0.38 (L/1117)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.82 (L/522) $f_{Z,L}$=0.81 (L/526)

Asta n. 2010 (-2223 -2224) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU I Xl=1.62
Sollecitazioni: N=9.72 T_z=0.00 M_y=-198.89 T_y=0.00 M_z=20.90 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=324.51 $\lambda_{rel,y}$=1.26 $\lambda_{rel,z}$=1.75 $K_{c,y}$=0.55 $K_{c,z}$=0.30
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.07 $\sigma_{m,d}$=66.51 Sfr.=0.23

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=9.72 T_z=245.16 M_y=0.00 T_y=25.77 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.07 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.62
Sollecitazioni: N=9.72 T_z=0.00 M_y=-198.89 T_y=0.00 M_z=20.90 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.07 $\sigma_{m,d}$=66.51 Sfr.=0.21

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=3.25
Sollecitazioni: N=9.72 T_z=-245.16 M_y=0.00 T_y=-25.77 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=3.57 Sfr.=0.08

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.62
Sollecitazioni: N=9.72 T_z=0.00 M_y=-198.89 T_y=0.00 M_z=20.90 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=66.51 Sfr.=0.21

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 13 SLU Xl=1.62
Sollecitazioni: N=11.36 T_z=0.00 M_y=-656.80 T_y=0.00 M_z=69.03 M_x=0.00

Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,t}$=105.93
L=324.51 $\lambda_{rel,y}$=0.75 $\lambda_{rel,z}$=0.89 $K_{c,y}$=0.92 $K_{c,z}$=0.84
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 $\sigma_{m,d}$=38.52 Sfr.=0.28

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 50 SLU Xl=1.62
Sollecitazioni: N=-2.40 T_z=0.00 M_y=-768.61 T_y=0.00 M_z=65.25 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=324.51 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=44.11 Sfr.=0.29

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 50 SLU
Sollecitazioni: N=-2.40
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-576.46
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=48.93
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=324.51 $\lambda_{rel,y}$=0.75 $\lambda_{rel,z}$=0.89 $K_{c,y}$=0.92 $K_{c,z}$=0.84
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.00 $\sigma_{m,d}$=33.08 Sfr.=0.22

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=600.67 T_z=245.16 M_y=0.00 T_y=25.77 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.25 Sfr.=0.01

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 13 SLU Xl=1.62
Sollecitazioni: N=11.36 T_z=0.00 M_y=-656.80 T_y=0.00 M_z=69.03 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=105.93 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 $\sigma_{m,d}$=38.52 Sfr.=0.28

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=3.25
Sollecitazioni: N=-2.40 T_z=-947.41 M_y=0.00 T_y=-80.42 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=4.16 Sfr.=0.19

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 50 SLU Xl=1.62
Sollecitazioni: N=-2.40 T_z=0.00 M_y=-768.61 T_y=0.00 M_z=65.25 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.00 $\sigma_{m,d}$=44.11 Sfr.=0.29

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.62
Sollecitazioni: N=-2.40 T_z=0.00 M_y=-768.61 T_y=0.00 M_z=65.25 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=44.11 Sfr.=0.29

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-581.23 T_z=245.16 M_y=0.00 T_y=25.77 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.21 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.21 (L/1566) $f_{z,L}$=0.21 (L/1577)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.13 (L/2546)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.27 (L/1197) $f_{z,L}$=0.27 (L/1207)

Asta n. 2010 (-2224 292) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU I Xl=2.05
Sollecitazioni: N=24.09 T_z=0.00 M_y=-316.44 T_y=0.00 M_z=33.26 M_x=-3.31
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=409.28 $\lambda_{rel,y}$=1.59 $\lambda_{rel,z}$=2.21 $K_{c,y}$=0.37 $K_{c,z}$=0.19
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.17 $\sigma_{m,d}$=105.82 Sfr.=0.37

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU I Xl=4.09
Sollecitazioni: N=24.09 T_z=-309.29 M_y=0.00 T_y=-32.51 M_z=0.00 M_x=-3.31
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.17 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=24.08 T_z=309.25 M_y=0.00 T_y=32.50 M_z=0.00 M_x=-3.31
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU I Xl=2.05
Sollecitazioni: N=24.09 T_z=0.00 M_y=-316.44 T_y=0.00 M_z=33.26 M_x=-3.31
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.17 $\sigma_{m,d}$=105.82 Sfr.=0.34

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=4.09
Sollecitazioni: N=24.09 T_z=-309.29 M_y=0.00 T_y=-32.51 M_z=0.00 M_x=-3.31

Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=4.51 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=4.09
Sollecitazioni: N=24.09 T_z=-309.29 M_y=0.00 T_y=-32.51 M_z=0.00 M_x=-3.31
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=4.51 Sfr.=0.10

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=2.05
Sollecitazioni: N=24.09 T_z=0.00 M_y=-316.44 T_y=0.00 M_z=33.26 M_x=-3.31
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=105.82 Sfr.=0.34

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 50 SLU Xl=2.05
Sollecitazioni: N=80.48 T_z=0.00 M_y=-1222.79 T_y=0.00 M_z=103.56 M_x=-10.69
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=409.28 $\lambda_{rel,y}$=0.94 $\lambda_{rel,z}$=1.13 $K_{c,y}$=0.81 $K_{c,z}$=0.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.17 $\sigma_{m,d}$=70.16 Sfr.=0.46

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 1 SND Xl=2.05
Sollecitazioni: N=-330.51 T_z=0.00 M_y=-316.44 T_y=0.00 M_z=33.26 M_x=-3.47
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=409.28 $\lambda_{rel,m}$=0.29 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=18.56 Sfr.=0.10

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 1 SND
Sollecitazioni: N=-330.51
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-237.33
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=24.94
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=409.28 $\lambda_{rel,y}$=0.94 $\lambda_{rel,z}$=1.13 $K_{c,y}$=0.81 $K_{c,z}$=0.66
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.69 $\sigma_{m,d}$=13.92 Sfr.=0.08

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=4.09
Sollecitazioni: N=378.69 T_z=-309.29 M_y=0.00 T_y=-32.51 M_z=0.00 M_x=-3.47
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.79 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 13 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=85.96 T_z=1021.16 M_y=0.00 T_y=107.33 M_z=0.00 M_x=-9.93
Resistenze: K_{mod}=0.80
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 50 SLU Xl=2.05
Sollecitazioni: N=80.48 T_z=0.00 M_y=-1222.79 T_y=0.00 M_z=103.56 M_x=-10.69
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.17 $\sigma_{m,d}$=70.16 Sfr.=0.46

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 50 SLU Xl=4.09
Sollecitazioni: N=80.55 T_z=-1195.12 M_y=0.00 T_y=-101.22 M_z=0.00 M_x=-10.69
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=5.25 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.06

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=4.09
Sollecitazioni: N=80.55 T_z=-1195.12 M_y=0.00 T_y=-101.22 M_z=0.00 M_x=-10.69
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=5.25 Sfr.=0.24

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 1 SND Xl=2.05
Sollecitazioni: N=-330.51 T_z=0.00 M_y=-316.44 T_y=0.00 M_z=33.26 M_x=-3.47
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.69 $\sigma_{m,d}$=-18.56 Sfr.=0.10

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=2.05
Sollecitazioni: N=80.48 T_z=0.00 M_y=-1222.79 T_y=0.00 M_z=103.56 M_x=-10.69
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=70.16 Sfr.=0.46

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-330.51 T_z=309.25 M_y=0.00 T_y=32.50 M_z=0.00 M_x=-3.47
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.69 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.52 (L/780) $f_{z,L}$=0.52 (L/786)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.32 (L/1268) $f_{z,L}$=0.32 (L/1275)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.69 (L/596) $f_{z,L}$=0.68 (L/601)

Asta n. 2010 (292 293) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU I Xl=0.88
  Sollecitazioni: N=13.90 T_z=0.00 M_y=-57.94 T_y=0.00 M_z=6.09 M_x=7.86
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
  L=175.45 $\lambda_{rel,y}$=0.68 $\lambda_{rel,z}$=0.95 $K_{c,y}$=0.94 $K_{c,z}$=0.81
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.10 $\sigma_{m,d}$=19.38 Sfr.=0.07

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU I Xl=1.75
  Sollecitazioni: N=13.91 T_z=-131.93 M_y=0.00 T_y=-13.87 M_z=0.00 M_x=7.86
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.10 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=13.90 T_z=132.27 M_y=0.00 T_y=13.90 M_z=0.00 M_x=7.86
  Resistenze: K_{fi}=1.25
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.02 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.88
  Sollecitazioni: N=13.90 T_z=0.00 M_y=-57.94 T_y=0.00 M_z=6.09 M_x=7.86
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.10 $\sigma_{m,d}$=19.38 Sfr.=0.06

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=13.90 T_z=132.27 M_y=0.00 T_y=13.90 M_z=0.00 M_x=7.86
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=1.93 $\tau_{tor,d}$=0.02 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=13.90 T_z=132.27 M_y=0.00 T_y=13.90 M_z=0.00 M_x=7.86
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=1.93 Sfr.=0.04

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.88
  Sollecitazioni: N=13.90 T_z=0.00 M_y=-57.94 T_y=0.00 M_z=6.09 M_x=7.86
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=19.38 Sfr.=0.06

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 50 SLU Xl=0.88
  Sollecitazioni: N=42.34 T_z=0.00 M_y=-223.78 T_y=0.00 M_z=18.91 M_x=24.44
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=175.45 $\lambda_{rel,y}$=0.40 $\lambda_{rel,z}$=0.48 $K_{c,y}$=0.99 $K_{c,z}$=0.98
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.09 $\sigma_{m,d}$=12.84 Sfr.=0.08

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 1 SND Xl=0.88
  Sollecitazioni: N=-51.81 T_z=0.00 M_y=-57.94 T_y=0.00 M_z=6.09 M_x=8.13
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=175.45 $\lambda_{rel,m}$=0.19 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=3.40 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 1 SND
  Sollecitazioni: N=-51.81
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-43.46
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=4.57
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=175.45 $\lambda_{rel,y}$=0.40 $\lambda_{rel,z}$=0.48 $K_{c,y}$=0.99 $K_{c,z}$=0.98
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.11 $\sigma_{m,d}$=2.55 Sfr.=0.01

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=1.75
  Sollecitazioni: N=79.62 T_z=-131.93 M_y=0.00 T_y=-13.87 M_z=0.00 M_x=8.13
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.17 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 13 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=39.42 T_z=436.59 M_y=0.00 T_y=45.89 M_z=0.00 M_x=22.73
  Resistenze: K_{mod}=0.80
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.03 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 50 SLU Xl=0.88
  Sollecitazioni: N=42.34 T_z=0.00 M_y=-223.78 T_y=0.00 M_z=18.91 M_x=24.44
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.09 $\sigma_{m,d}$=12.84 Sfr.=0.08

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 50 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=42.33 T_z=510.91 M_y=0.00 T_y=43.17 M_z=0.00 M_x=24.44
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=2.24 $\tau_{tor,d}$=0.03 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=0.00

Sollecitazioni: N=42.33 T_z=510.91 M_y=0.00 T_y=43.17 M_z=0.00 M_x=24.44
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=2.24 Sfr.=0.10

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 1 SND Xl=0.88
Sollecitazioni: N=-51.81 T_z=0.00 M_y=-57.94 T_y=0.00 M_z=6.09 M_x=8.13
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.11 $\sigma_{m,d}$=-3.40 Sfr.=0.02

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=0.88
Sollecitazioni: N=42.34 T_z=0.00 M_y=-223.78 T_y=0.00 M_z=18.91 M_x=24.44
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=12.84 Sfr.=0.08

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-51.81 T_z=132.27 M_y=0.00 T_y=13.90 M_z=0.00 M_x=8.13
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.11 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.02 (L/9944)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.01 (L/16209)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.02 (L/7602)

Asta n. 2011 (-2251 -2252) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=1.90
Sollecitazioni: N=-53.73 T_z=0.00 M_y=-284.25 T_y=0.00 M_z=29.88 M_x=3.05
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=380.66 $\lambda_{rel,m}$=0.42 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=95.06 Sfr.=0.33

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
Sollecitazioni: N=-53.73
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-213.19
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=22.41
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=380.66 $\lambda_{rel,y}$=1.48 $\lambda_{rel,z}$=2.06 $K_{c,y}$=0.42 $K_{c,z}$=0.22
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.37 $\sigma_{m,d}$=71.29 Sfr.=0.25

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-53.73 T_z=298.69 M_y=0.00 T_y=31.39 M_z=0.00 M_x=3.05
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=3.81
Sollecitazioni: N=-53.73 T_z=-298.69 M_y=0.00 T_y=-31.39 M_z=0.00 M_x=3.05
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=4.35 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=3.81
Sollecitazioni: N=-53.73 T_z=-298.69 M_y=0.00 T_y=-31.39 M_z=0.00 M_x=3.05
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=4.35 Sfr.=0.10

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.90
Sollecitazioni: N=-53.73 T_z=0.00 M_y=-284.25 T_y=0.00 M_z=29.88 M_x=3.05
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.37 $\sigma_{m,d}$=-95.06 Sfr.=0.30

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.90
Sollecitazioni: N=-53.73 T_z=0.00 M_y=-284.25 T_y=0.00 M_z=29.88 M_x=3.05
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=95.06 Sfr.=0.30

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-53.73 T_z=298.69 M_y=0.00 T_y=31.39 M_z=0.00 M_x=3.05
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.37 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 1 SND Xl=1.90
Sollecitazioni: N=12.10 T_z=0.00 M_y=-284.25 T_y=0.00 M_z=29.88 M_x=3.16
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
L=380.66 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.05 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.03 $\sigma_{m,d}$=16.67 Sfr.=0.09

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 50 SLU Xl=1.90
Sollecitazioni: N=-138.94 T_z=0.00 M_y=-1103.07 T_y=0.00 M_z=93.60 M_x=10.53

Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=380.66 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=63.30 Sfr.=0.41

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 13 SLU
Sollecitazioni: N=-122.03
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-706.70
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=74.28
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=380.66 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.05 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.25 $\sigma_{m,d}$=41.45 Sfr.=0.31

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=3.81
Sollecitazioni: N=12.10 T_z=-298.69 M_y=0.00 T_y=-31.39 M_z=0.00 M_x=3.16
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.03 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-138.94 T_z=1159.12 M_y=0.00 T_y=98.35 M_z=0.00 M_x=10.53
Resistenze: K_{mod}=0.90
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 1 SND Xl=1.90
Sollecitazioni: N=12.10 T_z=0.00 M_y=-284.25 T_y=0.00 M_z=29.88 M_x=3.16
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.03 $\sigma_{m,d}$=16.67 Sfr.=0.09

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-138.94 T_z=1159.12 M_y=0.00 T_y=98.35 M_z=0.00 M_x=10.53
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=5.09 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.06

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-138.94 T_z=1159.12 M_y=0.00 T_y=98.35 M_z=0.00 M_x=10.53
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=5.09 Sfr.=0.23

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 50 SLU Xl=1.90
Sollecitazioni: N=-138.94 T_z=0.00 M_y=-1103.07 T_y=0.00 M_z=93.60 M_x=10.53
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.29 $\sigma_{m,d}$=-63.30 Sfr.=0.41

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.90
Sollecitazioni: N=-138.94 T_z=0.00 M_y=-1103.07 T_y=0.00 M_z=93.60 M_x=10.53
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=63.30 Sfr.=0.41

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-138.94 T_z=1159.12 M_y=0.00 T_y=98.35 M_z=0.00 M_x=10.53
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.29 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.41 (L/930) $f_{Z,L}$=0.41 (L/937)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.25 (L/1509) $f_{Z,L}$=0.25 (L/1517)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.53 (L/712) $f_{Z,L}$=0.53 (L/717)

Asta n. 2011 (-2252 -2253) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-57.49 T_z=0.00 M_y=-280.80 T_y=0.00 M_z=29.51 M_x=-3.02
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=378.34 $\lambda_{rel,m}$=0.42 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=93.90 Sfr.=0.33

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
Sollecitazioni: N=-57.49
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-210.60
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=0.00 $M_{z,eq}$=22.14
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=378.34 $\lambda_{rel,y}$=1.47 $\lambda_{rel,z}$=2.05 $K_{c,y}$=0.42 $K_{c,z}$=0.23
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.40 $\sigma_{m,d}$=70.43 Sfr.=0.25

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-57.49 T_z=296.87 M_y=0.00 T_y=31.20 M_z=0.00 M_x=-3.02
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=3.78
  Sollecitazioni: N=-57.49 T_z=-296.87 M_y=0.00 T_y=-31.20 M_z=0.00 M_x=-3.02
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=4.33 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=3.78
  Sollecitazioni: N=-57.49 T_z=-296.87 M_y=0.00 T_y=-31.20 M_z=0.00 M_x=-3.02
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=4.33 Sfr.=0.10

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-57.49 T_z=0.00 M_y=-280.80 T_y=0.00 M_z=29.51 M_x=-3.02
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.40 $\sigma_{m,d}$=-93.90 Sfr.=0.30

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-57.49 T_z=0.00 M_y=-280.80 T_y=0.00 M_z=29.51 M_x=-3.02
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=93.90 Sfr.=0.30

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-57.49 T_z=296.87 M_y=0.00 T_y=31.20 M_z=0.00 M_x=-3.02
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.40 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 7 SND Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=56.75 T_z=0.00 M_y=-280.80 T_y=0.00 M_z=29.51 M_x=-3.34
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
  L=378.34 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.12 $\sigma_{m,d}$=16.47 Sfr.=0.09

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 50 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-113.46 T_z=0.00 M_y=-1089.69 T_y=0.00 M_z=92.46 M_x=-10.25
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=378.34 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=62.53 Sfr.=0.41

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 50 SLU
  Sollecitazioni: N=-113.46
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-817.26
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=0.00 $M_{z,eq}$=69.35
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=378.34 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.24 $\sigma_{m,d}$=46.90 Sfr.=0.31

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=56.75 T_z=296.87 M_y=0.00 T_y=31.20 M_z=0.00 M_x=-3.34
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.12 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 50 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-113.46 T_z=1152.06 M_y=0.00 T_y=97.76 M_z=0.00 M_x=-10.25
  Resistenze: K_{mod}=0.90
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 7 SND Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=56.75 T_z=0.00 M_y=-280.80 T_y=0.00 M_z=29.51 M_x=-3.34
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.12 $\sigma_{m,d}$=16.47 Sfr.=0.09

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 50 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-113.46 T_z=1152.06 M_y=0.00 T_y=97.76 M_z=0.00 M_x=-10.25
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=5.06 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-113.46 T_z=1152.06 M_y=0.00 T_y=97.76 M_z=0.00 M_x=-10.25
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=5.06 Sfr.=0.23

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 50 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-113.46 T_z=0.00 M_y=-1089.69 T_y=0.00 M_z=92.46 M_x=-10.25
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.24 $\sigma_{m,d}$=-62.53 Sfr.=0.41

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-113.46 T_z=0.00 M_y=-1089.69 T_y=0.00 M_z=92.46 M_x=-10.25
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=62.53 Sfr.=0.41

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 63 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-177.12 T_z=816.16 M_y=0.00 T_y=109.11 M_z=0.00 M_x=-7.66
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.37 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.40 (L/949) $f_{Z,L}$=0.40 (L/956)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.25 (L/1539) $f_{Z,L}$=0.24 (L/1547)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.52 (L/726) $f_{Z,L}$=0.52 (L/732)

Asta n. 2011 (-2253 -2254) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-58.86 T_z=0.00 M_y=-280.29 T_y=0.00 M_z=29.46 M_x=2.81
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=378.00 $\lambda_{rel,m}$=0.42 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=93.73 Sfr.=0.33

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
  Sollecitazioni: N=-58.86
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-210.22
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=0.00 $M_{z,eq}$=22.09
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=378.00 $\lambda_{rel,y}$=1.47 $\lambda_{rel,z}$=2.04 $K_{c,y}$=0.42 $K_{c,z}$=0.23
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.41 $\sigma_{m,d}$=70.30 Sfr.=0.25

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-58.86 T_z=296.60 M_y=0.00 T_y=31.17 M_z=0.00 M_x=2.81
  Resistenze: K_{fi}=1.25
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-58.86 T_z=296.60 M_y=0.00 T_y=31.17 M_z=0.00 M_x=2.81
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=4.32 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-58.86 T_z=296.60 M_y=0.00 T_y=31.17 M_z=0.00 M_x=2.81
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=4.32 Sfr.=0.10

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-58.86 T_z=0.00 M_y=-280.29 T_y=0.00 M_z=29.46 M_x=2.81
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.41 $\sigma_{m,d}$=-93.73 Sfr.=0.30

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-58.86 T_z=0.00 M_y=-280.29 T_y=0.00 M_z=29.46 M_x=2.81
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=93.73 Sfr.=0.30

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=3.78
  Sollecitazioni: N=-58.86 T_z=-296.60 M_y=0.00 T_y=-31.17 M_z=0.00 M_x=2.81
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.41 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 7 SND Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=79.06 T_z=0.00 M_y=-280.29 T_y=0.00 M_z=29.46 M_x=3.18
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
  L=378.00 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.16 $\sigma_{m,d}$=16.44 Sfr.=0.09

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 50 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-86.94 T_z=0.00 M_y=-1087.72 T_y=0.00 M_z=92.30 M_x=9.54
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=378.00 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=62.42 Sfr.=0.41

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 50 SLU
  Sollecitazioni: N=-86.94
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-815.79
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=0.00 $M_{z,eq}$=69.22
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=378.00 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.18 $\sigma_{m,d}$=46.82 Sfr.=0.31

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=0.00

Sollecitazioni: N=79.06 T_z=296.60 M_y=0.00 T_y=31.17 M_z=0.00 M_x=3.18
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.16 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-86.94 T_z=1151.02 M_y=0.00 T_y=97.67 M_z=0.00 M_x=9.54
Resistenze: K_{mod}=0.90
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 7 SND Xl=1.89
Sollecitazioni: N=79.06 T_z=0.00 M_y=-280.29 T_y=0.00 M_z=29.46 M_x=3.18
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.16 $\sigma_{m,d}$=16.44 Sfr.=0.09

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-86.94 T_z=1151.02 M_y=0.00 T_y=97.67 M_z=0.00 M_x=9.54
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=5.05 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-86.94 T_z=1151.02 M_y=0.00 T_y=97.67 M_z=0.00 M_x=9.54
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=5.05 Sfr.=0.23

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 50 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-86.94 T_z=0.00 M_y=-1087.72 T_y=0.00 M_z=92.30 M_x=9.54
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.18 $\sigma_{m,d}$=-62.42 Sfr.=0.41

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-86.94 T_z=0.00 M_y=-1087.72 T_y=0.00 M_z=92.30 M_x=9.54
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=62.42 Sfr.=0.41

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 62 SLU Xl=3.78
Sollecitazioni: N=-211.44 T_z=-427.93 M_y=0.00 T_y=-83.83 M_z=0.00 M_x=4.28
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.44 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.40 (L/950) $f_{z,L}$=0.39 (L/957)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.25 (L/1541) $f_{z,L}$=0.24 (L/1549)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.52 (L/727) $f_{z,L}$=0.52 (L/733)

Asta n. 2011 (-2254 -2255) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=1.79
Sollecitazioni: N=-22.11 T_z=0.00 M_y=-250.52 T_y=0.00 M_z=26.33 M_x=-2.99
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=357.35 $\lambda_{rel,m}$=0.40 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=83.78 Sfr.=0.29

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
Sollecitazioni: N=-22.12
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-187.89
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=19.75
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=357.35 $\lambda_{rel,y}$=1.39 $\lambda_{rel,z}$=1.93 $K_{c,y}$=0.47 $K_{c,z}$=0.25
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.15 $\sigma_{m,d}$=62.83 Sfr.=0.22

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-22.11 T_z=280.42 M_y=0.00 T_y=29.47 M_z=0.00 M_x=-2.99
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=3.57
Sollecitazioni: N=-22.12 T_z=-280.43 M_y=0.00 T_y=-29.47 M_z=0.00 M_x=-2.99
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=4.09 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=3.57
Sollecitazioni: N=-22.12 T_z=-280.43 M_y=0.00 T_y=-29.47 M_z=0.00 M_x=-2.99
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=4.09 Sfr.=0.09

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.79
Sollecitazioni: N=-22.11 T_z=0.00 M_y=-250.52 T_y=0.00 M_z=26.33 M_x=-2.99
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70

Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.15 $\sigma_{m,d}$=-83.78 Sfr.=0.27

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.79
Sollecitazioni: N=-22.11 T_z=0.00 M_y=-250.52 T_y=0.00 M_z=26.33 M_x=-2.99
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=83.78 Sfr.=0.27

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=3.57
Sollecitazioni: N=-22.12 T_z=-280.43 M_y=0.00 T_y=-29.47 M_z=0.00 M_x=-2.99
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.15 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 7 SND Xl=1.79
Sollecitazioni: N=68.15 T_z=0.00 M_y=-250.52 T_y=0.00 M_z=26.33 M_x=-3.29
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
L=357.35 $\lambda_{rel,y}$=0.82 $\lambda_{rel,z}$=0.99 $K_{c,y}$=0.89 $K_{c,z}$=0.78
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.14 $\sigma_{m,d}$=14.69 Sfr.=0.08

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 50 SLU Xl=1.79
Sollecitazioni: N=-63.12 T_z=0.00 M_y=-972.20 T_y=0.00 M_z=82.49 M_x=-10.18
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=357.35 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=55.79 Sfr.=0.36

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 50 SLU
Sollecitazioni: N=-63.14
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-729.15
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=61.87
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=357.35 $\lambda_{rel,y}$=0.82 $\lambda_{rel,z}$=0.99 $K_{c,y}$=0.89 $K_{c,z}$=0.78
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.13 $\sigma_{m,d}$=41.84 Sfr.=0.27

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=68.15 T_z=280.42 M_y=0.00 T_y=29.47 M_z=0.00 M_x=-3.29
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.14 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-63.10 T_z=1088.21 M_y=0.00 T_y=92.34 M_z=0.00 M_x=-10.18
Resistenze: K_{mod}=0.90
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 7 SND Xl=1.79
Sollecitazioni: N=68.15 T_z=0.00 M_y=-250.52 T_y=0.00 M_z=26.33 M_x=-3.29
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.14 $\sigma_{m,d}$=14.69 Sfr.=0.08

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 50 SLU Xl=3.57
Sollecitazioni: N=-63.14 T_z=-1088.27 M_y=0.00 T_y=-92.34 M_z=0.00 M_x=-10.18
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=4.78 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=3.57
Sollecitazioni: N=-63.14 T_z=-1088.27 M_y=0.00 T_y=-92.34 M_z=0.00 M_x=-10.18
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=4.78 Sfr.=0.22

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 50 SLU Xl=1.79
Sollecitazioni: N=-63.12 T_z=0.00 M_y=-972.20 T_y=0.00 M_z=82.49 M_x=-10.18
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.13 $\sigma_{m,d}$=-55.79 Sfr.=0.36

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.79
Sollecitazioni: N=-63.12 T_z=0.00 M_y=-972.20 T_y=0.00 M_z=82.49 M_x=-10.18
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=55.79 Sfr.=0.36

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 7 SND Xl=3.57
Sollecitazioni: N=-112.38 T_z=-280.43 M_y=0.00 T_y=-29.47 M_z=0.00 M_x=-3.29
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.23 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.32 (L/1123) $f_{Z,L}$=0.32 (L/1132)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.20 (L/1823) $f_{Z,L}$=0.19 (L/1833)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.42 (L/860) $f_{Z,L}$=0.41 (L/867)

Asta n. 2011 (-2255 -2256) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-4.00 T_z=0.00 M_y=-279.39 T_y=0.00 M_z=29.37 M_x=3.22
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=377.36 $\lambda_{rel,m}$=0.42 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=93.43 Sfr.=0.33

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
  Sollecitazioni: N=-4.00
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-209.54
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=0.00 $M_{z,eq}$=22.02
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=377.36 $\lambda_{rel,y}$=1.47 $\lambda_{rel,z}$=2.04 $K_{c,y}$=0.43 $K_{c,z}$=0.23
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.03 $\sigma_{m,d}$=70.07 Sfr.=0.24

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-4.00 T_z=296.15 M_y=0.00 T_y=31.13 M_z=0.00 M_x=3.22
  Resistenze: K_{fi}=1.25
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-4.00 T_z=296.15 M_y=0.00 T_y=31.13 M_z=0.00 M_x=3.22
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=4.32 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-4.00 T_z=296.15 M_y=0.00 T_y=31.13 M_z=0.00 M_x=3.22
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=4.32 Sfr.=0.10

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-4.00 T_z=0.00 M_y=-279.39 T_y=0.00 M_z=29.37 M_x=3.22
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.03 $\sigma_{m,d}$=93.43 Sfr.=0.30

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-4.00 T_z=0.00 M_y=-279.39 T_y=0.00 M_z=29.37 M_x=3.22
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=93.43 Sfr.=0.30

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=3.77
  Sollecitazioni: N=-4.00 T_z=-296.15 M_y=0.00 T_y=-31.13 M_z=0.00 M_x=3.22
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.03 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 13 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=3.29 T_z=0.00 M_y=-926.17 T_y=0.00 M_z=97.35 M_x=9.51
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,t}$=105.93
  L=377.36 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=54.32 Sfr.=0.40

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 50 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-61.66 T_z=0.00 M_y=-1084.23 T_y=0.00 M_z=92.00 M_x=10.50
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=377.36 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=62.22 Sfr.=0.41

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 50 SLU
  Sollecitazioni: N=-61.66
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.01 $M_{y,eq}$=-813.17
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=0.00 $M_{z,eq}$=69.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=377.36 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.13 $\sigma_{m,d}$=46.67 Sfr.=0.31

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=186.94 T_z=296.15 M_y=0.00 T_y=31.13 M_z=0.00 M_x=4.17
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.39 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 13 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=3.29 T_z=981.73 M_y=0.00 T_y=103.19 M_z=0.00 M_x=9.51
  Resistenze: K_{mod}=0.80
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 13 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=3.29 T_z=0.00 M_y=-926.17 T_y=0.00 M_z=97.35 M_x=9.51
  Resistenze: K_{mod}=0.80 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=105.93 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=54.32 Sfr.=0.40

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 50 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-61.66 T_z=1149.28 M_y=0.00 T_y=97.52 M_z=0.00 M_x=10.50
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=5.05 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-61.66 T_z=1149.28 M_y=0.00 T_y=97.52 M_z=0.00 M_x=10.50
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=5.05 Sfr.=0.23

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 50 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-61.66 T_z=0.00 M_y=-1084.23 T_y=0.00 M_z=92.00 M_x=10.50
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.13 $\sigma_{m,d}$=-62.22 Sfr.=0.41

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-61.66 T_z=0.00 M_y=-1084.23 T_y=0.00 M_z=92.00 M_x=10.50
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=62.22 Sfr.=0.41

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 7 SND Xl=3.77
  Sollecitazioni: N=-194.94 T_z=-296.15 M_y=0.00 T_y=-31.13 M_z=0.00 M_x=4.17
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.41 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.40 (L/954) $f_{Z,L}$=0.39 (L/961)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.24 (L/1548) $f_{Z,L}$=0.24 (L/1557)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.52 (L/730) $f_{Z,L}$=0.51 (L/736)

Asta n. 2011 (-2256 -2257) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU I Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=3.04 T_z=0.00 M_y=-280.86 T_y=0.00 M_z=29.52 M_x=-3.20
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
  L=378.36 $\lambda_{rel,y}$=1.47 $\lambda_{rel,z}$=2.05 $K_{c,y}$=0.42 $K_{c,z}$=0.23
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 $\sigma_{m,d}$=93.92 Sfr.=0.33

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=3.04 T_z=296.93 M_y=0.00 T_y=31.21 M_z=0.00 M_x=-3.20
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=3.04 T_z=296.93 M_y=0.00 T_y=31.21 M_z=0.00 M_x=-3.20
  Resistenze: K_{fi}=1.25
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=3.04 T_z=0.00 M_y=-280.86 T_y=0.00 M_z=29.52 M_x=-3.20
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 $\sigma_{m,d}$=93.92 Sfr.=0.30

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=3.78
  Sollecitazioni: N=3.04 T_z=-296.94 M_y=0.00 T_y=-31.21 M_z=0.00 M_x=-3.20
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=4.33 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=3.78
  Sollecitazioni: N=3.04 T_z=-296.94 M_y=0.00 T_y=-31.21 M_z=0.00 M_x=-3.20
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=4.33 Sfr.=0.10

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=3.04 T_z=0.00 M_y=-280.86 T_y=0.00 M_z=29.52 M_x=-3.20
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=93.92 Sfr.=0.30

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 13 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=24.07 T_z=0.00 M_y=-931.05 T_y=0.00 M_z=97.86 M_x=-9.44
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,t}$=105.93
  L=378.36 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.05 $\sigma_{m,d}$=54.61 Sfr.=0.40

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 50 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-63.15 T_z=0.00 M_y=-1089.95 T_y=0.00 M_z=92.49 M_x=-10.42
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70

Ltors=378.36 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=62.55 Sfr.=0.41

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 50 SLU
Sollecitazioni: N=-63.15
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.06 $M_{y,eq}$=-817.46
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=-0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=378.36 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.13 $\sigma_{m,d}$=42.58 Sfr.=0.29

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=369.85 T_z=296.93 M_y=0.00 T_y=31.21 M_z=0.00 M_x=-4.15
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.77 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 13 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=24.08 T_z=984.33 M_y=0.00 T_y=103.46 M_z=0.00 M_x=-9.44
Resistenze: K_{mod}=0.80
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 13 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=24.07 T_z=0.00 M_y=-931.05 T_y=0.00 M_z=97.86 M_x=-9.44
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=105.93 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.05 $\sigma_{m,d}$=54.61 Sfr.=0.40

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 50 SLU Xl=3.78
Sollecitazioni: N=-63.15 T_z=-1152.35 M_y=0.00 T_y=-97.78 M_z=0.00 M_x=-10.42
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=5.06 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=3.78
Sollecitazioni: N=-63.15 T_z=-1152.35 M_y=0.00 T_y=-97.78 M_z=0.00 M_x=-10.42
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=5.06 Sfr.=0.23

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 50 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-63.15 T_z=0.00 M_y=-1089.95 T_y=0.00 M_z=92.49 M_x=-10.42
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.13 $\sigma_{m,d}$=-62.55 Sfr.=0.41

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-63.15 T_z=0.00 M_y=-1089.95 T_y=0.00 M_z=92.49 M_x=-10.42
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=62.55 Sfr.=0.41

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 7 SND Xl=3.78
Sollecitazioni: N=-363.77 T_z=-296.94 M_y=0.00 T_y=-31.21 M_z=0.00 M_x=-4.15
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.76 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.40 (L/947) $f_{Z,L}$=0.40 (L/954)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.25 (L/1536) $f_{Z,L}$=0.24 (L/1544)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.52 (L/725) $f_{Z,L}$=0.52 (L/731)

Asta n. 2011 (-2257 -2258) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU I Xl=1.89
Sollecitazioni: N=4.59 T_z=0.00 M_y=-279.39 T_y=0.00 M_z=29.37 M_x=3.21
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=377.35 $\lambda_{rel,y}$=1.47 $\lambda_{rel,z}$=2.04 $K_{c,y}$=0.43 $K_{c,z}$=0.23
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.03 $\sigma_{m,d}$=93.43 Sfr.=0.33

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=4.59 T_z=296.16 M_y=0.00 T_y=31.13 M_z=0.00 M_x=3.21
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.03 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=4.59 T_z=296.16 M_y=0.00 T_y=31.13 M_z=0.00 M_x=3.21
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.89
Sollecitazioni: N=4.59 T_z=0.00 M_y=-279.39 T_y=0.00 M_z=29.37 M_x=3.21
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.03 $\sigma_{m,d}$=93.43 Sfr.=0.30

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=4.59 T_z=296.16 M_y=0.00 T_y=31.13 M_z=0.00 M_x=3.21
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=4.32 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=4.59 T_z=296.16 M_y=0.00 T_y=31.13 M_z=0.00 M_x=3.21
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=4.32 Sfr.=0.10

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=4.59 T_z=0.00 M_y=-279.39 T_y=0.00 M_z=29.37 M_x=3.21
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=93.43 Sfr.=0.30

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 13 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=33.05 T_z=0.00 M_y=-926.19 T_y=0.00 M_z=97.35 M_x=9.46
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,t}$=105.93
  L=377.35 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.07 $\sigma_{m,d}$=54.32 Sfr.=0.40

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 50 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-50.24 T_z=0.00 M_y=-1084.26 T_y=0.00 M_z=92.00 M_x=10.44
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=377.35 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=62.22 Sfr.=0.41

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 50 SLU
  Sollecitazioni: N=-50.24
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.06 $M_{y,eq}$=-813.20
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=0.00 $M_{z,eq}$=69.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=377.35 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.10 $\sigma_{m,d}$=46.67 Sfr.=0.31

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=395.72 T_z=296.16 M_y=0.00 T_y=31.13 M_z=0.00 M_x=4.21
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.82 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 13 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=33.05 T_z=981.76 M_y=0.00 T_y=103.19 M_z=0.00 M_x=9.46
  Resistenze: K_{mod}=0.80
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 13 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=33.05 T_z=0.00 M_y=-926.19 T_y=0.00 M_z=97.35 M_x=9.46
  Resistenze: K_{mod}=0.80 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=105.93 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.07 $\sigma_{m,d}$=54.32 Sfr.=0.40

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 50 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-50.24 T_z=1149.31 M_y=0.00 T_y=97.52 M_z=0.00 M_x=10.44
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=5.05 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-50.24 T_z=1149.31 M_y=0.00 T_y=97.52 M_z=0.00 M_x=10.44
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=5.05 Sfr.=0.23

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 50 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-50.24 T_z=0.00 M_y=-1084.26 T_y=0.00 M_z=92.00 M_x=10.44
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.10 $\sigma_{m,d}$=-62.22 Sfr.=0.41

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-50.24 T_z=0.00 M_y=-1084.26 T_y=0.00 M_z=92.00 M_x=10.44
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=62.22 Sfr.=0.41

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 7 SND Xl=3.77
  Sollecitazioni: N=-386.55 T_z=-296.15 M_y=0.00 T_y=-31.13 M_z=0.00 M_x=4.21
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.81 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.40 (L/955) $f_{Z,L}$=0.39 (L/961)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.24 (L/1548) $f_{Z,L}$=0.24 (L/1557)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.52 (L/730) $f_{Z,L}$=0.51 (L/736)

Asta n. 2011 (-2258 -2259) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-3.26 T_z=0.00 M_y=-280.87 T_y=0.00 M_z=29.52 M_x=-3.22
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=378.36 $\lambda_{rel,m}$=0.42 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=93.92 Sfr.=0.33

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
  Sollecitazioni: N=-3.26
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.01 $M_{y,eq}$=-210.65
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=22.14
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=378.36 $\lambda_{rel,y}$=1.47 $\lambda_{rel,z}$=2.05 $K_{c,y}$=0.42 $K_{c,z}$=0.23
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.02 $\sigma_{m,d}$=70.44 Sfr.=0.25

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-3.26 T_z=296.94 M_y=0.00 T_y=31.21 M_z=0.00 M_x=-3.22
  Resistenze: K_{fi}=1.25
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=3.78
  Sollecitazioni: N=-3.26 T_z=-296.95 M_y=0.00 T_y=-31.21 M_z=0.00 M_x=-3.22
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=4.33 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=3.78
  Sollecitazioni: N=-3.26 T_z=-296.95 M_y=0.00 T_y=-31.21 M_z=0.00 M_x=-3.22
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=4.33 Sfr.=0.10

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-3.26 T_z=0.00 M_y=-280.87 T_y=0.00 M_z=29.52 M_x=-3.22
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.02 $\sigma_{m,d}$=93.92 Sfr.=0.30

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-3.26 T_z=0.00 M_y=-280.87 T_y=0.00 M_z=29.52 M_x=-3.22
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=93.92 Sfr.=0.30

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=3.78
  Sollecitazioni: N=-3.26 T_z=-296.95 M_y=0.00 T_y=-31.21 M_z=0.00 M_x=-3.22
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.02 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 13 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=19.43 T_z=0.00 M_y=-931.07 T_y=0.00 M_z=97.86 M_x=-9.52
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,t}$=105.93
  L=378.36 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.04 $\sigma_{m,d}$=54.61 Sfr.=0.40

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 50 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-43.65 T_z=0.00 M_y=-1089.97 T_y=0.00 M_z=92.49 M_x=-10.51
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=378.36 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=62.55 Sfr.=0.41

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 50 SLU
  Sollecitazioni: N=-43.65
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.06 $M_{y,eq}$=-817.48
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.01 $M_{z,eq}$=69.36
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=378.36 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.09 $\sigma_{m,d}$=46.91 Sfr.=0.31

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=218.13 T_z=296.94 M_y=0.00 T_y=31.21 M_z=0.00 M_x=-4.23
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.45 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 13 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=19.44 T_z=984.35 M_y=0.00 T_y=103.46 M_z=0.00 M_x=-9.52
  Resistenze: K_{mod}=0.80
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 13 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=19.43 T_z=0.00 M_y=-931.07 T_y=0.00 M_z=97.86 M_x=-9.52
  Resistenze: K_{mod}=0.80 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=105.93 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.04 $\sigma_{m,d}$=54.61 Sfr.=0.40

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 50 SLU Xl=3.78
  Sollecitazioni: N=-43.65 T_z=-1152.37 M_y=0.00 T_y=-97.78 M_z=0.00 M_x=-10.51
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=5.06 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=3.78
  Sollecitazioni: N=-43.65 T_z=-1152.37 M_y=0.00 T_y=-97.78 M_z=0.00 M_x=-10.51
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=5.06 Sfr.=0.23

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 50 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-43.65 T_z=0.00 M_y=-1089.97 T_y=0.00 M_z=92.49 M_x=-10.51
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.09 $\sigma_{m,d}$=-62.55 Sfr.=0.41

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-43.65 T_z=0.00 M_y=-1089.97 T_y=0.00 M_z=92.49 M_x=-10.51
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=62.55 Sfr.=0.41

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 7 SND Xl=3.78
  Sollecitazioni: N=-224.66 T_z=-296.95 M_y=0.00 T_y=-31.21 M_z=0.00 M_x=-4.23
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.47 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.40 (L/947) $f_{Z,L}$=0.40 (L/954)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.25 (L/1536) $f_{Z,L}$=0.24 (L/1544)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.52 (L/724) $f_{Z,L}$=0.52 (L/730)

Asta n. 2011 (-2259 -2260) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=1.55
  Sollecitazioni: N=-13.49 T_z=0.00 M_y=-189.00 T_y=0.00 M_z=19.86 M_x=3.49
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=310.36 $\lambda_{rel,m}$=0.38 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=63.20 Sfr.=0.22

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
  Sollecitazioni: N=-13.49
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.01 $M_{y,eq}$=-141.75
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=0.00 $M_{z,eq}$=14.90
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=310.36 $\lambda_{rel,y}$=1.20 $\lambda_{rel,z}$=1.68 $K_{c,y}$=0.60 $K_{c,z}$=0.33
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.09 $\sigma_{m,d}$=47.40 Sfr.=0.17

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-13.49 T_z=243.58 M_y=0.00 T_y=25.60 M_z=0.00 M_x=3.49
  Resistenze: K_{fi}=1.25
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-13.49 T_z=243.58 M_y=0.00 T_y=25.60 M_z=0.00 M_x=3.49
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=3.55 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-13.49 T_z=243.58 M_y=0.00 T_y=25.60 M_z=0.00 M_x=3.49
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=3.55 Sfr.=0.08

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.55
  Sollecitazioni: N=-13.49 T_z=0.00 M_y=-189.00 T_y=0.00 M_z=19.86 M_x=3.49
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.09 $\sigma_{m,d}$=-63.20 Sfr.=0.20

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.55
  Sollecitazioni: N=-13.49 T_z=0.00 M_y=-189.00 T_y=0.00 M_z=19.86 M_x=3.49
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=63.20 Sfr.=0.20

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=3.10
  Sollecitazioni: N=-13.49 T_z=-243.58 M_y=0.00 T_y=-25.60 M_z=0.00 M_x=3.49

Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.09 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 24 SLU Xl=1.55
Sollecitazioni: N=14.71 T_z=0.00 M_y=-626.52 T_y=0.00 M_z=65.85 M_x=10.37
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=310.36 $\lambda_{rel,y}$=0.71 $\lambda_{rel,z}$=0.86 $K_{c,y}$=0.93 $K_{c,z}$=0.87
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.03 $\sigma_{m,d}$=36.75 Sfr.=0.24

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 50 SLU Xl=1.55
Sollecitazioni: N=-32.63 T_z=0.00 M_y=-733.45 T_y=0.00 M_z=62.24 M_x=11.72
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=310.36 $\lambda_{rel,m}$=0.25 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=42.09 Sfr.=0.27

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 50 SLU
Sollecitazioni: N=-32.64
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.03 $M_{y,eq}$=-550.09
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=0.00 $M_{z,eq}$=46.68
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=310.36 $\lambda_{rel,y}$=0.71 $\lambda_{rel,z}$=0.86 $K_{c,y}$=0.93 $K_{c,z}$=0.87
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.07 $\sigma_{m,d}$=31.57 Sfr.=0.21

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=102.68 T_z=243.58 M_y=0.00 T_y=25.60 M_z=0.00 M_x=4.05
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.21 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-32.63 T_z=945.29 M_y=0.00 T_y=80.21 M_z=0.00 M_x=11.72
Resistenze: K_{mod}=0.90
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 24 SLU Xl=1.55
Sollecitazioni: N=14.71 T_z=0.00 M_y=-626.52 T_y=0.00 M_z=65.85 M_x=10.37
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.03 $\sigma_{m,d}$=36.75 Sfr.=0.24

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-32.63 T_z=945.29 M_y=0.00 T_y=80.21 M_z=0.00 M_x=11.72
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=4.15 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.04

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-32.63 T_z=945.29 M_y=0.00 T_y=80.21 M_z=0.00 M_x=11.72
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=4.15 Sfr.=0.19

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 50 SLU Xl=1.55
Sollecitazioni: N=-32.63 T_z=0.00 M_y=-733.45 T_y=0.00 M_z=62.24 M_x=11.72
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.07 $\sigma_{m,d}$=-42.09 Sfr.=0.27

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.55
Sollecitazioni: N=-32.63 T_z=0.00 M_y=-733.45 T_y=0.00 M_z=62.24 M_x=11.72
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=42.09 Sfr.=0.27

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 7 SND Xl=3.10
Sollecitazioni: N=-129.65 T_z=-243.58 M_y=0.00 T_y=-25.60 M_z=0.00 M_x=4.05
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.27 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.18 (L/1716) $f_{Z,L}$=0.18 (L/1728)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.11 (L/2785)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.24 (L/1313) $f_{Z,L}$=0.23 (L/1324)

Asta n. 2011 (-2260 -2261) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=2.14
Sollecitazioni: N=-46.72 T_z=0.00 M_y=-359.43 T_y=0.00 M_z=37.78 M_x=-2.58
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=428.01 $\lambda_{rel,m}$=0.44 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=120.20 Sfr.=0.42

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
Sollecitazioni: N=-46.72

[Par.] $M_{y,sx}$=-0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-269.57
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=28.33
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=428.01 $\lambda_{rel,y}$=1.66 $\lambda_{rel,z}$=2.31 $K_{c,y}$=0.34 $K_{c,z}$=0.18
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.32 $\sigma_{m,d}$=90.15 Sfr.=0.32

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-46.72 T_z=335.91 M_y=0.00 T_y=35.31 M_z=0.00 M_x=-2.58
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-46.72 T_z=335.91 M_y=0.00 T_y=35.31 M_z=0.00 M_x=-2.58
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=4.90 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-46.72 T_z=335.91 M_y=0.00 T_y=35.31 M_z=0.00 M_x=-2.58
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=4.90 Sfr.=0.11

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=2.14
Sollecitazioni: N=-46.72 T_z=0.00 M_y=-359.43 T_y=0.00 M_z=37.78 M_x=-2.58
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.32 $\sigma_{m,d}$=-120.20 Sfr.=0.39

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=2.14
Sollecitazioni: N=-46.72 T_z=0.00 M_y=-359.43 T_y=0.00 M_z=37.78 M_x=-2.58
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=120.20 Sfr.=0.39

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-46.72 T_z=335.91 M_y=0.00 T_y=35.31 M_z=0.00 M_x=-2.58
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.32 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 1 SND Xl=2.14
Sollecitazioni: N=182.12 T_z=0.00 M_y=-359.43 T_y=0.00 M_z=37.78 M_x=-2.78
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
L=428.01 $\lambda_{rel,y}$=0.98 $\lambda_{rel,z}$=1.18 $K_{c,y}$=0.78 $K_{c,z}$=0.62
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.38 $\sigma_{m,d}$=21.08 Sfr.=0.11

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 50 SLU Xl=2.14
Sollecitazioni: N=-59.12 T_z=0.00 M_y=-1394.87 T_y=0.00 M_z=118.36 M_x=-8.63
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=428.01 $\lambda_{rel,m}$=0.29 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=80.05 Sfr.=0.52

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 50 SLU
Sollecitazioni: N=-59.12
[Par.] $M_{y,sx}$=-0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-1046.15
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=88.77
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=428.01 $\lambda_{rel,y}$=0.98 $\lambda_{rel,z}$=1.18 $K_{c,y}$=0.78 $K_{c,z}$=0.62
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.12 $\sigma_{m,d}$=60.03 Sfr.=0.39

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=4.28
Sollecitazioni: N=182.12 T_z=-335.91 M_y=0.00 T_y=-35.31 M_z=0.00 M_x=-2.78
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.38 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-59.12 T_z=1303.60 M_y=0.00 T_y=110.61 M_z=0.00 M_x=-8.63
Resistenze: K_{mod}=0.90
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 1 SND Xl=2.14
Sollecitazioni: N=182.12 T_z=0.00 M_y=-359.43 T_y=0.00 M_z=37.78 M_x=-2.78
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.38 $\sigma_{m,d}$=21.08 Sfr.=0.11

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-59.12 T_z=1303.60 M_y=0.00 T_y=110.61 M_z=0.00 M_x=-8.63
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=5.72 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.07

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-59.12 T_z=1303.60 M_y=0.00 T_y=110.61 M_z=0.00 M_x=-8.63
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72

Tensioni: τ_d=5.72 Sfr.=0.26

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 50 SLU Xl=2.14
Sollecitazioni: N=-59.12 T_z=0.00 M_y=-1394.87 T_y=0.00 M_z=118.36 M_x=-8.63
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.12 $\sigma_{m,d}$=-80.05 Sfr.=0.52

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=2.14
Sollecitazioni: N=-59.12 T_z=0.00 M_y=-1394.87 T_y=0.00 M_z=118.36 M_x=-8.63
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=80.05 Sfr.=0.52

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-275.57 T_z=335.91 M_y=0.00 T_y=35.31 M_z=0.00 M_x=-2.78
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.57 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.65 (L/655) $f_{z,L}$=0.65 (L/660)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.40 (L/1063) $f_{z,L}$=0.40 (L/1068)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.85 (L/501) $f_{z,L}$=0.85 (L/505)

Asta n. 2011 (-2261 -2262) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=1.62
Sollecitazioni: N=-3.74 T_z=0.00 M_y=-206.61 T_y=0.00 M_z=21.72 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=324.51 $\lambda_{rel,m}$=0.39 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=69.09 Sfr.=0.24

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
Sollecitazioni: N=-3.74
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-154.96
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=16.29
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=324.51 $\lambda_{rel,y}$=1.26 $\lambda_{rel,z}$=1.75 $K_{c,y}$=0.55 $K_{c,z}$=0.30
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.03 $\sigma_{m,d}$=51.82 Sfr.=0.18

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=3.25
Sollecitazioni: N=-3.74 T_z=-254.68 M_y=0.00 T_y=-26.77 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=3.71 Sfr.=0.08

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.62
Sollecitazioni: N=-3.74 T_z=0.00 M_y=-206.61 T_y=0.00 M_z=21.72 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.03 $\sigma_{m,d}$=69.09 Sfr.=0.22

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.62
Sollecitazioni: N=-3.74 T_z=0.00 M_y=-206.61 T_y=0.00 M_z=21.72 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=69.09 Sfr.=0.22

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-3.74 T_z=254.67 M_y=0.00 T_y=26.77 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.03 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 50 SLU Xl=1.62
Sollecitazioni: N=67.23 T_z=0.00 M_y=-801.80 T_y=0.00 M_z=68.03 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=324.51 $\lambda_{rel,y}$=0.75 $\lambda_{rel,z}$=0.89 $K_{c,y}$=0.92 $K_{c,z}$=0.84
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.14 $\sigma_{m,d}$=46.01 Sfr.=0.30

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 63 SLU Xl=1.62
Sollecitazioni: N=-13.03 T_z=0.00 M_y=-568.02 T_y=0.00 M_z=75.94 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=324.51 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=34.33 Sfr.=0.22

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 63 SLU
Sollecitazioni: N=-13.03
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-426.02
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=56.95
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=324.51 $\lambda_{rel,y}$=0.75 $\lambda_{rel,z}$=0.89 $K_{c,y}$=0.92 $K_{c,z}$=0.84
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.03 $\sigma_{m,d}$=25.75 Sfr.=0.17

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=273.01 T_z=254.67 M_y=0.00 T_y=26.77 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.57 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 50 SLU Xl=1.62
  Sollecitazioni: N=67.23 T_z=0.00 M_y=-801.80 T_y=0.00 M_z=68.03 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.14 $\sigma_{m,d}$=46.01 Sfr.=0.30

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=3.25
  Sollecitazioni: N=67.23 T_z=-988.32 M_y=0.00 T_y=-83.86 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=4.34 Sfr.=0.20

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 63 SLU Xl=1.62
  Sollecitazioni: N=-13.03 T_z=0.00 M_y=-568.02 T_y=0.00 M_z=75.94 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.03 $\sigma_{m,d}$=-34.33 Sfr.=0.22

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.62
  Sollecitazioni: N=67.23 T_z=0.00 M_y=-801.80 T_y=0.00 M_z=68.03 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=46.01 Sfr.=0.30

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-280.49 T_z=254.67 M_y=0.00 T_y=26.77 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.58 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.22 (L/1501) $f_{z,L}$=0.21 (L/1512)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.13 (L/2435)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.28 (L/1148) $f_{z,L}$=0.28 (L/1157)

Asta n. 2011 (-2262 298) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=2.05
  Sollecitazioni: N=-10.58 T_z=0.00 M_y=-328.64 T_y=0.00 M_z=34.54 M_x=-4.39
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=409.28 $\lambda_{rel,m}$=0.43 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=109.90 Sfr.=0.38

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
  Sollecitazioni: N=-10.58
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-246.48
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=25.91
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=409.28 $\lambda_{rel,y}$=1.59 $\lambda_{rel,z}$=2.21 $K_{c,y}$=0.37 $K_{c,z}$=0.19
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.07 $\sigma_{m,d}$=82.43 Sfr.=0.29

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-10.58 T_z=321.19 M_y=0.00 T_y=33.76 M_z=0.00 M_x=-4.39
  Resistenze: K_{fi}=1.25
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-10.58 T_z=321.19 M_y=0.00 T_y=33.76 M_z=0.00 M_x=-4.39
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=4.68 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-10.58 T_z=321.19 M_y=0.00 T_y=33.76 M_z=0.00 M_x=-4.39
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=4.68 Sfr.=0.11

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=2.05
  Sollecitazioni: N=-10.58 T_z=0.00 M_y=-328.64 T_y=0.00 M_z=34.54 M_x=-4.39
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hz}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.07 $\sigma_{m,d}$=-109.90 Sfr.=0.35

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=2.05
  Sollecitazioni: N=-10.58 T_z=0.00 M_y=-328.64 T_y=0.00 M_z=34.54 M_x=-4.39
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=109.90 Sfr.=0.35

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-10.58 T_z=321.19 M_y=0.00 T_y=33.76 M_z=0.00 M_x=-4.39

Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.07 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 49 SLU Xl=2.05
Sollecitazioni: N=3.24 T_z=0.00 M_y=-1093.90 T_y=0.00 M_z=71.93 M_x=-9.98
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=409.28 $\lambda_{rel,y}$=0.94 $\lambda_{rel,z}$=1.13 $K_{c,y}$=0.81 $K_{c,z}$=0.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=61.47 Sfr.=0.40

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 50 SLU Xl=2.05
Sollecitazioni: N=-10.08 T_z=0.00 M_y=-1275.35 T_y=0.00 M_z=108.22 M_x=-13.10
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=409.28 $\lambda_{rel,m}$=0.29 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=73.19 Sfr.=0.48

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 50 SLU
Sollecitazioni: N=-10.09
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.01 $M_{y,eq}$=-956.51
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=-0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=409.28 $\lambda_{rel,y}$=0.94 $\lambda_{rel,z}$=1.13 $K_{c,y}$=0.81 $K_{c,z}$=0.66
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.02 $\sigma_{m,d}$=49.82 Sfr.=0.33

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=4.09
Sollecitazioni: N=193.18 T_z=-321.18 M_y=0.00 T_y=-33.76 M_z=0.00 M_x=-4.60
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.40 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 13 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-23.73 T_z=1064.74 M_y=0.00 T_y=111.91 M_z=0.00 M_x=-12.85
Resistenze: K_{mod}=0.80
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 49 SLU Xl=2.05
Sollecitazioni: N=3.24 T_z=0.00 M_y=-1093.90 T_y=0.00 M_z=71.93 M_x=-9.98
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=61.47 Sfr.=0.40

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-10.09 T_z=1246.45 M_y=0.00 T_y=105.77 M_z=0.00 M_x=-13.10
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=5.47 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.06

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-10.09 T_z=1246.45 M_y=0.00 T_y=105.77 M_z=0.00 M_x=-13.10
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=5.47 Sfr.=0.25

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 50 SLU Xl=2.05
Sollecitazioni: N=-10.08 T_z=0.00 M_y=-1275.35 T_y=0.00 M_z=108.22 M_x=-13.10
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.02 $\sigma_{m,d}$=-73.19 Sfr.=0.48

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=2.05
Sollecitazioni: N=-10.08 T_z=0.00 M_y=-1275.35 T_y=0.00 M_z=108.22 M_x=-13.10
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=73.19 Sfr.=0.48

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-214.33 T_z=321.19 M_y=0.00 T_y=33.76 M_z=0.00 M_x=-4.60
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.45 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.55 (L/748) $f_{Z,L}$=0.54 (L/754)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.34 (L/1214) $f_{Z,L}$=0.34 (L/1220)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.71 (L/572) $f_{Z,L}$=0.71 (L/577)

Asta n. 2011 (298 -2263) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU I Xl=0.88
Sollecitazioni: N=9.51 T_z=0.00 M_y=-60.61 T_y=0.00 M_z=6.37 M_x=10.28
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=175.45 $\lambda_{rel,y}$=0.68 $\lambda_{rel,z}$=0.95 $K_{c,y}$=0.94 $K_{c,z}$=0.81
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.07 $\sigma_{m,d}$=20.27 Sfr.=0.07

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU I Xl=1.75
Sollecitazioni: N=9.52 T_z=-138.36 M_y=0.00 T_y=-14.54 M_z=0.00 M_x=10.28

Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.07 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=9.51 T_z=138.02 M_y=0.00 T_y=14.51 M_z=0.00 M_x=10.28
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.02 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.88
Sollecitazioni: N=9.51 T_z=0.00 M_y=-60.61 T_y=0.00 M_z=6.37 M_x=10.28
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.07 $\sigma_{m,d}$=20.27 Sfr.=0.07

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=1.75
Sollecitazioni: N=9.52 T_z=-138.36 M_y=0.00 T_y=-14.54 M_z=0.00 M_x=10.28
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=2.02 $\tau_{tor,d}$=0.02 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=1.75
Sollecitazioni: N=9.52 T_z=-138.36 M_y=0.00 T_y=-14.54 M_z=0.00 M_x=10.28
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=2.02 Sfr.=0.05

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.88
Sollecitazioni: N=9.51 T_z=0.00 M_y=-60.61 T_y=0.00 M_z=6.37 M_x=10.28
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=20.27 Sfr.=0.06

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 50 SLU Xl=0.88
Sollecitazioni: N=39.07 T_z=0.00 M_y=-235.32 T_y=0.00 M_z=19.97 M_x=30.38
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=175.45 $\lambda_{rel,y}$=0.40 $\lambda_{rel,z}$=0.48 $K_{c,y}$=0.99 $K_{c,z}$=0.98
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.08 $\sigma_{m,d}$=13.50 Sfr.=0.09

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 1 SND Xl=0.88
Sollecitazioni: N=-47.03 T_z=0.00 M_y=-60.61 T_y=0.00 M_z=6.37 M_x=10.64
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=175.45 $\lambda_{rel,m}$=0.19 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=3.56 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 1 SND
Sollecitazioni: N=-47.03
[Par.] $M_{y,sx}$=-0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-45.46
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=4.78
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=175.45 $\lambda_{rel,y}$=0.40 $\lambda_{rel,z}$=0.48 $K_{c,y}$=0.99 $K_{c,z}$=0.98
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.10 $\sigma_{m,d}$=2.67 Sfr.=0.01

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=1.75
Sollecitazioni: N=66.05 T_z=-138.36 M_y=0.00 T_y=-14.54 M_z=0.00 M_x=10.64
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.14 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 13 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=29.93 T_z=457.64 M_y=0.00 T_y=48.10 M_z=0.00 M_x=29.77
Resistenze: K_{mod}=0.80
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.03 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 50 SLU Xl=0.88
Sollecitazioni: N=39.07 T_z=0.00 M_y=-235.32 T_y=0.00 M_z=19.97 M_x=30.38
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.08 $\sigma_{m,d}$=13.50 Sfr.=0.09

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 50 SLU Xl=1.75
Sollecitazioni: N=39.08 T_z=-537.22 M_y=0.00 T_y=-45.58 M_z=0.00 M_x=30.38
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=2.36 $\tau_{tor,d}$=0.03 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=1.75
Sollecitazioni: N=39.08 T_z=-537.22 M_y=0.00 T_y=-45.58 M_z=0.00 M_x=30.38
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=2.36 Sfr.=0.11

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 1 SND Xl=0.88
Sollecitazioni: N=-47.03 T_z=0.00 M_y=-60.61 T_y=0.00 M_z=6.37 M_x=10.64
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.10 $\sigma_{m,d}$=-3.56 Sfr.=0.02

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=0.88

Sollecitazioni: N=39.07 T_z=0.00 M_y=-235.32 T_y=0.00 M_z=19.97 M_x=30.38
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=13.50 Sfr.=0.09

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-47.03 T_z=138.02 M_y=0.00 T_y=14.51 M_z=0.00 M_x=10.64
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.10 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.02 (L/9507)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.01 (L/15459)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.02 (L/7271)

Asta n. 2012 (241 240) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 75 SLU I Xl=1.90
Sollecitazioni: N=-287.44 T_z=0.00 M_y=-252.49 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=1.77
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=380.66 $\lambda_{rel,m}$=0.42 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=73.66 Sfr.=0.27

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
Sollecitazioni: N=-287.44
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-189.37
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=380.66 $\lambda_{rel,y}$=1.48 $\lambda_{rel,z}$=2.06 $K_{c,y}$=0.42 $K_{c,z}$=0.22
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.98 $\sigma_{m,d}$=55.24 Sfr.=0.23

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-287.44 T_z=296.47 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=1.77
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=3.61
Sollecitazioni: N=-287.44 T_z=-296.47 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=1.77
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=4.30 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=3.61
Sollecitazioni: N=-287.44 T_z=-296.47 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=1.77
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=4.30 Sfr.=0.10

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.90
Sollecitazioni: N=-287.44 T_z=0.00 M_y=-252.49 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=1.77
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.98 $\sigma_{m,d}$=-73.66 Sfr.=0.25

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.90
Sollecitazioni: N=-287.44 T_z=0.00 M_y=-252.49 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=1.77
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=73.66 Sfr.=0.25

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-287.44 T_z=296.47 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=1.77
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.98 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 13 SLU Xl=1.90
Sollecitazioni: N=-517.68 T_z=0.00 M_y=-844.72 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=5.27
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=380.66 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=44.00 Sfr.=0.33

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 50 SLU Xl=1.90
Sollecitazioni: N=-545.74 T_z=0.00 M_y=-987.64 T_y=0.00 M_z=19.92 M_x=5.91
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=380.66 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=52.68 Sfr.=0.35

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 50 SLU
Sollecitazioni: N=-545.74
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-740.73
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=0.00 $M_{z,eq}$=14.94
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=380.66 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.05 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.14 $\sigma_{m,d}$=39.51 Sfr.=0.27

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 13 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-517.68 T_z=991.87 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=5.27
  Resistenze: K_{mod}=0.80
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 50 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-545.74 T_z=1159.69 M_y=0.00 T_y=23.40 M_z=0.00 M_x=5.91
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=5.07 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-545.74 T_z=1159.69 M_y=0.00 T_y=23.40 M_z=0.00 M_x=5.91
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=5.07 Sfr.=0.23

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 50 SLU Xl=1.90
  Sollecitazioni: N=-545.74 T_z=0.00 M_y=-987.64 T_y=0.00 M_z=19.92 M_x=5.91
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.14 $\sigma_{m,d}$=-52.68 Sfr.=0.35

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.90
  Sollecitazioni: N=-545.74 T_z=0.00 M_y=-987.64 T_y=0.00 M_z=19.92 M_x=5.91
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=52.68 Sfr.=0.35

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 13 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-517.68 T_z=991.87 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=5.27
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.08 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.29 (L/1170)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.18 (L/1886)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.38 (L/898)

Asta n. 2012 (242 241) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 75 SLU I Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-38.76 T_z=0.00 M_y=-249.07 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-1.72
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=378.34 $\lambda_{rel,m}$=0.42 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=72.66 Sfr.=0.26

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
  Sollecitazioni: N=-38.76
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-186.80
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=378.34 $\lambda_{rel,y}$=1.47 $\lambda_{rel,z}$=2.05 $K_{c,y}$=0.42 $K_{c,z}$=0.23
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.27 $\sigma_{m,d}$=54.49 Sfr.=0.20

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-38.76 T_z=294.46 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-1.72
  Resistenze: K_{fi}=1.25
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=3.58
  Sollecitazioni: N=-38.76 T_z=-294.46 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-1.72
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=4.27 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=3.58
  Sollecitazioni: N=-38.76 T_z=-294.46 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-1.72
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=4.27 Sfr.=0.10

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-38.76 T_z=0.00 M_y=-249.07 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-1.72
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.27 $\sigma_{m,d}$=-72.66 Sfr.=0.24

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-38.76 T_z=0.00 M_y=-249.07 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-1.72
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=72.66 Sfr.=0.24

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-38.76 T_z=294.46 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-1.72

Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.27 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 1 SND Xl=1.89
Sollecitazioni: N=64.85 T_z=0.00 M_y=-249.07 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-1.98
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
L=378.34 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.14 $\sigma_{m,d}$=12.97 Sfr.=0.07

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 13 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-88.06 T_z=0.00 M_y=-833.27 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-5.07
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=378.34 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=43.40 Sfr.=0.33

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 50 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-92.76 T_z=0.00 M_y=-974.26 T_y=0.00 M_z=19.65 M_x=-5.67
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=378.34 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=51.97 Sfr.=0.35

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 50 SLU
Sollecitazioni: N=-92.76
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-730.69
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=14.74
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=378.34 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.19 $\sigma_{m,d}$=38.98 Sfr.=0.26

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=0.20
Sollecitazioni: N=64.85 T_z=294.46 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-1.98
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.14 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 13 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-88.06 T_z=985.13 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-5.07
Resistenze: K_{mod}=0.80
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 1 SND Xl=1.89
Sollecitazioni: N=64.85 T_z=0.00 M_y=-249.07 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-1.98
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.14 $\sigma_{m,d}$=12.97 Sfr.=0.07

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 50 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-92.76 T_z=1151.80 M_y=0.00 T_y=23.24 M_z=0.00 M_x=-5.67
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=5.04 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-92.76 T_z=1151.80 M_y=0.00 T_y=23.24 M_z=0.00 M_x=-5.67
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=5.04 Sfr.=0.23

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 50 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-92.76 T_z=0.00 M_y=-974.26 T_y=0.00 M_z=19.65 M_x=-5.67
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.19 $\sigma_{m,d}$=-51.97 Sfr.=0.35

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-92.76 T_z=0.00 M_y=-974.26 T_y=0.00 M_z=19.65 M_x=-5.67
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=51.97 Sfr.=0.35

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-142.38 T_z=294.46 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-1.98
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.30 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.28 (L/1194)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.18 (L/1926)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.37 (L/916)

Asta n. 2012 (242 243) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 75 SLU I Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-36.78 T_z=0.00 M_y=-248.56 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=1.47

Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=378.00 $\lambda_{rel,m}$=0.42 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=72.51 Sfr.=0.26

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
Sollecitazioni: N=-36.78
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-186.42
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=378.00 $\lambda_{rel,y}$=1.47 $\lambda_{rel,z}$=2.04 $K_{c,y}$=0.42 $K_{c,z}$=0.23
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.25 $\sigma_{m,d}$=54.38 Sfr.=0.20

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-36.78 T_z=294.16 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=1.47
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=3.58
Sollecitazioni: N=-36.78 T_z=-294.16 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=1.47
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=4.26 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=3.58
Sollecitazioni: N=-36.78 T_z=-294.16 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=1.47
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=4.26 Sfr.=0.10

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-36.78 T_z=0.00 M_y=-248.56 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=1.47
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.25 $\sigma_{m,d}$=-72.51 Sfr.=0.24

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-36.78 T_z=0.00 M_y=-248.56 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=1.47
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=72.51 Sfr.=0.24

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-36.78 T_z=294.16 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=1.47
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.25 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 13 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-69.04 T_z=0.00 M_y=-831.59 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=4.47
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=378.00 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=43.31 Sfr.=0.33

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 50 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-63.82 T_z=0.00 M_y=-972.29 T_y=0.00 M_z=-19.61 M_x=4.89
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=378.00 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=51.87 Sfr.=0.35

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 50 SLU
Sollecitazioni: N=-63.82
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-729.22
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=378.00 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.13 $\sigma_{m,d}$=37.98 Sfr.=0.26

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 13 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-69.04 T_z=984.13 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=4.47
Resistenze: K_{mod}=0.80
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 50 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-63.82 T_z=1150.64 M_y=0.00 T_y=-23.21 M_z=0.00 M_x=4.89
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=5.04 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-63.82 T_z=1150.64 M_y=0.00 T_y=-23.21 M_z=0.00 M_x=4.89
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=5.04 Sfr.=0.23

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 50 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-63.82 T_z=0.00 M_y=-972.29 T_y=0.00 M_z=-19.61 M_x=4.89
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.13 $\sigma_{m,d}$=-51.87 Sfr.=0.35

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-63.82 T_z=0.00 M_y=-972.29 T_y=0.00 M_z=-19.61 M_x=4.89
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=51.87 Sfr.=0.35

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 37 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-81.10 T_z=984.13 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=4.48
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.17 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.28 (L/1198)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.17 (L/1931)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.37 (L/919)

Asta n. 2012 (243 244) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU I Xl=1.79
  Sollecitazioni: N=15.89 T_z=0.00 M_y=-219.13 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-1.57
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
  L=357.35 $\lambda_{rel,y}$=1.39 $\lambda_{rel,z}$=1.93 $K_{c,y}$=0.47 $K_{c,z}$=0.25
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.11 $\sigma_{m,d}$=63.93 Sfr.=0.23

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=15.89 T_z=276.20 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-1.57
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.11 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=15.89 T_z=276.20 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-1.57
  Resistenze: K_{fi}=1.25
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.79
  Sollecitazioni: N=15.89 T_z=0.00 M_y=-219.13 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-1.57
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.11 $\sigma_{m,d}$=63.93 Sfr.=0.21

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=3.37
  Sollecitazioni: N=15.89 T_z=-276.20 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-1.57
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=4.00 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=3.37
  Sollecitazioni: N=15.89 T_z=-276.20 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-1.57
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=4.00 Sfr.=0.09

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.79
  Sollecitazioni: N=15.89 T_z=0.00 M_y=-219.13 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-1.57
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=63.93 Sfr.=0.21

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 50 SLU Xl=1.79
  Sollecitazioni: N=31.07 T_z=0.00 M_y=-857.16 T_y=0.00 M_z=-17.29 M_x=-5.43
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=357.35 $\lambda_{rel,y}$=0.82 $\lambda_{rel,z}$=0.99 $K_{c,y}$=0.89 $K_{c,z}$=0.78
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.06 $\sigma_{m,d}$=45.72 Sfr.=0.31

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 36 SLU Xl=1.79
  Sollecitazioni: N=-3.26 T_z=0.00 M_y=-526.39 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-3.53
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=357.35 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=27.42 Sfr.=0.18

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 36 SLU
  Sollecitazioni: N=-3.26
  [Par.] $M_{y,sx}$=-0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-394.79
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=357.35 $\lambda_{rel,y}$=0.82 $\lambda_{rel,z}$=0.99 $K_{c,y}$=0.89 $K_{c,z}$=0.78
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 $\sigma_{m,d}$=20.56 Sfr.=0.14

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 23 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=52.79 T_z=663.47 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-3.50
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.11 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 50 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=31.07 T_z=1080.38 M_y=0.00 T_y=-21.80 M_z=0.00 M_x=-5.43
  Resistenze: K_{mod}=0.90
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 50 SLU Xl=1.79
  Sollecitazioni: N=31.07 T_z=0.00 M_y=-857.16 T_y=0.00 M_z=-17.29 M_x=-5.43
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.06 $\sigma_{m,d}$=45.72 Sfr.=0.31

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 50 SLU Xl=3.37
  Sollecitazioni: N=31.07 T_z=-1080.41 M_y=0.00 T_y=21.80 M_z=0.00 M_x=-5.43
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=4.73 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=3.37
  Sollecitazioni: N=31.07 T_z=-1080.41 M_y=0.00 T_y=21.80 M_z=0.00 M_x=-5.43
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=4.73 Sfr.=0.22

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 36 SLU Xl=1.79
  Sollecitazioni: N=-3.26 T_z=0.00 M_y=-526.39 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-3.53
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 $\sigma_{m,d}$=27.42 Sfr.=0.18

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.79
  Sollecitazioni: N=31.07 T_z=0.00 M_y=-857.16 T_y=0.00 M_z=-17.29 M_x=-5.43
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=45.72 Sfr.=0.30

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 36 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-3.26 T_z=663.47 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-3.53
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.22 (L/1448)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.14 (L/2333)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.29 (L/1110)

Asta n. 2012 (244 245) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 75 SLU I Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-5.08 T_z=0.00 M_y=-247.65 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=2.04
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=377.36 $\lambda_{rel,m}$=0.42 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=72.24 Sfr.=0.26

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
  Sollecitazioni: N=-5.08
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-185.74
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=377.36 $\lambda_{rel,y}$=1.47 $\lambda_{rel,z}$=2.04 $K_{c,y}$=0.43 $K_{c,z}$=0.23
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.04 $\sigma_{m,d}$=54.18 Sfr.=0.20

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-5.08 T_z=293.63 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=2.04
  Resistenze: K_{fi}=1.25
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-5.08 T_z=293.63 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=2.04
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=4.26 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-5.08 T_z=293.63 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=2.04
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=4.26 Sfr.=0.10

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-5.08 T_z=0.00 M_y=-247.65 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=2.04
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.04 $\sigma_{m,d}$=-72.24 Sfr.=0.24

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-5.08 T_z=0.00 M_y=-247.65 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=2.04
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70

Tensioni: $\sigma_{m,d}$=72.24 Sfr.=0.24

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-5.08 T_z=293.63 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=2.04
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.04 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 50 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=22.35 T_z=0.00 M_y=-968.70 T_y=0.00 M_z=-19.54 M_x=6.23
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=377.36 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.05 $\sigma_{m,d}$=51.67 Sfr.=0.34

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 37 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-16.66 T_z=0.00 M_y=-828.52 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=5.96
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=377.36 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=43.15 Sfr.=0.29

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 63 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-1.49 T_z=0.00 M_y=-688.34 T_y=0.00 M_z=19.54 M_x=5.69
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=377.36 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=37.07 Sfr.=0.25

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 37 SLU
Sollecitazioni: N=-16.66
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.01 $M_{y,eq}$=-621.39
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=377.36 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.03 $\sigma_{m,d}$=32.36 Sfr.=0.22

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=0.20
Sollecitazioni: N=64.84 T_z=293.63 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=2.57
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.14 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 13 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=10.41 T_z=982.36 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=5.96
Resistenze: K_{mod}=0.80
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 50 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=22.35 T_z=0.00 M_y=-968.70 T_y=0.00 M_z=-19.54 M_x=6.23
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.05 $\sigma_{m,d}$=51.67 Sfr.=0.34

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 50 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=22.35 T_z=1148.57 M_y=0.00 T_y=-23.17 M_z=0.00 M_x=6.23
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=5.03 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=22.35 T_z=1148.57 M_y=0.00 T_y=-23.17 M_z=0.00 M_x=6.23
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=5.03 Sfr.=0.23

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 37 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-16.66 T_z=0.00 M_y=-828.52 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=5.96
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.03 $\sigma_{m,d}$=-43.15 Sfr.=0.29

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=22.35 T_z=0.00 M_y=-968.70 T_y=0.00 M_z=-19.54 M_x=6.23
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=51.67 Sfr.=0.34

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-74.99 T_z=293.63 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=2.57
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.16 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.28 (L/1205)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.17 (L/1942)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.36 (L/924)

Asta n. 2012 (245 246) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU I Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=1.39 T_z=0.00 M_y=-249.10 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-2.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
  L=378.36 $\lambda_{rel,y}$=1.47 $\lambda_{rel,z}$=2.05 $K_{c,y}$=0.42 $K_{c,z}$=0.23
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=72.67 Sfr.=0.26

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=1.39 T_z=294.49 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-2.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=1.39 T_z=294.49 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-2.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=1.39 T_z=0.00 M_y=-249.10 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-2.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=72.67 Sfr.=0.24

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=3.58
  Sollecitazioni: N=1.39 T_z=-294.50 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-2.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=4.27 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=3.58
  Sollecitazioni: N=1.39 T_z=-294.50 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-2.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=4.27 Sfr.=0.10

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=1.39 T_z=0.00 M_y=-249.10 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-2.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=72.67 Sfr.=0.24

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 50 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=33.93 T_z=0.00 M_y=-974.39 T_y=0.00 M_z=-19.66 M_x=-6.14
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=378.36 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.07 $\sigma_{m,d}$=51.98 Sfr.=0.35

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 37 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-6.41 T_z=0.00 M_y=-833.39 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-5.83
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=378.36 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=43.41 Sfr.=0.29

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 62 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-3.66 T_z=0.00 M_y=-363.38 T_y=0.00 M_z=32.76 M_x=-3.84
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=378.36 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=20.97 Sfr.=0.14

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 37 SLU
  Sollecitazioni: N=-6.41
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.05 $M_{y,eq}$=-625.04
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=378.36 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 $\sigma_{m,d}$=32.55 Sfr.=0.22

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 23 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=63.51 T_z=707.41 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-4.34
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.13 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 13 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=23.99 T_z=985.24 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-5.83
  Resistenze: K_{mod}=0.80
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 50 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=33.93 T_z=0.00 M_y=-974.39 T_y=0.00 M_z=-19.66 M_x=-6.14
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.07 $\sigma_{m,d}$=51.98 Sfr.=0.35

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 50 SLU Xl=3.58
  Sollecitazioni: N=33.93 T_z=-1151.97 M_y=0.00 T_y=23.24 M_z=0.00 M_x=-6.14

Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=5.04 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=3.58
Sollecitazioni: N=33.93 T_z=-1151.97 M_y=0.00 T_y=23.24 M_z=0.00 M_x=-6.14
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=5.04 Sfr.=0.23

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 37 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-6.41 T_z=0.00 M_y=-833.39 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-5.83
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 $\sigma_{m,d}$=43.41 Sfr.=0.29

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=33.93 T_z=0.00 M_y=-974.39 T_y=0.00 M_z=-19.66 M_x=-6.14
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=51.98 Sfr.=0.35

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-59.45 T_z=294.49 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-2.49
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.12 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.28 (L/1194)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.18 (L/1925)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.37 (L/916)

Asta n. 2012 (246 247) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU I Xl=1.89
Sollecitazioni: N=3.78 T_z=0.00 M_y=-247.65 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=2.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=377.35 $\lambda_{rel,y}$=1.47 $\lambda_{rel,z}$=2.04 $K_{c,y}$=0.43 $K_{c,z}$=0.23
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.03 $\sigma_{m,d}$=72.25 Sfr.=0.26

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=3.78 T_z=293.63 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=2.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.03 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=3.78 T_z=293.63 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=2.00
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.89
Sollecitazioni: N=3.78 T_z=0.00 M_y=-247.65 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=2.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.03 $\sigma_{m,d}$=72.25 Sfr.=0.24

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=3.78 T_z=293.63 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=2.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=4.26 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=3.78 T_z=293.63 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=2.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=4.26 Sfr.=0.10

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.89
Sollecitazioni: N=3.78 T_z=0.00 M_y=-247.65 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=2.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=72.25 Sfr.=0.24

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 50 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=48.96 T_z=0.00 M_y=-968.71 T_y=0.00 M_z=-19.54 M_x=6.14
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=377.35 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.10 $\sigma_{m,d}$=51.68 Sfr.=0.35

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 37 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-4.02 T_z=0.00 M_y=-828.53 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=5.85
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=377.35 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=43.15 Sfr.=0.29

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 62 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-3.01 T_z=0.00 M_y=-361.26 T_y=0.00 M_z=32.57 M_x=3.87
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=377.35 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=20.85 Sfr.=0.14

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 37 SLU
  Sollecitazioni: N=-4.02
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.06 $M_{y,eq}$=-621.40
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=377.35 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 $\sigma_{m,d}$=32.36 Sfr.=0.22

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=118.12 T_z=293.63 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=2.50
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.25 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 13 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=35.07 T_z=982.37 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=5.85
  Resistenze: K_{mod}=0.80
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 50 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=48.96 T_z=0.00 M_y=-968.71 T_y=0.00 M_z=-19.54 M_x=6.14
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.10 $\sigma_{m,d}$=51.68 Sfr.=0.35

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 50 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=48.96 T_z=1148.58 M_y=0.00 T_y=-23.17 M_z=0.00 M_x=6.14
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=5.03 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=48.96 T_z=1148.58 M_y=0.00 T_y=-23.17 M_z=0.00 M_x=6.14
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=5.03 Sfr.=0.23

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 37 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-4.02 T_z=0.00 M_y=-828.53 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=5.85
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 $\sigma_{m,d}$=43.15 Sfr.=0.29

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=48.96 T_z=0.00 M_y=-968.71 T_y=0.00 M_z=-19.54 M_x=6.14
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=51.68 Sfr.=0.34

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-110.56 T_z=293.63 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=2.50
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.23 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.28 (L/1205)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.17 (L/1942)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.36 (L/924)

Asta n. 2012 (247 248) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 75 SLU I Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-18.50 T_z=0.00 M_y=-249.10 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-2.02
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=378.36 $\lambda_{rel,m}$=0.42 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=72.67 Sfr.=0.26

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
  Sollecitazioni: N=-18.50
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.01 $M_{y,eq}$=-186.83
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=378.36 $\lambda_{rel,y}$=1.47 $\lambda_{rel,z}$=2.05 $K_{c,y}$=0.42 $K_{c,z}$=0.23
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.13 $\sigma_{m,d}$=54.50 Sfr.=0.20

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-18.50 T_z=294.49 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-2.02
  Resistenze: K_{fi}=1.25
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=3.58
  Sollecitazioni: N=-18.50 T_z=-294.50 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-2.02
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=4.27 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=3.58
  Sollecitazioni: N=-18.50 T_z=-294.50 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-2.02
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=4.27 Sfr.=0.10

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-18.50 T_z=0.00 M_y=-249.10 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-2.02
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.13 $\sigma_{m,d}$=-72.67 Sfr.=0.24

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-18.50 T_z=0.00 M_y=-249.10 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-2.02
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=72.67 Sfr.=0.24

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-18.50 T_z=294.49 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-2.02
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.13 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 50 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=26.68 T_z=0.00 M_y=-974.40 T_y=0.00 M_z=-19.66 M_x=-6.19
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=378.36 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.06 $\sigma_{m,d}$=51.98 Sfr.=0.35

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 37 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-31.87 T_z=0.00 M_y=-833.40 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-5.91
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=378.36 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=43.41 Sfr.=0.29

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 63 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-8.67 T_z=0.00 M_y=-692.39 T_y=0.00 M_z=19.66 M_x=-5.62
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=378.36 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=37.29 Sfr.=0.25

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 37 SLU
  Sollecitazioni: N=-31.87
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.05 $M_{y,eq}$=-625.05
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=378.36 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.07 $\sigma_{m,d}$=32.55 Sfr.=0.22

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=82.12 T_z=294.49 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-2.57
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.17 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 13 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=8.93 T_z=985.25 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-5.91
  Resistenze: K_{mod}=0.80
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 50 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=26.68 T_z=0.00 M_y=-974.40 T_y=0.00 M_z=-19.66 M_x=-6.19
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.06 $\sigma_{m,d}$=51.98 Sfr.=0.35

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 50 SLU Xl=3.58
  Sollecitazioni: N=26.68 T_z=-1151.98 M_y=0.00 T_y=23.24 M_z=0.00 M_x=-6.19
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=5.04 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=3.58
  Sollecitazioni: N=26.68 T_z=-1151.98 M_y=0.00 T_y=23.24 M_z=0.00 M_x=-6.19
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=5.04 Sfr.=0.23

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 37 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-31.87 T_z=0.00 M_y=-833.40 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-5.91
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.07 $\sigma_{m,d}$=-43.41 Sfr.=0.29

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=26.68 T_z=0.00 M_y=-974.40 T_y=0.00 M_z=-19.66 M_x=-6.19
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=51.98 Sfr.=0.35

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-119.12 T_z=294.49 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-2.57
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.25 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.28 (L/1194)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.18 (L/1925)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.37 (L/916)

Asta n. 2012 (248 249) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU I Xl=1.55
  Sollecitazioni: N=87.83 T_z=0.00 M_y=-159.05 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=1.86
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
  L=310.36 $\lambda_{rel,y}$=1.20 $\lambda_{rel,z}$=1.68 $K_{c,y}$=0.60 $K_{c,z}$=0.33
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.61 $\sigma_{m,d}$=46.40 Sfr.=0.17

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=87.83 T_z=235.32 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=1.86
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.61 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=87.83 T_z=235.32 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=1.86
  Resistenze: K_{fi}=1.25
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.55
  Sollecitazioni: N=87.83 T_z=0.00 M_y=-159.05 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=1.86
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.61 $\sigma_{m,d}$=46.40 Sfr.=0.16

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=87.83 T_z=235.32 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=1.86
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=3.41 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=87.83 T_z=235.32 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=1.86
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=3.41 Sfr.=0.08

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.55
  Sollecitazioni: N=87.83 T_z=0.00 M_y=-159.05 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=1.86
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=46.40 Sfr.=0.15

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 50 SLU Xl=1.55
  Sollecitazioni: N=191.90 T_z=0.00 M_y=-622.15 T_y=0.00 M_z=-12.55 M_x=6.21
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=310.36 $\lambda_{rel,y}$=0.71 $\lambda_{rel,z}$=0.86 $K_{c,y}$=0.93 $K_{c,z}$=0.87
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.40 $\sigma_{m,d}$=33.19 Sfr.=0.22

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 1 SND Xl=1.55
  Sollecitazioni: N=-155.71 T_z=0.00 M_y=-159.05 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=2.26
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=310.36 $\lambda_{rel,m}$=0.25 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=8.28 Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 1 SND
  Sollecitazioni: N=-155.71
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.01 $M_{y,eq}$=-119.29
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=310.36 $\lambda_{rel,y}$=0.71 $\lambda_{rel,z}$=0.86 $K_{c,y}$=0.93 $K_{c,z}$=0.87
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.32 $\sigma_{m,d}$=6.21 Sfr.=0.04

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=331.37 T_z=235.32 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=2.26
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.69 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 13 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=172.00 T_z=787.28 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=5.59
  Resistenze: K_{mod}=0.80
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 50 SLU Xl=1.55
  Sollecitazioni: N=191.90 T_z=0.00 M_y=-622.15 T_y=0.00 M_z=-12.55 M_x=6.21
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.40 $\sigma_{m,d}$=33.19 Sfr.=0.22

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 50 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=191.90 T_z=920.48 M_y=0.00 T_y=-18.57 M_z=0.00 M_x=6.21
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=4.03 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.03

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=191.90 T_z=920.48 M_y=0.00 T_y=-18.57 M_z=0.00 M_x=6.21
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=4.03 Sfr.=0.19

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 1 SND Xl=1.55
  Sollecitazioni: N=-155.71 T_z=0.00 M_y=-159.05 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=2.26
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.32 $\sigma_{m,d}$=-8.28 Sfr.=0.05

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.55
  Sollecitazioni: N=191.90 T_z=0.00 M_y=-622.15 T_y=0.00 M_z=-12.55 M_x=6.21
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=33.19 Sfr.=0.22

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-155.71 T_z=235.32 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=2.26
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.32 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.12 (L/2339)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.07 (L/3774)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.15 (L/1793)

Asta n. 2012 (249 250) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 75 SLU I Xl=2.14
  Sollecitazioni: N=-141.06 T_z=0.00 M_y=-327.59 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-1.49
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=428.01 $\lambda_{rel,m}$=0.44 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=95.57 Sfr.=0.35

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
  Sollecitazioni: N=-141.06
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-245.69
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=428.01 $\lambda_{rel,y}$=1.66 $\lambda_{rel,z}$=2.31 $K_{c,y}$=0.34 $K_{c,z}$=0.18
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.97 $\sigma_{m,d}$=71.68 Sfr.=0.28

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-141.06 T_z=337.72 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-1.49
  Resistenze: K_{fi}=1.25
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-141.06 T_z=337.72 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-1.49
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=4.90 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-141.06 T_z=337.72 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-1.49
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=4.90 Sfr.=0.11

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=2.14
  Sollecitazioni: N=-141.06 T_z=0.00 M_y=-327.59 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-1.49
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.97 $\sigma_{m,d}$=-95.57 Sfr.=0.32

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=2.14
  Sollecitazioni: N=-141.06 T_z=0.00 M_y=-327.59 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-1.49
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70

Tensioni: $\sigma_{m,d}$=95.57 Sfr.=0.32

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-141.06 T_z=337.72 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-1.49
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.97 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 1 SND Xl=2.14
Sollecitazioni: N=188.75 T_z=0.00 M_y=-327.59 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-1.79
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
L=428.01 $\lambda_{rel,y}$=0.98 $\lambda_{rel,z}$=1.18 $K_{c,y}$=0.78 $K_{c,z}$=0.62
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.39 $\sigma_{m,d}$=17.06 Sfr.=0.10

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 13 SLU Xl=2.14
Sollecitazioni: N=-220.83 T_z=0.00 M_y=-1095.99 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-4.43
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=428.01 $\lambda_{rel,m}$=0.29 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=57.08 Sfr.=0.43

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 50 SLU Xl=2.14
Sollecitazioni: N=-214.90 T_z=0.00 M_y=-1281.42 T_y=0.00 M_z=-25.85 M_x=-4.74
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=428.01 $\lambda_{rel,m}$=0.29 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=68.36 Sfr.=0.46

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 50 SLU
Sollecitazioni: N=-214.90
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.01 $M_{y,eq}$=-961.07
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=0.00 $M_{z,eq}$=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=428.01 $\lambda_{rel,y}$=0.98 $\lambda_{rel,z}$=1.18 $K_{c,y}$=0.78 $K_{c,z}$=0.62
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.45 $\sigma_{m,d}$=50.06 Sfr.=0.34

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=0.20
Sollecitazioni: N=188.75 T_z=337.72 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-1.79
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.39 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 13 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-220.83 T_z=1129.86 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-4.43
Resistenze: K_{mod}=0.80
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 1 SND Xl=2.14
Sollecitazioni: N=188.75 T_z=0.00 M_y=-327.59 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-1.79
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.39 $\sigma_{m,d}$=17.06 Sfr.=0.10

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 50 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-214.90 T_z=1321.03 M_y=0.00 T_y=-26.65 M_z=0.00 M_x=-4.74
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=5.78 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.07

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-214.90 T_z=1321.03 M_y=0.00 T_y=-26.65 M_z=0.00 M_x=-4.74
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=5.78 Sfr.=0.27

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 50 SLU Xl=2.14
Sollecitazioni: N=-214.90 T_z=0.00 M_y=-1281.42 T_y=0.00 M_z=-25.85 M_x=-4.74
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.45 $\sigma_{m,d}$=-68.36 Sfr.=0.46

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=2.14
Sollecitazioni: N=-214.90 T_z=0.00 M_y=-1281.42 T_y=0.00 M_z=-25.85 M_x=-4.74
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=68.36 Sfr.=0.46

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-470.88 T_z=337.72 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-1.79
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.98 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.49 (L/792)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.30 (L/1276)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.64 (L/607)

Asta n. 2012 (250 251) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 75 SLU I Xl=1.62
  Sollecitazioni: N=-77.35 T_z=0.00 M_y=-176.13 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=324.51 $\lambda_{rel,m}$=0.39 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=51.38 Sfr.=0.19

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
  Sollecitazioni: N=-77.35
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-132.10
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=324.51 $\lambda_{rel,y}$=1.26 $\lambda_{rel,z}$=1.75 $K_{c,y}$=0.55 $K_{c,z}$=0.30
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.53 $\sigma_{m,d}$=38.54 Sfr.=0.15

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=3.05
  Sollecitazioni: N=-77.35 T_z=-247.63 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=3.59 Sfr.=0.08

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.62
  Sollecitazioni: N=-77.35 T_z=0.00 M_y=-176.13 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.53 $\sigma_{m,d}$=-51.38 Sfr.=0.17

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.62
  Sollecitazioni: N=-77.35 T_z=0.00 M_y=-176.13 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=51.38 Sfr.=0.17

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-77.35 T_z=247.63 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.53 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 1 SND Xl=1.62
  Sollecitazioni: N=397.44 T_z=0.00 M_y=-176.13 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
  L=324.51 $\lambda_{rel,y}$=0.75 $\lambda_{rel,z}$=0.89 $K_{c,y}$=0.92 $K_{c,z}$=0.84
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.83 $\sigma_{m,d}$=9.17 Sfr.=0.06

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 13 SLU Xl=1.62
  Sollecitazioni: N=-76.40 T_z=0.00 M_y=-589.26 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=324.51 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=30.69 Sfr.=0.23

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 50 SLU Xl=1.62
  Sollecitazioni: N=-61.54 T_z=0.00 M_y=-688.96 T_y=0.00 M_z=-13.90 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=324.51 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=36.75 Sfr.=0.24

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 50 SLU
  Sollecitazioni: N=-61.54
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-516.72
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=0.00 $M_{z,eq}$=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=324.51 $\lambda_{rel,y}$=0.75 $\lambda_{rel,z}$=0.89 $K_{c,y}$=0.92 $K_{c,z}$=0.84
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.13 $\sigma_{m,d}$=26.91 Sfr.=0.18

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=397.44 T_z=247.63 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.83 Sfr.=0.01

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 1 SND Xl=1.62
  Sollecitazioni: N=397.44 T_z=0.00 M_y=-176.13 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.83 $\sigma_{m,d}$=9.17 Sfr.=0.06

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-61.54 T_z=968.63 M_y=0.00 T_y=-19.54 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=4.24 Sfr.=0.20

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 50 SLU Xl=1.62
  Sollecitazioni: N=-61.54 T_z=0.00 M_y=-688.96 T_y=0.00 M_z=-13.90 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70

Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.13 $\sigma_{m,d}$=-36.75 Sfr.=0.24

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.62
Sollecitazioni: N=-61.54 T_z=0.00 M_y=-688.96 T_y=0.00 M_z=-13.90 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=36.75 Sfr.=0.24

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-552.14 T_z=247.63 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.15 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.14 (L/2010)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.09 (L/3239)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.18 (L/1542)

Asta n. 2012 (251 299) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU I Xl=2.15
Sollecitazioni: N=20.67 T_z=0.00 M_y=-329.75 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-3.62
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=409.28 $\lambda_{rel,y}$=1.59 $\lambda_{rel,z}$=2.21 $K_{c,y}$=0.37 $K_{c,z}$=0.19
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.14 $\sigma_{m,d}$=96.20 Sfr.=0.35

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=20.67 T_z=338.83 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-3.62
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.14 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=20.67 T_z=338.83 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-3.62
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU I Xl=2.15
Sollecitazioni: N=20.67 T_z=0.00 M_y=-329.75 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-3.62
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.14 $\sigma_{m,d}$=96.20 Sfr.=0.32

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=4.09
Sollecitazioni: N=20.67 T_z=-338.83 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-3.62
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=4.91 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=4.09
Sollecitazioni: N=20.67 T_z=-338.83 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-3.62
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=4.91 Sfr.=0.11

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=2.15
Sollecitazioni: N=20.67 T_z=0.00 M_y=-329.75 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-3.62
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=96.20 Sfr.=0.32

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 50 SLU Xl=2.15
Sollecitazioni: N=13.16 T_z=0.00 M_y=-1289.87 T_y=0.00 M_z=-26.02 M_x=-10.10
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=409.28 $\lambda_{rel,y}$=0.94 $\lambda_{rel,z}$=1.13 $K_{c,y}$=0.81 $K_{c,z}$=0.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.03 $\sigma_{m,d}$=68.81 Sfr.=0.46

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 1 SND Xl=2.15
Sollecitazioni: N=-296.15 T_z=0.00 M_y=-329.75 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-3.80
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=409.28 $\lambda_{rel,m}$=0.29 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=17.17 Sfr.=0.09

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 1 SND
Sollecitazioni: N=-296.15
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-247.31
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=409.28 $\lambda_{rel,y}$=0.94 $\lambda_{rel,z}$=1.13 $K_{c,y}$=0.81 $K_{c,z}$=0.66
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.62 $\sigma_{m,d}$=12.88 Sfr.=0.08

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=0.20
Sollecitazioni: N=337.49 T_z=338.83 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-3.80
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.70 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 13 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=22.81 T_z=1133.57 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-10.47
  Resistenze: K_{mod}=0.80
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 50 SLU Xl=2.15
  Sollecitazioni: N=13.16 T_z=0.00 M_y=-1289.87 T_y=0.00 M_z=-26.02 M_x=-10.10
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.03 $\sigma_{m,d}$=68.81 Sfr.=0.46

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 50 SLU Xl=4.09
  Sollecitazioni: N=13.16 T_z=-1325.40 M_y=0.00 T_y=26.74 M_z=0.00 M_x=-10.10
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=5.80 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.07

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=4.09
  Sollecitazioni: N=13.16 T_z=-1325.40 M_y=0.00 T_y=26.74 M_z=0.00 M_x=-10.10
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=5.80 Sfr.=0.27

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 1 SND Xl=2.15
  Sollecitazioni: N=-296.15 T_z=0.00 M_y=-329.75 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-3.80
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.62 $\sigma_{m,d}$=-17.17 Sfr.=0.09

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=2.15
  Sollecitazioni: N=13.16 T_z=0.00 M_y=-1289.87 T_y=0.00 M_z=-26.02 M_x=-10.10
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=68.81 Sfr.=0.46

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-296.15 T_z=338.83 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-3.80
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.62 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.48 (L/818)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.30 (L/1310)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.62 (L/629)

Asta n. 2012 (299 252) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU I Xl=0.81
  Sollecitazioni: N=9.88 T_z=0.00 M_y=-56.89 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=8.47
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
  L=175.45 $\lambda_{rel,y}$=0.68 $\lambda_{rel,z}$=0.95 $K_{c,y}$=0.94 $K_{c,z}$=0.81
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.07 $\sigma_{m,d}$=16.60 Sfr.=0.06

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=9.88 T_z=140.71 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=8.47
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.07 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=9.88 T_z=140.71 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=8.47
  Resistenze: K_{fi}=1.25
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.02 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.81
  Sollecitazioni: N=9.88 T_z=0.00 M_y=-56.89 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=8.47
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.07 $\sigma_{m,d}$=16.60 Sfr.=0.06

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=9.88 T_z=140.71 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=8.47
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=2.04 $\tau_{tor,d}$=0.02 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=9.88 T_z=140.71 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=8.47
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=2.04 Sfr.=0.05

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.81
  Sollecitazioni: N=9.88 T_z=0.00 M_y=-56.89 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=8.47
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=16.60 Sfr.=0.06

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 13 SLU Xl=0.81
  Sollecitazioni: N=7.34 T_z=0.00 M_y=-190.31 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=24.65
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,t}$=105.93
  L=175.45 $\lambda_{rel,y}$=0.40 $\lambda_{rel,z}$=0.48 $K_{c,y}$=0.99 $K_{c,z}$=0.98
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 $\sigma_{m,d}$=9.91 Sfr.=0.07

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 1 SND Xl=0.81
  Sollecitazioni: N=-136.25 T_z=0.00 M_y=-56.89 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=8.83
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=175.45 $\lambda_{rel,m}$=0.19 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=2.96 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 50 SLU Xl=0.81
  Sollecitazioni: N=0.00 T_z=0.00 M_y=-222.50 T_y=0.00 M_z=-4.49 M_x=23.79
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=175.45 $\lambda_{rel,m}$=0.19 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=11.87 Sfr.=0.08

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 49 SLU
  Sollecitazioni: N=-1.35
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-142.73
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=0.00 $M_{z,eq}$=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=175.45 $\lambda_{rel,y}$=0.40 $\lambda_{rel,z}$=0.48 $K_{c,y}$=0.99 $K_{c,z}$=0.98
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.00 $\sigma_{m,d}$=7.43 Sfr.=0.05

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=156.02 T_z=140.71 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=8.83
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.33 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 13 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=7.34 T_z=470.71 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=24.65
  Resistenze: K_{mod}=0.80
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.03 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 13 SLU Xl=0.81
  Sollecitazioni: N=7.34 T_z=0.00 M_y=-190.31 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=24.65
  Resistenze: K_{mod}=0.80 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=105.93 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 $\sigma_{m,d}$=9.91 Sfr.=0.07

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 50 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=0.00 T_z=550.35 M_y=0.00 T_y=-11.10 M_z=0.00 M_x=23.79
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=2.41 $\tau_{tor,d}$=0.03 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=0.00 T_z=550.35 M_y=0.00 T_y=-11.10 M_z=0.00 M_x=23.79
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=2.41 Sfr.=0.11

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 49 SLU Xl=0.81
  Sollecitazioni: N=-1.35 T_z=0.00 M_y=-190.31 T_y=0.00 M_z=-7.48 M_x=16.93
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.00 $\sigma_{m,d}$=10.38 Sfr.=0.07

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=0.81
  Sollecitazioni: N=0.00 T_z=0.00 M_y=-222.50 T_y=0.00 M_z=-4.49 M_x=23.79
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=11.87 Sfr.=0.08

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-136.25 T_z=140.71 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=8.83
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.28 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.07 (L/2478)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.03 (L/4847)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.09 (L/1781)

Asta n. 2013 (300 301) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU I Xl=1.90
  Sollecitazioni: N=14.62 T_z=0.00 M_y=-364.76 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
  L=380.66 $\lambda_{rel,y}$=1.48 $\lambda_{rel,z}$=2.06 $K_{c,y}$=0.42 $K_{c,z}$=0.22

Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.10 $\sigma_{m,d}$=106.41 Sfr.=0.39

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=14.62 T_z=383.30 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.10 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.90
Sollecitazioni: N=14.62 T_z=0.00 M_y=-364.76 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.10 $\sigma_{m,d}$=106.41 Sfr.=0.36

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=14.62 T_z=383.30 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=5.56 Sfr.=0.13

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.90
Sollecitazioni: N=14.62 T_z=0.00 M_y=-364.76 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=106.41 Sfr.=0.35

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 13 SLU Xl=1.90
Sollecitazioni: N=27.09 T_z=0.00 M_y=-1235.13 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,t}$=105.93
L=380.66 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.05 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.06 $\sigma_{m,d}$=64.33 Sfr.=0.49

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 1 SND Xl=1.90
Sollecitazioni: N=-29.63 T_z=0.00 M_y=-364.76 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=380.66 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=19.00 Sfr.=0.10

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 1 SND
Sollecitazioni: N=-29.63
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-273.57
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=380.66 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.05 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.06 $\sigma_{m,d}$=14.25 Sfr.=0.08

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=58.86 T_z=383.30 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.12 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 13 SLU Xl=1.90
Sollecitazioni: N=27.09 T_z=0.00 M_y=-1235.13 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=105.93 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.06 $\sigma_{m,d}$=64.33 Sfr.=0.49

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 13 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=27.09 T_z=1297.89 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=19.31
Tensioni: τ_d=5.68 Sfr.=0.29

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 1 SND Xl=1.90
Sollecitazioni: N=-29.63 T_z=0.00 M_y=-364.76 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.06 $\sigma_{m,d}$=-19.00 Sfr.=0.10

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 13 SLU Xl=1.90
Sollecitazioni: N=27.09 T_z=0.00 M_y=-1235.13 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=64.33 Sfr.=0.49

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=3.81
Sollecitazioni: N=-29.63 T_z=-383.30 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.06 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.46 (L/831)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.26 (L/1471)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.62 (L/616)

Asta n. 2013 (301 302) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 75 SLU I Xl=1.90
  Sollecitazioni: N=0.00 T_z=0.00 M_y=-361.86 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=379.14 $\lambda_{rel,m}$=0.42 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=105.56 Sfr.=0.38

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=3.79
  Sollecitazioni: N=0.00 T_z=-381.77 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=5.54 Sfr.=0.13

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.90
  Sollecitazioni: N=0.00 T_z=0.00 M_y=-361.86 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=105.56 Sfr.=0.35

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 13 SLU Xl=1.90
  Sollecitazioni: N=1.80 T_z=0.00 M_y=-1225.31 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,t}$=105.93
  L=379.14 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.05 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.00 $\sigma_{m,d}$=63.82 Sfr.=0.48

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 37 SLU Xl=1.90
  Sollecitazioni: N=-15.03 T_z=0.00 M_y=-1225.31 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=379.14 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=63.82 Sfr.=0.43

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 63 SLU Xl=1.90
  Sollecitazioni: N=-18.18 T_z=0.00 M_y=-1234.02 T_y=0.00 M_z=28.93 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=379.14 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=66.08 Sfr.=0.44

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 63 SLU
  Sollecitazioni: N=-18.18
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-925.52
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=21.70
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=379.14 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.05 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.04 $\sigma_{m,d}$=49.56 Sfr.=0.33

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=70.20 T_z=381.77 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.15 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 13 SLU Xl=1.90
  Sollecitazioni: N=1.80 T_z=0.00 M_y=-1225.31 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=105.93 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.00 $\sigma_{m,d}$=63.82 Sfr.=0.48

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 13 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=1.80 T_z=1292.72 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=19.31
  Tensioni: τ_d=5.66 Sfr.=0.29

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 63 SLU Xl=1.90
  Sollecitazioni: N=-18.18 T_z=0.00 M_y=-1234.02 T_y=0.00 M_z=28.93 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.04 $\sigma_{m,d}$=-66.08 Sfr.=0.44

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 13 SLU Xl=1.90
  Sollecitazioni: N=1.80 T_z=0.00 M_y=-1225.31 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=63.82 Sfr.=0.48

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=3.79
  Sollecitazioni: N=-70.26 T_z=-381.77 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.15 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.45 (L/841)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{z,G}$=0.25 (L/1489)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,G}$=0.61 (L/624)

Asta n. 2013 (302 -2299) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 75 SLU I Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-6.00 T_z=0.00 M_y=-330.81 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=377.20 $\lambda_{rel,m}$=0.42 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=96.51 Sfr.=0.35

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
  Sollecitazioni: N=-6.00
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-248.11
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=377.20 $\lambda_{rel,y}$=1.46 $\lambda_{rel,z}$=2.04 $K_{c,y}$=0.43 $K_{c,z}$=0.23
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.04 $\sigma_{m,d}$=72.38 Sfr.=0.26

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-6.00 T_z=350.81 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=5.09 Sfr.=0.12

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-6.00 T_z=0.00 M_y=-330.81 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.04 $\sigma_{m,d}$=-96.51 Sfr.=0.32

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-6.00 T_z=0.00 M_y=-330.81 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=96.51 Sfr.=0.32

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-6.00 T_z=350.81 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.04 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 50 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=28.06 T_z=0.00 M_y=-1347.59 T_y=0.00 M_z=-13.81 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=377.20 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.74
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.06 $\sigma_{m,d}$=71.05 Sfr.=0.48

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 13 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-5.16 T_z=0.00 M_y=-1149.28 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=377.20 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=59.86 Sfr.=0.45

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 63 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-37.99 T_z=0.00 M_y=-950.98 T_y=0.00 M_z=13.81 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=377.20 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=50.39 Sfr.=0.34

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 13 SLU
  Sollecitazioni: N=-5.16
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-861.96
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=377.20 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.74
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 $\sigma_{m,d}$=44.89 Sfr.=0.34

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=3.77
  Sollecitazioni: N=106.51 T_z=-350.81 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.22 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 50 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=28.06 T_z=0.00 M_y=-1347.59 T_y=0.00 M_z=-13.81 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.06 $\sigma_{m,d}$=71.05 Sfr.=0.48

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=28.06 T_z=1429.05 M_y=0.00 T_y=-14.65 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=6.25 Sfr.=0.29

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 13 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-5.16 T_z=0.00 M_y=-1149.28 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 $\sigma_{m,d}$=59.86 Sfr.=0.45

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=28.06 T_z=0.00 M_y=-1347.59 T_y=0.00 M_z=-13.81 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=71.05 Sfr.=0.48

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-118.50 T_z=350.81 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.25 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.49 (L/777)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.31 (L/1224)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.63 (L/601)

Asta n. 2013 (-2299 303) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU I Xl=1.79
  Sollecitazioni: N=1.55 T_z=0.00 M_y=-309.60 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
  L=357.35 $\lambda_{rel,y}$=1.39 $\lambda_{rel,z}$=1.93 $K_{c,y}$=0.47 $K_{c,z}$=0.25
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=90.32 Sfr.=0.33

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=1.55 T_z=346.55 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.79
  Sollecitazioni: N=1.55 T_z=0.00 M_y=-309.60 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=90.32 Sfr.=0.30

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=3.57
  Sollecitazioni: N=1.55 T_z=-346.55 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=5.02 Sfr.=0.11

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.79
  Sollecitazioni: N=1.55 T_z=0.00 M_y=-309.60 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=90.32 Sfr.=0.30

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 50 SLU Xl=1.79
  Sollecitazioni: N=25.52 T_z=0.00 M_y=-1223.08 T_y=0.00 M_z=-24.80 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=357.35 $\lambda_{rel,y}$=0.82 $\lambda_{rel,z}$=0.99 $K_{c,y}$=0.89 $K_{c,z}$=0.78
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.05 $\sigma_{m,d}$=65.25 Sfr.=0.44

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 37 SLU Xl=1.79
  Sollecitazioni: N=-6.06 T_z=0.00 M_y=-1045.22 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=357.35 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=54.44 Sfr.=0.37

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 62 SLU Xl=1.79
  Sollecitazioni: N=-3.32 T_z=0.00 M_y=-452.36 T_y=0.00 M_z=41.33 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=357.35 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=26.14 Sfr.=0.17

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 37 SLU
  Sollecitazioni: N=-6.06
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-783.92
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=357.35 $\lambda_{rel,y}$=0.82 $\lambda_{rel,z}$=0.99 $K_{c,y}$=0.89 $K_{c,z}$=0.78
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 $\sigma_{m,d}$=40.83 Sfr.=0.27

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=74.97 T_z=346.55 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.16 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 50 SLU Xl=1.79
  Sollecitazioni: N=25.52 T_z=0.00 M_y=-1223.08 T_y=0.00 M_z=-24.80 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.05 $\sigma_{m,d}$=65.25 Sfr.=0.44

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=3.57
  Sollecitazioni: N=25.52 T_z=-1369.07 M_y=0.00 T_y=27.75 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=5.99 Sfr.=0.28

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 37 SLU Xl=1.79
  Sollecitazioni: N=-6.06 T_z=0.00 M_y=-1045.22 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 $\sigma_{m,d}$=54.44 Sfr.=0.37

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.79
  Sollecitazioni: N=25.52 T_z=0.00 M_y=-1223.08 T_y=0.00 M_z=-24.80 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=65.25 Sfr.=0.43

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-71.88 T_z=346.55 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.15 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.40 (L/901)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.25 (L/1445)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.52 (L/693)

Asta n. 2013 (303 304) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 75 SLU I Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=0.00 T_z=0.00 M_y=-345.26 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=377.36 $\lambda_{rel,m}$=0.42 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=100.72 Sfr.=0.36

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=3.77
  Sollecitazioni: N=0.00 T_z=-365.98 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=5.31 Sfr.=0.12

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=0.00 T_z=0.00 M_y=-345.26 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=100.72 Sfr.=0.34

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 50 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=10.76 T_z=0.00 M_y=-1363.96 T_y=0.00 M_z=-27.65 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=377.36 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 $\sigma_{m,d}$=72.77 Sfr.=0.49

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 37 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-11.96 T_z=0.00 M_y=-1165.62 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=377.36 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=60.71 Sfr.=0.41

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 37 SLU
  Sollecitazioni: N=-11.96
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.01 $M_{y,eq}$=-874.21
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=377.36 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.02 $\sigma_{m,d}$=45.53 Sfr.=0.31

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=69.55 T_z=365.97 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.14 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 50 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=10.76 T_z=0.00 M_y=-1363.96 T_y=0.00 M_z=-27.65 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 $\sigma_{m,d}$=72.77 Sfr.=0.49

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=10.76 T_z=1445.79 M_y=0.00 T_y=-29.31 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=6.33 Sfr.=0.29

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 37 SLU Xl=1.89

Sollecitazioni: N=-11.96 T_z=0.00 M_y=-1165.62 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.02 $\sigma_{m,d}$=-60.71 Sfr.=0.41

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=10.76 T_z=0.00 M_y=-1363.96 T_y=0.00 M_z=-27.65 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=72.77 Sfr.=0.49

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-71.27 T_z=365.97 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.15 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.49 (L/765)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.31 (L/1227)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.64 (L/588)

Asta n. 2013 (304 -2300) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU I Xl=1.89
Sollecitazioni: N=1.28 T_z=0.00 M_y=-347.07 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=378.36 $\lambda_{rel,y}$=1.47 $\lambda_{rel,z}$=2.05 $K_{c,y}$=0.42 $K_{c,z}$=0.23
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=101.25 Sfr.=0.37

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=1.28 T_z=366.93 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.89
Sollecitazioni: N=1.28 T_z=0.00 M_y=-347.07 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=101.25 Sfr.=0.34

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=3.78
Sollecitazioni: N=1.28 T_z=-366.94 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=5.32 Sfr.=0.12

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.89
Sollecitazioni: N=1.28 T_z=0.00 M_y=-347.07 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=101.25 Sfr.=0.34

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 50 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=7.86 T_z=0.00 M_y=-1371.13 T_y=0.00 M_z=-27.80 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=378.36 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 $\sigma_{m,d}$=73.15 Sfr.=0.49

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 37 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-3.86 T_z=0.00 M_y=-1171.74 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=378.36 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=61.03 Sfr.=0.41

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 49 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-4.80 T_z=0.00 M_y=-1171.74 T_y=0.00 M_z=-46.33 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=378.36 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=63.92 Sfr.=0.42

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 49 SLU
Sollecitazioni: N=-4.80
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.05 $M_{y,eq}$=-878.80
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=0.00 $M_{z,eq}$=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=378.36 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 $\sigma_{m,d}$=45.77 Sfr.=0.31

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=70.82 T_z=366.93 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.15 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 50 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=7.86 T_z=0.00 M_y=-1371.13 T_y=0.00 M_z=-27.80 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 $\sigma_{m,d}$=73.15 Sfr.=0.49

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=3.78
  Sollecitazioni: N=7.86 T_z=-1449.62 M_y=0.00 T_y=29.39 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=6.34 Sfr.=0.29

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 49 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-4.80 T_z=0.00 M_y=-1171.74 T_y=0.00 M_z=-46.33 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 $\sigma_{m,d}$=63.92 Sfr.=0.42

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=7.86 T_z=0.00 M_y=-1371.13 T_y=0.00 M_z=-27.80 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=73.15 Sfr.=0.49

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-68.25 T_z=366.93 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.14 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.50 (L/759)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.31 (L/1217)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.65 (L/584)

Asta n. 2013 (-2300 -2301) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 75 SLU I Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=0.00 T_z=0.00 M_y=-345.26 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=377.35 $\lambda_{rel,m}$=0.42 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=100.72 Sfr.=0.36

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=0.00 T_z=365.97 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=5.31 Sfr.=0.12

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=0.00 T_z=0.00 M_y=-345.26 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=100.72 Sfr.=0.34

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 50 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=3.48 T_z=0.00 M_y=-1363.96 T_y=0.00 M_z=-27.65 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=377.35 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=72.77 Sfr.=0.49

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 37 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-4.24 T_z=0.00 M_y=-1165.61 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=377.35 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=60.71 Sfr.=0.41

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 51 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=0.00 T_z=0.00 M_y=-1239.99 T_y=0.00 M_z=-27.65 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=377.35 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=66.31 Sfr.=0.44

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 49 SLU
  Sollecitazioni: N=-11.46
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.07 $M_{y,eq}$=-874.21
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=-0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=377.35 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.02 $\sigma_{m,d}$=45.53 Sfr.=0.31

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=73.58 T_z=365.97 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.15 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 50 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=3.48 T_z=0.00 M_y=-1363.96 T_y=0.00 M_z=-27.65 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=72.77 Sfr.=0.49

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=3.48 T_z=1445.79 M_y=0.00 T_y=-29.31 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=6.33 Sfr.=0.29

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 49 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-11.46 T_z=0.00 M_y=-1165.61 T_y=0.00 M_z=-46.09 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.02 $\sigma_{m,d}$=-63.59 Sfr.=0.42

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=3.48 T_z=0.00 M_y=-1363.96 T_y=0.00 M_z=-27.65 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=72.77 Sfr.=0.49

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-74.37 T_z=365.97 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.15 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.49 (L/765)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.31 (L/1227)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.64 (L/588)

Asta n. 2013 (-2301 -2302) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 75 SLU I Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-6.16 T_z=0.00 M_y=-347.07 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=378.36 $\lambda_{rel,m}$=0.42 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=101.25 Sfr.=0.37

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
  Sollecitazioni: N=-6.16
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.02 $M_{y,eq}$=-260.31
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=378.36 $\lambda_{rel,y}$=1.47 $\lambda_{rel,z}$=2.05 $K_{c,y}$=0.42 $K_{c,z}$=0.23
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.04 $\sigma_{m,d}$=75.94 Sfr.=0.28

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=3.78
  Sollecitazioni: N=-6.16 T_z=-366.94 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=5.32 Sfr.=0.12

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-6.16 T_z=0.00 M_y=-347.07 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.04 $\sigma_{m,d}$=-101.25 Sfr.=0.34

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-6.16 T_z=0.00 M_y=-347.07 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=101.25 Sfr.=0.34

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-6.16 T_z=366.94 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.04 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 13 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=5.00 T_z=0.00 M_y=-1171.74 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,t}$=105.93
  L=378.36 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=61.03 Sfr.=0.46

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 14 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=0.00 T_z=0.00 M_y=-1047.12 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=378.36 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=54.54 Sfr.=0.41

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 50 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-3.21 T_z=0.00 M_y=-1371.13 T_y=0.00 M_z=-27.80 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=378.36 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=73.15 Sfr.=0.49

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 50 SLU
  Sollecitazioni: N=-3.21
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.07 $M_{y,eq}$=-1028.35
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=0.00 $M_{z,eq}$=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=378.36 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 $\sigma_{m,d}$=53.56 Sfr.=0.36

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=76.93 T_z=366.94 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.16 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 13 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=5.00 T_z=0.00 M_y=-1171.74 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=105.93 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=61.03 Sfr.=0.46

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=3.78
  Sollecitazioni: N=-3.21 T_z=-1449.62 M_y=0.00 T_y=29.39 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=6.34 Sfr.=0.29

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 50 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-3.21 T_z=0.00 M_y=-1371.13 T_y=0.00 M_z=-27.80 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 $\sigma_{m,d}$=73.15 Sfr.=0.49

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-3.21 T_z=0.00 M_y=-1371.13 T_y=0.00 M_z=-27.80 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=73.15 Sfr.=0.49

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-89.24 T_z=366.94 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.19 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.50 (L/759)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.31 (L/1217)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.65 (L/584)

Asta n. 2013 (-2302 -2303) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 75 SLU I Xl=1.55
  Sollecitazioni: N=-11.24 T_z=0.00 M_y=-233.54 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=310.36 $\lambda_{rel,m}$=0.38 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=68.13 Sfr.=0.25

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
  Sollecitazioni: N=-11.24
  [Par.] $M_{y,sx}$=-0.00 $M_{y,dx}$=0.01 $M_{y,eq}$=-175.16
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=310.36 $\lambda_{rel,y}$=1.20 $\lambda_{rel,z}$=1.68 $K_{c,y}$=0.60 $K_{c,z}$=0.33
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.08 $\sigma_{m,d}$=51.10 Sfr.=0.19

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-11.24 T_z=301.00 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=4.36 Sfr.=0.10

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.55
  Sollecitazioni: N=-11.24 T_z=0.00 M_y=-233.54 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.08 $\sigma_{m,d}$=-68.13 Sfr.=0.23

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.55
  Sollecitazioni: N=-11.24 T_z=0.00 M_y=-233.54 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=68.13 Sfr.=0.23

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-11.24 T_z=301.00 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.08 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 13 SLU Xl=1.55
  Sollecitazioni: N=2.26 T_z=0.00 M_y=-788.46 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,t}$=105.93
  L=310.36 $\lambda_{rel,y}$=0.71 $\lambda_{rel,z}$=0.86 $K_{c,y}$=0.93 $K_{c,z}$=0.87
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.00 $\sigma_{m,d}$=41.07 Sfr.=0.31

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 14 SLU Xl=1.55
  Sollecitazioni: N=-4.15 T_z=0.00 M_y=-704.60 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=310.36 $\lambda_{rel,m}$=0.25 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=36.70 Sfr.=0.28

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 50 SLU Xl=1.55
  Sollecitazioni: N=-5.87 T_z=0.00 M_y=-922.63 T_y=0.00 M_z=-18.70 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=310.36 $\lambda_{rel,m}$=0.25 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=49.22 Sfr.=0.33

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 50 SLU
  Sollecitazioni: N=-5.87
  [Par.] $M_{y,sx}$=-0.00 $M_{y,dx}$=0.06 $M_{y,eq}$=-691.97
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=-0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=310.36 $\lambda_{rel,y}$=0.71 $\lambda_{rel,z}$=0.86 $K_{c,y}$=0.93 $K_{c,z}$=0.87
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 $\sigma_{m,d}$=36.04 Sfr.=0.24

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=87.17 T_z=301.00 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.18 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 13 SLU Xl=1.55
  Sollecitazioni: N=2.26 T_z=0.00 M_y=-788.46 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=105.93 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.00 $\sigma_{m,d}$=41.07 Sfr.=0.31

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-5.87 T_z=1189.10 M_y=0.00 T_y=-24.11 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=5.20 Sfr.=0.24

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 50 SLU Xl=1.55
  Sollecitazioni: N=-5.87 T_z=0.00 M_y=-922.63 T_y=0.00 M_z=-18.70 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 $\sigma_{m,d}$=49.22 Sfr.=0.33

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.55
  Sollecitazioni: N=-5.87 T_z=0.00 M_y=-922.63 T_y=0.00 M_z=-18.70 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=49.22 Sfr.=0.33

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-109.64 T_z=301.00 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.23 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.23 (L/1376)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.14 (L/2205)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.29 (L/1058)

Asta n. 2013 (-2303 -2304) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 75 SLU I Xl=2.14
  Sollecitazioni: N=-19.14 T_z=0.00 M_y=-425.98 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=428.01 $\lambda_{rel,m}$=0.44 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=124.27 Sfr.=0.45

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
  Sollecitazioni: N=-19.14
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.01 $M_{y,eq}$=-319.49

Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=428.01 $\lambda_{rel,y}$=1.66 $\lambda_{rel,z}$=2.31 $K_{c,y}$=0.34 $K_{c,z}$=0.18
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.13 $\sigma_{m,d}$=93.20 Sfr.=0.34

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-19.14 T_z=398.11 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=5.77 Sfr.=0.13

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=2.14
Sollecitazioni: N=-19.14 T_z=0.00 M_y=-425.98 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.13 $\sigma_{m,d}$=-124.27 Sfr.=0.41

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=2.14
Sollecitazioni: N=-19.14 T_z=0.00 M_y=-425.98 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=124.27 Sfr.=0.41

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-19.14 T_z=398.11 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.13 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 24 SLU Xl=2.14
Sollecitazioni: N=5.72 T_z=0.00 M_y=-1479.92 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=428.01 $\lambda_{rel,y}$=0.98 $\lambda_{rel,z}$=1.18 $K_{c,y}$=0.78 $K_{c,z}$=0.62
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=77.08 Sfr.=0.52

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 13 SLU Xl=2.14
Sollecitazioni: N=-12.79 T_z=0.00 M_y=-1479.92 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=428.01 $\lambda_{rel,m}$=0.29 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=77.08 Sfr.=0.58

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 50 SLU Xl=2.14
Sollecitazioni: N=-9.92 T_z=0.00 M_y=-1735.28 T_y=0.00 M_z=-17.79 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=428.01 $\lambda_{rel,m}$=0.29 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=91.49 Sfr.=0.61

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 50 SLU
Sollecitazioni: N=-9.92
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.02 $M_{y,eq}$=-1301.46
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=0.00 $M_{z,eq}$=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=428.01 $\lambda_{rel,y}$=0.98 $\lambda_{rel,z}$=1.18 $K_{c,y}$=0.78 $K_{c,z}$=0.62
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.02 $\sigma_{m,d}$=67.78 Sfr.=0.46

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=107.92 T_z=398.11 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.22 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 24 SLU Xl=2.14
Sollecitazioni: N=5.72 T_z=0.00 M_y=-1479.92 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=77.08 Sfr.=0.52

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-9.92 T_z=1621.73 M_y=0.00 T_y=-16.62 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=7.10 Sfr.=0.33

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 50 SLU Xl=2.14
Sollecitazioni: N=-9.92 T_z=0.00 M_y=-1735.28 T_y=0.00 M_z=-17.79 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.02 $\sigma_{m,d}$=91.49 Sfr.=0.61

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=2.14
Sollecitazioni: N=-9.92 T_z=0.00 M_y=-1735.28 T_y=0.00 M_z=-17.79 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=91.49 Sfr.=0.61

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-146.21 T_z=398.11 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.30 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.80 (L/531)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.51 (L/837)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=1.04 (L/411)

Asta n. 2013 (-2304 305) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 75 SLU I Xl=1.62
  Sollecitazioni: N=-2.81 T_z=0.00 M_y=-265.21 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=324.51 $\lambda_{rel,m}$=0.39 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=77.37 Sfr.=0.28

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
  Sollecitazioni: N=-2.81
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-198.91
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=324.51 $\lambda_{rel,y}$=1.26 $\lambda_{rel,z}$=1.75 $K_{c,y}$=0.55 $K_{c,z}$=0.30
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.02 $\sigma_{m,d}$=58.03 Sfr.=0.21

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=3.25
  Sollecitazioni: N=-2.81 T_z=-326.90 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=4.74 Sfr.=0.11

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.62
  Sollecitazioni: N=-2.81 T_z=0.00 M_y=-265.21 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.02 $\sigma_{m,d}$=77.37 Sfr.=0.26

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.62
  Sollecitazioni: N=-2.81 T_z=0.00 M_y=-265.21 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=77.37 Sfr.=0.26

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-2.81 T_z=326.90 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.02 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 13 SLU Xl=1.62
  Sollecitazioni: N=12.22 T_z=0.00 M_y=-898.05 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,t}$=105.93
  L=324.51 $\lambda_{rel,y}$=0.75 $\lambda_{rel,z}$=0.89 $K_{c,y}$=0.92 $K_{c,z}$=0.84
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.03 $\sigma_{m,d}$=46.77 Sfr.=0.35

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 37 SLU Xl=1.62
  Sollecitazioni: N=-2.87 T_z=0.00 M_y=-898.05 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=324.51 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=46.77 Sfr.=0.31

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 37 SLU
  Sollecitazioni: N=-2.87
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-673.54
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=324.51 $\lambda_{rel,y}$=0.75 $\lambda_{rel,z}$=0.89 $K_{c,y}$=0.92 $K_{c,z}$=0.84
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 $\sigma_{m,d}$=35.08 Sfr.=0.24

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=68.50 T_z=326.90 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.14 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 13 SLU Xl=1.62
  Sollecitazioni: N=12.22 T_z=0.00 M_y=-898.05 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=105.93 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.03 $\sigma_{m,d}$=46.77 Sfr.=0.35

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 13 SLU Xl=3.25
  Sollecitazioni: N=12.22 T_z=-1106.96 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=19.31
  Tensioni: τ_d=4.84 Sfr.=0.25

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 37 SLU Xl=1.62
  Sollecitazioni: N=-2.87 T_z=0.00 M_y=-898.05 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70

Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 $\sigma_{m,d}$=46.77 Sfr.=0.31

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 13 SLU Xl=1.62
Sollecitazioni: N=12.22 T_z=0.00 M_y=-898.05 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=46.77 Sfr.=0.35

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-74.12 T_z=326.90 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.15 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.24 (L/1341)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.14 (L/2373)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.33 (L/995)

Asta n. 2013 (305 306) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 75 SLU I Xl=2.05
Sollecitazioni: N=-6.14 T_z=0.00 M_y=-421.90 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=409.28 $\lambda_{rel,m}$=0.43 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=123.08 Sfr.=0.45

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
Sollecitazioni: N=-6.14
[Par.] $M_{y,sx}$=-0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-316.43
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=409.28 $\lambda_{rel,y}$=1.59 $\lambda_{rel,z}$=2.21 $K_{c,y}$=0.37 $K_{c,z}$=0.19
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.04 $\sigma_{m,d}$=92.31 Sfr.=0.34

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=4.09
Sollecitazioni: N=-6.14 T_z=-412.35 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=5.98 Sfr.=0.14

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=2.05
Sollecitazioni: N=-6.14 T_z=0.00 M_y=-421.90 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.04 $\sigma_{m,d}$=-123.08 Sfr.=0.41

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=2.05
Sollecitazioni: N=-6.14 T_z=0.00 M_y=-421.90 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=123.08 Sfr.=0.41

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-6.14 T_z=412.32 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.04 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 24 SLU Xl=2.05
Sollecitazioni: N=3.51 T_z=0.00 M_y=-1428.67 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=409.28 $\lambda_{rel,y}$=0.94 $\lambda_{rel,z}$=1.13 $K_{c,y}$=0.81 $K_{c,z}$=0.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=74.41 Sfr.=0.50

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 13 SLU Xl=2.05
Sollecitazioni: N=-2.88 T_z=0.00 M_y=-1428.67 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=409.28 $\lambda_{rel,m}$=0.29 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=74.41 Sfr.=0.56

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 63 SLU Xl=2.05
Sollecitazioni: N=-4.18 T_z=0.00 M_y=-1438.96 T_y=0.00 M_z=33.73 M_x=-1.61
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=409.28 $\lambda_{rel,m}$=0.29 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=77.05 Sfr.=0.51

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 13 SLU
Sollecitazioni: N=-2.88
[Par.] $M_{y,sx}$=-0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-1071.50
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=409.28 $\lambda_{rel,y}$=0.94 $\lambda_{rel,z}$=1.13 $K_{c,y}$=0.81 $K_{c,z}$=0.66
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 $\sigma_{m,d}$=55.81 Sfr.=0.42

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=0.00

Sollecitazioni: N=36.61 T_z=412.32 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.08 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-7.94 T_z=1016.22 M_y=0.00 T_y=54.94 M_z=0.00 M_x=-2.27
Resistenze: K_{mod}=0.90
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 24 SLU Xl=2.05
Sollecitazioni: N=3.51 T_z=0.00 M_y=-1428.67 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=74.41 Sfr.=0.50

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 63 SLU Xl=4.09
Sollecitazioni: N=-4.18 T_z=-1406.40 M_y=0.00 T_y=-32.97 M_z=0.00 M_x=-1.61
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=6.15 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.08

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 13 SLU Xl=4.09
Sollecitazioni: N=-2.88 T_z=-1396.32 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=19.31
Tensioni: τ_d=6.11 Sfr.=0.32

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 13 SLU Xl=2.05
Sollecitazioni: N=-2.88 T_z=0.00 M_y=-1428.67 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 $\sigma_{m,d}$=74.41 Sfr.=0.56

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 13 SLU Xl=2.05
Sollecitazioni: N=-2.88 T_z=0.00 M_y=-1428.67 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=74.41 Sfr.=0.56

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-48.89 T_z=412.32 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.10 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.61 (L/668)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.35 (L/1183)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.83 (L/495)

Asta n. 2013 (306 307) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 75 SLU I Xl=0.88
Sollecitazioni: N=-12.42 T_z=0.00 M_y=-77.64 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=175.45 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=22.65 Sfr.=0.08

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
Sollecitazioni: N=-12.42
[Par.] $M_{y,sx}$=-0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-58.23
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=175.45 $\lambda_{rel,y}$=0.68 $\lambda_{rel,z}$=0.95 $K_{c,y}$=0.94 $K_{c,z}$=0.81
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.09 $\sigma_{m,d}$=16.99 Sfr.=0.06

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=1.75
Sollecitazioni: N=-12.42 T_z=-177.08 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=2.57 Sfr.=0.06

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.88
Sollecitazioni: N=-12.42 T_z=0.00 M_y=-77.64 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.09 $\sigma_{m,d}$=-22.65 Sfr.=0.08

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.88
Sollecitazioni: N=-12.42 T_z=0.00 M_y=-77.64 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=22.65 Sfr.=0.08

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-12.42 T_z=176.93 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.09 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 1 SND Xl=0.88
  Sollecitazioni: N=10.08 T_z=0.00 M_y=-77.64 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
  L=175.45 $\lambda_{rel,y}$=0.40 $\lambda_{rel,z}$=0.48 $K_{c,y}$=0.99 $K_{c,z}$=0.98
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 $\sigma_{m,d}$=4.04 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 13 SLU Xl=0.88
  Sollecitazioni: N=-23.55 T_z=0.00 M_y=-262.93 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=1.25
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=175.45 $\lambda_{rel,m}$=0.19 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=13.69 Sfr.=0.10

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 63 SLU Xl=0.88
  Sollecitazioni: N=-24.25 T_z=0.00 M_y=-264.78 T_y=0.00 M_z=6.21 M_x=4.16
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=175.45 $\lambda_{rel,m}$=0.19 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=14.18 Sfr.=0.09

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 13 SLU
  Sollecitazioni: N=-23.55
  [Par.] $M_{y,sx}$=-0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-197.20
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=175.45 $\lambda_{rel,y}$=0.40 $\lambda_{rel,z}$=0.48 $K_{c,y}$=0.99 $K_{c,z}$=0.98
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.05 $\sigma_{m,d}$=10.27 Sfr.=0.08

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=10.08 T_z=176.93 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 62 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-21.71 T_z=436.00 M_y=0.00 T_y=23.58 M_z=0.00 M_x=5.78
  Resistenze: K_{mod}=0.90
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 1 SND Xl=0.88
  Sollecitazioni: N=10.08 T_z=0.00 M_y=-77.64 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 $\sigma_{m,d}$=4.04 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 13 SLU Xl=1.75
  Sollecitazioni: N=-23.55 T_z=-599.73 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=1.25
  Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=2.62 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 13 SLU Xl=1.75
  Sollecitazioni: N=-23.55 T_z=-599.73 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=1.25
  Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=19.31
  Tensioni: τ_d=2.62 Sfr.=0.14

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 13 SLU Xl=0.88
  Sollecitazioni: N=-23.55 T_z=0.00 M_y=-262.93 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=1.25
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.05 $\sigma_{m,d}$=-13.69 Sfr.=0.10

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 13 SLU Xl=0.88
  Sollecitazioni: N=-23.55 T_z=0.00 M_y=-262.93 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=1.25
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=13.69 Sfr.=0.10

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 36 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-33.11 T_z=428.91 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.07 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.02 (L/8458)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/14957)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.03 (L/6278)

Asta n. 2014 (-2305 -2306) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU I Xl=1.79
  Sollecitazioni: N=4.03 T_z=0.00 M_y=-313.29 T_y=0.00 M_z=44.03 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
  L=357.35 $\lambda_{rel,y}$=1.39 $\lambda_{rel,z}$=1.93 $K_{c,y}$=0.47 $K_{c,z}$=0.25
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.03 $\sigma_{m,d}$=109.28 Sfr.=0.38

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU I Xl=3.57
  Sollecitazioni: N=4.03 T_z=-350.68 M_y=0.00 T_y=-49.29 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.03 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.79
  Sollecitazioni: N=4.03 T_z=0.00 M_y=-313.29 T_y=0.00 M_z=44.03 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.03 $\sigma_{m,d}$=109.28 Sfr.=0.35

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=3.57
  Sollecitazioni: N=4.03 T_z=-350.68 M_y=0.00 T_y=-49.29 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=5.13 Sfr.=0.12

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.79
  Sollecitazioni: N=4.03 T_z=0.00 M_y=-313.29 T_y=0.00 M_z=44.03 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=109.28 Sfr.=0.35

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 24 SLU Xl=1.79
  Sollecitazioni: N=10.63 T_z=0.00 M_y=-1059.54 T_y=0.00 M_z=148.91 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=357.35 $\lambda_{rel,y}$=0.82 $\lambda_{rel,z}$=0.99 $K_{c,y}$=0.89 $K_{c,z}$=0.78
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 $\sigma_{m,d}$=64.49 Sfr.=0.41

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 50 SLU Xl=1.79
  Sollecitazioni: N=-79.92 T_z=0.00 M_y=-1243.55 T_y=0.00 M_z=149.28 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=357.35 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=74.10 Sfr.=0.48

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 50 SLU
  Sollecitazioni: N=-79.92
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-932.66
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=111.96
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=357.35 $\lambda_{rel,y}$=0.82 $\lambda_{rel,z}$=0.99 $K_{c,y}$=0.89 $K_{c,z}$=0.78
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.17 $\sigma_{m,d}$=55.57 Sfr.=0.36

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=3.57
  Sollecitazioni: N=197.88 T_z=-350.68 M_y=0.00 T_y=-49.29 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.41 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 24 SLU Xl=1.79
  Sollecitazioni: N=10.63 T_z=0.00 M_y=-1059.54 T_y=0.00 M_z=148.91 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 $\sigma_{m,d}$=64.49 Sfr.=0.41

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-79.92 T_z=1391.97 M_y=0.00 T_y=167.10 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=6.13 Sfr.=0.28

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 50 SLU Xl=1.79
  Sollecitazioni: N=-79.92 T_z=0.00 M_y=-1243.55 T_y=0.00 M_z=149.28 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.17 $\sigma_{m,d}$=-74.10 Sfr.=0.48

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.79
  Sollecitazioni: N=-79.92 T_z=0.00 M_y=-1243.55 T_y=0.00 M_z=149.28 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=74.10 Sfr.=0.48

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 7 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-189.83 T_z=350.68 M_y=0.00 T_y=49.28 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.40 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.41 (L/874) $f_{Z,L}$=0.40 (L/886)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.26 (L/1401) $f_{Z,L}$=0.25 (L/1418)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.53 (L/672) $f_{Z,L}$=0.52 (L/682)

Asta n. 2014 (-2306 -2307) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU I Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=55.34 T_z=0.00 M_y=-349.36 T_y=0.00 M_z=49.10 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
  L=377.36 $\lambda_{rel,y}$=1.47 $\lambda_{rel,z}$=2.04 $K_{c,y}$=0.43 $K_{c,z}$=0.23
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.38 $\sigma_{m,d}$=121.86 Sfr.=0.42

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=55.34 T_z=370.32 M_y=0.00 T_y=52.04 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.38 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=55.34 T_z=0.00 M_y=-349.36 T_y=0.00 M_z=49.10 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.38 $\sigma_{m,d}$=121.86 Sfr.=0.39

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=55.34 T_z=370.32 M_y=0.00 T_y=52.04 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=5.42 Sfr.=0.12

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=55.34 T_z=0.00 M_y=-349.36 T_y=0.00 M_z=49.10 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=121.86 Sfr.=0.39

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 13 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=131.20 T_z=0.00 M_y=-1181.52 T_y=0.00 M_z=166.05 M_x=-1.30
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,t}$=105.93
  L=377.36 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.27 $\sigma_{m,d}$=71.92 Sfr.=0.52

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 50 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-60.29 T_z=0.00 M_y=-1386.71 T_y=0.00 M_z=166.47 M_x=-1.43
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=377.36 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=82.63 Sfr.=0.53

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 50 SLU
  Sollecitazioni: N=-60.29
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.01 $M_{y,eq}$=-1040.04
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=0.00 $M_{z,eq}$=124.85
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=377.36 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.13 $\sigma_{m,d}$=61.97 Sfr.=0.40

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=582.63 T_z=370.32 M_y=0.00 T_y=52.04 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.21 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 13 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=131.21 T_z=1252.41 M_y=0.00 T_y=176.01 M_z=0.00 M_x=-1.30
  Resistenze: K_{mod}=0.80
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 13 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=131.20 T_z=0.00 M_y=-1181.52 T_y=0.00 M_z=166.05 M_x=-1.30
  Resistenze: K_{mod}=0.80 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=105.93 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.27 $\sigma_{m,d}$=71.92 Sfr.=0.52

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 50 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-60.29 T_z=1469.91 M_y=0.00 T_y=176.46 M_z=0.00 M_x=-1.43
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=6.48 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.09

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-60.29 T_z=1469.91 M_y=0.00 T_y=176.46 M_z=0.00 M_x=-1.43
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=6.48 Sfr.=0.30

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 50 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-60.29 T_z=0.00 M_y=-1386.71 T_y=0.00 M_z=166.47 M_x=-1.43
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.13 $\sigma_{m,d}$=-82.63 Sfr.=0.53

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-60.29 T_z=0.00 M_y=-1386.71 T_y=0.00 M_z=166.47 M_x=-1.43
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70

Tensioni: $\sigma_{m,d}$=82.63 Sfr.=0.53

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 7 SND Xl=3.77
Sollecitazioni: N=-471.94 T_z=-370.31 M_y=0.00 T_y=-52.04 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.98 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.51 (L/742) $f_{Z,L}$=0.50 (L/753)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.32 (L/1190) $f_{Z,L}$=0.31 (L/1204)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.66 (L/571) $f_{Z,L}$=0.65 (L/579)

Asta n. 2014 (-2307 -2308) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU I Xl=1.89
Sollecitazioni: N=51.76 T_z=0.00 M_y=-351.19 T_y=0.00 M_z=49.36 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=378.36 $\lambda_{rel,y}$=1.47 $\lambda_{rel,z}$=2.05 $K_{c,y}$=0.42 $K_{c,z}$=0.23
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.36 $\sigma_{m,d}$=122.50 Sfr.=0.42

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=51.76 T_z=371.29 M_y=0.00 T_y=52.18 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.36 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.89
Sollecitazioni: N=51.76 T_z=0.00 M_y=-351.19 T_y=0.00 M_z=49.36 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.36 $\sigma_{m,d}$=122.50 Sfr.=0.39

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=3.78
Sollecitazioni: N=51.76 T_z=-371.30 M_y=0.00 T_y=-52.18 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=5.44 Sfr.=0.12

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.89
Sollecitazioni: N=51.76 T_z=0.00 M_y=-351.19 T_y=0.00 M_z=49.36 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=122.50 Sfr.=0.39

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 13 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=125.55 T_z=0.00 M_y=-1187.73 T_y=0.00 M_z=166.93 M_x=1.07
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,t}$=105.93
L=378.36 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.26 $\sigma_{m,d}$=72.29 Sfr.=0.52

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 50 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-94.59 T_z=0.00 M_y=-1394.00 T_y=0.00 M_z=167.34 M_x=1.12
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=378.36 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=83.06 Sfr.=0.54

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 50 SLU
Sollecitazioni: N=-94.59
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.06 $M_{y,eq}$=-1045.50
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.01 $M_{z,eq}$=125.51
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=378.36 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.20 $\sigma_{m,d}$=62.30 Sfr.=0.40

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=828.76 T_z=371.29 M_y=0.00 T_y=52.18 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.73 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 13 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=125.55 T_z=1255.70 M_y=0.00 T_y=176.48 M_z=0.00 M_x=1.07
Resistenze: K_{mod}=0.80
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 13 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=125.55 T_z=0.00 M_y=-1187.73 T_y=0.00 M_z=166.93 M_x=1.07
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=105.93 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.26 $\sigma_{m,d}$=72.29 Sfr.=0.52

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 50 SLU Xl=3.78
Sollecitazioni: N=-94.59 T_z=-1473.80 M_y=0.00 T_y=-176.92 M_z=0.00 M_x=1.12
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71

Tensioni: τ_d=6.49 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.09

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=3.78
Sollecitazioni: N=-94.59 T_z=-1473.80 M_y=0.00 T_y=-176.92 M_z=0.00 M_x=1.12
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=6.49 Sfr.=0.30

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 50 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-94.59 T_z=0.00 M_y=-1394.00 T_y=0.00 M_z=167.34 M_x=1.12
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.20 $\sigma_{m,d}$=-83.06 Sfr.=0.54

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-94.59 T_z=0.00 M_y=-1394.00 T_y=0.00 M_z=167.34 M_x=1.12
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=83.06 Sfr.=0.54

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 7 SND Xl=3.53
Sollecitazioni: N=-725.25 T_z=-321.79 M_y=-87.39 T_y=-45.23 M_z=12.28 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.51 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.51 (L/736) $f_{Z,L}$=0.51 (L/747)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.32 (L/1180) $f_{Z,L}$=0.32 (L/1194)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.67 (L/566) $f_{Z,L}$=0.66 (L/575)

Asta n. 2014 (-2308 -2309) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU I Xl=1.89
Sollecitazioni: N=48.68 T_z=0.00 M_y=-349.36 T_y=0.00 M_z=49.10 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=377.35 $\lambda_{rel,y}$=1.47 $\lambda_{rel,z}$=2.04 $K_{c,y}$=0.43 $K_{c,z}$=0.23
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.34 $\sigma_{m,d}$=121.86 Sfr.=0.42

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=48.68 T_z=370.32 M_y=0.00 T_y=52.04 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.34 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.89
Sollecitazioni: N=48.68 T_z=0.00 M_y=-349.36 T_y=0.00 M_z=49.10 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.34 $\sigma_{m,d}$=121.86 Sfr.=0.39

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=48.68 T_z=370.32 M_y=0.00 T_y=52.04 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=5.42 Sfr.=0.12

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.89
Sollecitazioni: N=48.68 T_z=0.00 M_y=-349.36 T_y=0.00 M_z=49.10 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=121.86 Sfr.=0.39

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 13 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=118.46 T_z=0.00 M_y=-1181.53 T_y=0.00 M_z=166.05 M_x=-1.05
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,t}$=105.93
L=377.35 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.25 $\sigma_{m,d}$=71.92 Sfr.=0.52

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 50 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-93.30 T_z=0.00 M_y=-1386.72 T_y=0.00 M_z=166.47 M_x=-1.11
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=377.35 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=82.63 Sfr.=0.53

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 50 SLU
Sollecitazioni: N=-93.30
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.09 $M_{y,eq}$=-1040.04
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=0.01 $M_{z,eq}$=124.85
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=377.35 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.19 $\sigma_{m,d}$=61.97 Sfr.=0.40

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=892.09 T_z=370.32 M_y=0.00 T_y=52.04 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66

Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.86 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 13 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=118.46 T_z=1252.41 M_y=0.00 T_y=176.01 M_z=0.00 M_x=-1.05
Resistenze: K_{mod}=0.80
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 13 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=118.46 T_z=0.00 M_y=-1181.53 T_y=0.00 M_z=166.05 M_x=-1.05
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=105.93 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.25 $\sigma_{m,d}$=71.92 Sfr.=0.52

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-93.30 T_z=1469.91 M_y=0.00 T_y=176.46 M_z=0.00 M_x=-1.11
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=6.48 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.09

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-93.30 T_z=1469.91 M_y=0.00 T_y=176.46 M_z=0.00 M_x=-1.11
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=6.48 Sfr.=0.30

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 50 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-93.30 T_z=0.00 M_y=-1386.72 T_y=0.00 M_z=166.47 M_x=-1.11
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.19 $\sigma_{m,d}$=-82.63 Sfr.=0.53

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-93.30 T_z=0.00 M_y=-1386.72 T_y=0.00 M_z=166.47 M_x=-1.11
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=82.63 Sfr.=0.53

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 7 SND Xl=3.77
Sollecitazioni: N=-794.73 T_z=-370.31 M_y=0.00 T_y=-52.04 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.66 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.51 (L/742) $f_{Z,L}$=0.50 (L/753)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.32 (L/1190) $f_{Z,L}$=0.31 (L/1203)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.66 (L/571) $f_{Z,L}$=0.65 (L/579)

Asta n. 2014 (-2309 -2310) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU I Xl=1.89
Sollecitazioni: N=47.12 T_z=0.00 M_y=-351.19 T_y=0.00 M_z=49.36 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=378.36 $\lambda_{rel,y}$=1.47 $\lambda_{rel,z}$=2.05 $K_{c,y}$=0.42 $K_{c,z}$=0.23
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.33 $\sigma_{m,d}$=122.50 Sfr.=0.42

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=47.12 T_z=371.29 M_y=0.00 T_y=52.18 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.33 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.89
Sollecitazioni: N=47.12 T_z=0.00 M_y=-351.19 T_y=0.00 M_z=49.36 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.33 $\sigma_{m,d}$=122.50 Sfr.=0.39

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=3.78
Sollecitazioni: N=47.12 T_z=-371.30 M_y=0.00 T_y=-52.18 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=5.44 Sfr.=0.12

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.89
Sollecitazioni: N=47.12 T_z=0.00 M_y=-351.19 T_y=0.00 M_z=49.36 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=122.50 Sfr.=0.39

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 13 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=110.65 T_z=0.00 M_y=-1187.73 T_y=0.00 M_z=166.92 M_x=1.33
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,t}$=105.93
L=378.36 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.23 $\sigma_{m,d}$=72.29 Sfr.=0.52

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 50 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-63.34 T_z=0.00 M_y=-1394.00 T_y=0.00 M_z=167.34 M_x=1.49

Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=378.36 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=83.06 Sfr.=0.54

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 50 SLU
Sollecitazioni: N=-63.34
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.07 $M_{y,eq}$=-1045.50
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.01 $M_{z,eq}$=125.51
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=378.36 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.13 $\sigma_{m,d}$=62.30 Sfr.=0.40

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=624.94 T_z=371.29 M_y=0.00 T_y=52.18 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.30 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 13 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=110.65 T_z=1255.69 M_y=0.00 T_y=176.48 M_z=0.00 M_x=1.33
Resistenze: K_{mod}=0.80
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 13 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=110.65 T_z=0.00 M_y=-1187.73 T_y=0.00 M_z=166.92 M_x=1.33
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=105.93 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.23 $\sigma_{m,d}$=72.29 Sfr.=0.52

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 50 SLU Xl=3.78
Sollecitazioni: N=-63.34 T_z=-1473.81 M_y=0.00 T_y=-176.92 M_z=0.00 M_x=1.49
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=6.49 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.09

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=3.78
Sollecitazioni: N=-63.34 T_z=-1473.81 M_y=0.00 T_y=-176.92 M_z=0.00 M_x=1.49
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=6.49 Sfr.=0.30

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 50 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-63.34 T_z=0.00 M_y=-1394.00 T_y=0.00 M_z=167.34 M_x=1.49
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.13 $\sigma_{m,d}$=-83.06 Sfr.=0.54

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-63.34 T_z=0.00 M_y=-1394.00 T_y=0.00 M_z=167.34 M_x=1.49
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=83.06 Sfr.=0.54

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 7 SND Xl=3.53
Sollecitazioni: N=-530.69 T_z=-321.79 M_y=-87.39 T_y=-45.23 M_z=12.28 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.11 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.51 (L/736) $f_{Z,L}$=0.51 (L/747)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.32 (L/1180) $f_{Z,L}$=0.32 (L/1194)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.67 (L/566) $f_{Z,L}$=0.66 (L/574)

Asta n. 2014 (-2310 -2311) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU I Xl=1.55
Sollecitazioni: N=11.67 T_z=0.00 M_y=-236.31 T_y=0.00 M_z=33.21 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=310.36 $\lambda_{rel,y}$=1.20 $\lambda_{rel,z}$=1.68 $K_{c,y}$=0.60 $K_{c,z}$=0.33
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.08 $\sigma_{m,d}$=82.43 Sfr.=0.28

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=11.67 T_z=304.57 M_y=0.00 T_y=42.80 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.08 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.55
Sollecitazioni: N=11.67 T_z=0.00 M_y=-236.31 T_y=0.00 M_z=33.21 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.08 $\sigma_{m,d}$=82.43 Sfr.=0.26

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=11.67 T_z=304.57 M_y=0.00 T_y=42.80 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75

Tensioni: τ_d=4.46 Sfr.=0.10

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.55
Sollecitazioni: N=11.67 T_z=0.00 M_y=-236.31 T_y=0.00 M_z=33.21 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=82.43 Sfr.=0.26

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 13 SLU Xl=1.55
Sollecitazioni: N=11.98 T_z=0.00 M_y=-799.21 T_y=0.00 M_z=112.32 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,t}$=105.93
L=310.36 $\lambda_{rel,y}$=0.71 $\lambda_{rel,z}$=0.86 $K_{c,y}$=0.93 $K_{c,z}$=0.87
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 $\sigma_{m,d}$=48.65 Sfr.=0.35

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 50 SLU Xl=1.55
Sollecitazioni: N=-55.78 T_z=0.00 M_y=-938.01 T_y=0.00 M_z=112.60 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=310.36 $\lambda_{rel,m}$=0.25 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=55.89 Sfr.=0.36

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 50 SLU
Sollecitazioni: N=-55.78
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.06 $M_{y,eq}$=-703.51
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=0.01 $M_{z,eq}$=84.45
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=310.36 $\lambda_{rel,y}$=0.71 $\lambda_{rel,z}$=0.86 $K_{c,y}$=0.93 $K_{c,z}$=0.87
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.12 $\sigma_{m,d}$=41.92 Sfr.=0.27

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=162.71 T_z=304.57 M_y=0.00 T_y=42.80 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.34 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 13 SLU Xl=1.55
Sollecitazioni: N=11.98 T_z=0.00 M_y=-799.21 T_y=0.00 M_z=112.32 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=105.93 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 $\sigma_{m,d}$=48.65 Sfr.=0.35

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-55.78 T_z=1208.93 M_y=0.00 T_y=145.13 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=5.33 Sfr.=0.25

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 50 SLU Xl=1.55
Sollecitazioni: N=-55.78 T_z=0.00 M_y=-938.01 T_y=0.00 M_z=112.60 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.12 $\sigma_{m,d}$=-55.89 Sfr.=0.36

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.55
Sollecitazioni: N=-55.78 T_z=0.00 M_y=-938.01 T_y=0.00 M_z=112.60 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=55.89 Sfr.=0.36

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 7 SND Xl=3.10
Sollecitazioni: N=-139.36 T_z=-304.56 M_y=0.00 T_y=-42.80 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.29 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.23 (L/1335) $f_{Z,L}$=0.23 (L/1355)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.15 (L/2138) $f_{Z,L}$=0.14 (L/2164)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.30 (L/1027) $f_{Z,L}$=0.30 (L/1042)

Asta n. 2015 (-2295 -2296) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=1.90
Sollecitazioni: N=-26.12 T_z=0.00 M_y=-357.09 T_y=0.00 M_z=37.53 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=380.66 $\lambda_{rel,m}$=0.42 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=119.41 Sfr.=0.42

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
Sollecitazioni: N=-26.12
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-267.81
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=28.15
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=380.66 $\lambda_{rel,y}$=1.48 $\lambda_{rel,z}$=2.06 $K_{c,y}$=0.42 $K_{c,z}$=0.22
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.18 $\sigma_{m,d}$=89.56 Sfr.=0.31

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-26.12 T_z=375.23 M_y=0.00 T_y=39.44 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=5.47 Sfr.=0.13

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.90
  Sollecitazioni: N=-26.12 T_z=0.00 M_y=-357.09 T_y=0.00 M_z=37.53 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.18 $\sigma_{m,d}$=-119.41 Sfr.=0.38

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.90
  Sollecitazioni: N=-26.12 T_z=0.00 M_y=-357.09 T_y=0.00 M_z=37.53 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=119.41 Sfr.=0.38

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=3.81
  Sollecitazioni: N=-26.12 T_z=-375.23 M_y=0.00 T_y=-39.44 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.18 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 1 SND Xl=1.90
  Sollecitazioni: N=39.87 T_z=0.00 M_y=-357.09 T_y=0.00 M_z=37.53 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
  L=380.66 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.05 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.08 $\sigma_{m,d}$=20.94 Sfr.=0.11

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 63 SLU Xl=1.90
  Sollecitazioni: N=-34.98 T_z=0.00 M_y=-1410.20 T_y=0.00 M_z=177.33 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=380.66 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=84.53 Sfr.=0.55

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 63 SLU
  Sollecitazioni: N=-34.98
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.01 $M_{y,eq}$=-1057.65
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=133.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=380.66 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.05 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.07 $\sigma_{m,d}$=63.40 Sfr.=0.41

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=39.87 T_z=375.23 M_y=0.00 T_y=39.44 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.08 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 1 SND Xl=1.90
  Sollecitazioni: N=39.87 T_z=0.00 M_y=-357.09 T_y=0.00 M_z=37.53 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.08 $\sigma_{m,d}$=20.94 Sfr.=0.11

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 63 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-34.98 T_z=1481.86 M_y=0.00 T_y=186.34 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=6.53 Sfr.=0.30

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 63 SLU Xl=1.90
  Sollecitazioni: N=-34.98 T_z=0.00 M_y=-1410.20 T_y=0.00 M_z=177.33 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.07 $\sigma_{m,d}$=-84.53 Sfr.=0.55

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 63 SLU Xl=1.90
  Sollecitazioni: N=-34.98 T_z=0.00 M_y=-1410.20 T_y=0.00 M_z=177.33 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=84.53 Sfr.=0.55

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=3.81
  Sollecitazioni: N=-92.11 T_z=-375.23 M_y=0.00 T_y=-39.44 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.19 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,G}$=0.53 (L/724) $f_{z,L}$=0.52 (L/734)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{z,G}$=0.33 (L/1159) $f_{z,L}$=0.32 (L/1177)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,G}$=0.68 (L/557) $f_{z,L}$=0.67 (L/564)

Asta n. 2015 (-2296 -2297) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU I Xl=1.90

Sollecitazioni: N=26.46 T_z=0.00 M_y=-354.24 T_y=0.00 M_z=37.23 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=379.14 $\lambda_{rel,y}$=1.47 $\lambda_{rel,z}$=2.05 $K_{c,y}$=0.42 $K_{c,z}$=0.23
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.18 $\sigma_{m,d}$=118.46 Sfr.=0.41

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU I Xl=3.79
Sollecitazioni: N=26.46 T_z=-373.73 M_y=0.00 T_y=-39.28 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.18 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.90
Sollecitazioni: N=26.46 T_z=0.00 M_y=-354.24 T_y=0.00 M_z=37.23 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.18 $\sigma_{m,d}$=118.46 Sfr.=0.38

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=3.79
Sollecitazioni: N=26.46 T_z=-373.73 M_y=0.00 T_y=-39.28 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=5.45 Sfr.=0.12

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.90
Sollecitazioni: N=26.46 T_z=0.00 M_y=-354.24 T_y=0.00 M_z=37.23 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=118.46 Sfr.=0.38

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 63 SLU Xl=1.90
Sollecitazioni: N=108.97 T_z=0.00 M_y=-1398.97 T_y=0.00 M_z=175.92 M_x=-2.04
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=379.14 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.05 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.23 $\sigma_{m,d}$=83.86 Sfr.=0.54

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 1 SND Xl=1.90
Sollecitazioni: N=-28.25 T_z=0.00 M_y=-354.24 T_y=0.00 M_z=37.23 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=379.14 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=20.78 Sfr.=0.11

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 1 SND
Sollecitazioni: N=-28.25
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-265.68
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=27.92
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=379.14 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.05 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.06 $\sigma_{m,d}$=15.58 Sfr.=0.08

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 63 SLU Xl=3.79
Sollecitazioni: N=108.97 T_z=-1475.94 M_y=0.00 T_y=-185.60 M_z=0.00 M_x=-2.04
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.23 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 63 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=108.97 T_z=1475.94 M_y=0.00 T_y=185.60 M_z=0.00 M_x=-2.04
Resistenze: K_{mod}=0.90
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 63 SLU Xl=1.90
Sollecitazioni: N=108.97 T_z=0.00 M_y=-1398.97 T_y=0.00 M_z=175.92 M_x=-2.04
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.23 $\sigma_{m,d}$=83.86 Sfr.=0.54

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 63 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=108.97 T_z=1475.94 M_y=0.00 T_y=185.60 M_z=0.00 M_x=-2.04
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=6.51 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.09

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 63 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=108.97 T_z=1475.94 M_y=0.00 T_y=185.60 M_z=0.00 M_x=-2.04
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=6.51 Sfr.=0.30

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 1 SND Xl=1.90
Sollecitazioni: N=-28.25 T_z=0.00 M_y=-354.24 T_y=0.00 M_z=37.23 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.06 $\sigma_{m,d}$=-20.78 Sfr.=0.11

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 63 SLU Xl=1.90
Sollecitazioni: N=108.97 T_z=0.00 M_y=-1398.97 T_y=0.00 M_z=175.92 M_x=-2.04
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=83.86 Sfr.=0.54

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-28.25 T_z=373.73 M_y=0.00 T_y=39.28 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.06 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.52 (L/733) $f_{Z,L}$=0.51 (L/743)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.32 (L/1173) $f_{Z,L}$=0.32 (L/1191)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.67 (L/563) $f_{Z,L}$=0.66 (L/571)

Asta n. 2016 (255 254) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 75 SLU I Xl=1.93
  Sollecitazioni: N=-246.17 T_z=0.00 M_y=-263.50 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=380.66 $\lambda_{rel,m}$=0.42 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=76.87 Sfr.=0.28

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
  Sollecitazioni: N=-246.17
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-197.63
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=380.66 $\lambda_{rel,y}$=1.48 $\lambda_{rel,z}$=2.06 $K_{c,y}$=0.42 $K_{c,z}$=0.22
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.70 $\sigma_{m,d}$=57.65 Sfr.=0.24

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=3.66
  Sollecitazioni: N=-246.17 T_z=-304.93 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=4.42 Sfr.=0.10

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.93
  Sollecitazioni: N=-246.17 T_z=0.00 M_y=-263.50 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.70 $\sigma_{m,d}$=-76.87 Sfr.=0.26

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.93
  Sollecitazioni: N=-246.17 T_z=0.00 M_y=-263.50 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=76.87 Sfr.=0.26

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-246.17 T_z=304.93 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.70 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 13 SLU Xl=1.93
  Sollecitazioni: N=-410.93 T_z=0.00 M_y=-882.74 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-1.19
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=380.66 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=45.98 Sfr.=0.35

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 63 SLU Xl=1.93
  Sollecitazioni: N=-438.63 T_z=0.00 M_y=-1032.22 T_y=0.00 M_z=-20.58 M_x=-1.12
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=380.66 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=55.05 Sfr.=0.37

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 63 SLU
  Sollecitazioni: N=-438.63
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.01 $M_{y,eq}$=-774.16
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=380.66 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.05 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.91 $\sigma_{m,d}$=40.32 Sfr.=0.28

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 13 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-410.93 T_z=1021.52 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-1.19
  Resistenze: K_{mod}=0.80
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 63 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-438.63 T_z=1194.50 M_y=0.00 T_y=-23.81 M_z=0.00 M_x=-1.12
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=5.23 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.06

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 63 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-438.63 T_z=1194.50 M_y=0.00 T_y=-23.81 M_z=0.00 M_x=-1.12
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72

Tensioni: τ_d=5.23 Sfr.=0.24

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 63 SLU Xl=1.93
Sollecitazioni: N=-438.63 T_z=0.00 M_y=-1032.22 T_y=0.00 M_z=-20.58 M_x=-1.12
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.91 $\sigma_{m,d}$=-55.05 Sfr.=0.37

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 63 SLU Xl=1.93
Sollecitazioni: N=-438.63 T_z=0.00 M_y=-1032.22 T_y=0.00 M_z=-20.58 M_x=-1.12
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=55.05 Sfr.=0.37

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 14 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-438.44 T_z=913.40 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-1.09
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.91 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.31 (L/1105)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.19 (L/1776)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.41 (L/848)

Asta n. 2016 (256 255) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 75 SLU I Xl=1.90
Sollecitazioni: N=-99.40 T_z=0.00 M_y=-253.66 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-2.42
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=379.14 $\lambda_{rel,m}$=0.42 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=74.00 Sfr.=0.27

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
Sollecitazioni: N=-99.40
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-190.25
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=379.14 $\lambda_{rel,y}$=1.47 $\lambda_{rel,z}$=2.05 $K_{c,y}$=0.42 $K_{c,z}$=0.23
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.69 $\sigma_{m,d}$=55.50 Sfr.=0.21

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-99.40 T_z=299.18 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-2.42
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=3.59
Sollecitazioni: N=-99.40 T_z=-299.18 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-2.42
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=4.34 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=3.59
Sollecitazioni: N=-99.40 T_z=-299.18 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-2.42
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=4.34 Sfr.=0.10

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.90
Sollecitazioni: N=-99.40 T_z=0.00 M_y=-253.66 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-2.42
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.69 $\sigma_{m,d}$=-74.00 Sfr.=0.25

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.90
Sollecitazioni: N=-99.40 T_z=0.00 M_y=-253.66 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-2.42
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=74.00 Sfr.=0.25

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-99.40 T_z=299.18 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-2.42
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.69 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 1 SND Xl=1.90
Sollecitazioni: N=236.08 T_z=0.00 M_y=-253.66 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-2.65
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
L=379.14 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.05 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.49 $\sigma_{m,d}$=13.21 Sfr.=0.08

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 13 SLU Xl=1.90
Sollecitazioni: N=-292.37 T_z=0.00 M_y=-849.76 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-7.13
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=379.14 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=44.26 Sfr.=0.33

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 63 SLU Xl=1.90
  Sollecitazioni: N=-356.43 T_z=0.00 M_y=-993.66 T_y=0.00 M_z=-19.81 M_x=-8.20
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=379.14 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=52.99 Sfr.=0.35

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 63 SLU
  Sollecitazioni: N=-356.43
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.01 $M_{y,eq}$=-745.24
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=0.00 $M_{z,eq}$=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=379.14 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.05 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.74 $\sigma_{m,d}$=38.81 Sfr.=0.27

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=236.08 T_z=299.18 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-2.65
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.49 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 63 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-356.43 T_z=1171.97 M_y=0.00 T_y=-23.36 M_z=0.00 M_x=-8.20
  Resistenze: K_{mod}=0.90
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 1 SND Xl=1.90
  Sollecitazioni: N=236.08 T_z=0.00 M_y=-253.66 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-2.65
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.49 $\sigma_{m,d}$=13.21 Sfr.=0.08

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 63 SLU Xl=3.59
  Sollecitazioni: N=-356.43 T_z=-1171.98 M_y=0.00 T_y=23.36 M_z=0.00 M_x=-8.20
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=5.13 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.06

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 63 SLU Xl=3.59
  Sollecitazioni: N=-356.43 T_z=-1171.98 M_y=0.00 T_y=23.36 M_z=0.00 M_x=-8.20
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=5.13 Sfr.=0.24

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 63 SLU Xl=1.90
  Sollecitazioni: N=-356.43 T_z=0.00 M_y=-993.66 T_y=0.00 M_z=-19.81 M_x=-8.20
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.74 $\sigma_{m,d}$=-52.99 Sfr.=0.35

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 63 SLU Xl=1.90
  Sollecitazioni: N=-356.43 T_z=0.00 M_y=-993.66 T_y=0.00 M_z=-19.81 M_x=-8.20
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=52.99 Sfr.=0.35

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 63 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-356.43 T_z=1171.97 M_y=0.00 T_y=-23.36 M_z=0.00 M_x=-8.20
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.74 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.29 (L/1168)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.18 (L/1882)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.38 (L/896)

Asta n. 2016 (257 256) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=191.02 T_z=103.45 M_y=29.85 T_y=201.27 M_z=-143.62 M_x=11.65
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
  L=113.78 $\lambda_{rel,y}$=0.44 $\lambda_{rel,z}$=0.62 $K_{c,y}$=0.98 $K_{c,z}$=0.95
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.32 $\sigma_{m,d}$=67.04 Sfr.=0.24

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=191.02 T_z=103.45 M_y=29.85 T_y=201.27 M_z=-143.62 M_x=11.65
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.32 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=191.02 T_z=103.45 M_y=29.85 T_y=201.27 M_z=-143.62 M_x=11.65
  Resistenze: K_{fi}=1.25
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.02 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=191.02 T_z=103.45 M_y=29.85 T_y=201.27 M_z=-143.62 M_x=11.65
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.32 $\sigma_{m,d}$=67.04 Sfr.=0.22

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=191.02 T_z=103.45 M_y=29.85 T_y=201.27 M_z=-143.62 M_x=11.65
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=3.28 $\tau_{tor,d}$=0.02 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=191.02 T_z=103.45 M_y=29.85 T_y=201.27 M_z=-143.62 M_x=11.65
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=3.28 Sfr.=0.07

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=191.02 T_z=103.45 M_y=29.85 T_y=201.27 M_z=-143.62 M_x=11.65
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-67.04 Sfr.=0.21

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 13 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=370.75 T_z=260.78 M_y=82.31 T_y=598.98 M_z=-430.39 M_x=35.48
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,t}$=105.93
  L=113.78 $\lambda_{rel,y}$=0.26 $\lambda_{rel,z}$=0.31 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.77 $\sigma_{m,d}$=31.19 Sfr.=0.23

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 1 SND Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-523.93 T_z=258.85 M_y=144.51 T_y=250.39 M_z=-179.87 M_x=12.19
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=113.78 $\lambda_{rel,m}$=0.15 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-18.77 Sfr.=0.09

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 1 SND
  Sollecitazioni: N=-523.93
  [Par.] $M_{y,sx}$=-144.51 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=108.38
  [Lin.] $M_{z,sx}$=179.87 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=-107.92
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=113.78 $\lambda_{rel,y}$=0.26 $\lambda_{rel,z}$=0.31 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.09 $\sigma_{m,d}$=-12.39 Sfr.=0.06

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=905.97 T_z=-51.96 M_y=-84.82 T_y=152.15 M_z=-107.38 M_x=12.19
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.89 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 63 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=319.77 T_z=318.49 M_y=96.95 T_y=645.46 M_z=-465.02 M_x=41.99
  Resistenze: K_{mod}=0.90
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.05 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 13 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=370.75 T_z=260.78 M_y=82.31 T_y=598.98 M_z=-430.39 M_x=35.48
  Resistenze: K_{mod}=0.80 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=105.93 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.77 $\sigma_{m,d}$=31.19 Sfr.=0.23

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 13 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=370.75 T_z=260.78 M_y=82.31 T_y=598.98 M_z=-430.39 M_x=35.48
  Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=2.86 $\tau_{tor,d}$=0.04 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 13 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=370.75 T_z=260.78 M_y=82.31 T_y=598.98 M_z=-430.39 M_x=35.48
  Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=19.31
  Tensioni: τ_d=2.86 Sfr.=0.15

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 1 SND Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-523.93 T_z=258.85 M_y=144.51 T_y=250.39 M_z=-179.87 M_x=12.19
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.09 $\sigma_{m,d}$=-18.77 Sfr.=0.09

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 13 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=370.75 T_z=260.78 M_y=82.31 T_y=598.98 M_z=-430.39 M_x=35.48
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-31.19 Sfr.=0.23

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-523.93 T_z=-51.96 M_y=-84.82 T_y=152.15 M_z=-107.38 M_x=12.19
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.09 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 17 (teorica) $f_{Z,G}$=0.00 (L/28134) $f_{Z,L}$=0.00 (L/46890)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 17 (teorica) $f_{Z,G}$=0.00 (L/48355)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 17 (teorica) $f_{Z,G}$=0.00 (L/20910) $f_{Z,L}$=0.00 (L/37740)

Asta n. 2016 (258 257) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU I Xl=1.32
  Sollecitazioni: N=285.58 T_z=0.00 M_y=-106.57 T_y=0.00 M_z=11.20 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
  L=263.42 $\lambda_{rel,y}$=1.02 $\lambda_{rel,z}$=1.42 $K_{c,y}$=0.75 $K_{c,z}$=0.45
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.97 $\sigma_{m,d}$=35.64 Sfr.=0.13

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=285.58 T_z=190.82 M_y=0.00 T_y=20.06 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.97 Sfr.=0.01

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.32
  Sollecitazioni: N=285.58 T_z=0.00 M_y=-106.57 T_y=0.00 M_z=11.20 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.97 $\sigma_{m,d}$=35.64 Sfr.=0.12

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=285.58 T_z=190.82 M_y=0.00 T_y=20.06 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=2.78 Sfr.=0.06

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.32
  Sollecitazioni: N=285.58 T_z=0.00 M_y=-106.57 T_y=0.00 M_z=11.20 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=35.64 Sfr.=0.11

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 63 SLU Xl=1.32
  Sollecitazioni: N=657.89 T_z=0.00 M_y=-432.93 T_y=0.00 M_z=37.99 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=263.42 $\lambda_{rel,y}$=0.61 $\lambda_{rel,z}$=0.73 $K_{c,y}$=0.96 $K_{c,z}$=0.92
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.37 $\sigma_{m,d}$=24.92 Sfr.=0.17

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 1 SND Xl=1.32
  Sollecitazioni: N=-930.76 T_z=0.00 M_y=-106.57 T_y=0.00 M_z=11.20 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=263.42 $\lambda_{rel,m}$=0.23 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=6.25 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 1 SND
  Sollecitazioni: N=-930.76
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-79.93
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=8.40
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=263.42 $\lambda_{rel,y}$=0.61 $\lambda_{rel,z}$=0.73 $K_{c,y}$=0.96 $K_{c,z}$=0.92
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.94 $\sigma_{m,d}$=4.69 Sfr.=0.04

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=1501.91 T_z=190.82 M_y=0.00 T_y=20.06 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=3.13 Sfr.=0.02

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 63 SLU Xl=1.32
  Sollecitazioni: N=657.89 T_z=0.00 M_y=-432.93 T_y=0.00 M_z=37.99 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.37 $\sigma_{m,d}$=24.92 Sfr.=0.17

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 63 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=657.89 T_z=775.17 M_y=0.00 T_y=68.03 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=3.40 Sfr.=0.16

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 1 SND Xl=1.32
  Sollecitazioni: N=-930.76 T_z=0.00 M_y=-106.57 T_y=0.00 M_z=11.20 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.94 $\sigma_{m,d}$=-6.25 Sfr.=0.03

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 63 SLU Xl=1.32
  Sollecitazioni: N=657.89 T_z=0.00 M_y=-432.93 T_y=0.00 M_z=37.99 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=24.92 Sfr.=0.16

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-930.76 T_z=190.82 M_y=0.00 T_y=20.06 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.94 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.06 (L/4060)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.03 (L/6409)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.07 (L/3138)

Asta n. 2017 (-2314 -2315) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=1.79
  Sollecitazioni: N=-5.51 T_z=0.00 M_y=-246.27 T_y=0.00 M_z=34.61 M_x=-1.67
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=357.35 $\lambda_{rel,m}$=0.40 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=85.90 Sfr.=0.30

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
  Sollecitazioni: N=-5.51
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-184.71
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=25.96
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=357.35 $\lambda_{rel,y}$=1.39 $\lambda_{rel,z}$=1.93 $K_{c,y}$=0.47 $K_{c,z}$=0.25
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.04 $\sigma_{m,d}$=64.43 Sfr.=0.22

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-5.51 T_z=275.67 M_y=0.00 T_y=38.74 M_z=0.00 M_x=-1.67
  Resistenze: K_{fi}=1.25
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=3.57
  Sollecitazioni: N=-5.51 T_z=-275.67 M_y=0.00 T_y=-38.74 M_z=0.00 M_x=-1.67
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=4.04 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=3.57
  Sollecitazioni: N=-5.51 T_z=-275.67 M_y=0.00 T_y=-38.74 M_z=0.00 M_x=-1.67
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=4.04 Sfr.=0.09

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.79
  Sollecitazioni: N=-5.51 T_z=0.00 M_y=-246.27 T_y=0.00 M_z=34.61 M_x=-1.67
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.04 $\sigma_{m,d}$=-85.90 Sfr.=0.27

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.79
  Sollecitazioni: N=-5.51 T_z=0.00 M_y=-246.27 T_y=0.00 M_z=34.61 M_x=-1.67
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=85.90 Sfr.=0.27

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-5.51 T_z=275.67 M_y=0.00 T_y=38.74 M_z=0.00 M_x=-1.67
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.04 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 50 SLU Xl=1.79
  Sollecitazioni: N=68.49 T_z=0.00 M_y=-954.98 T_y=0.00 M_z=114.56 M_x=-6.15
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=357.35 $\lambda_{rel,y}$=0.82 $\lambda_{rel,z}$=0.99 $K_{c,y}$=0.89 $K_{c,z}$=0.78
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.14 $\sigma_{m,d}$=56.90 Sfr.=0.37

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 24 SLU Xl=1.79
  Sollecitazioni: N=-38.04 T_z=0.00 M_y=-815.27 T_y=0.00 M_z=114.58 M_x=-5.14
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=357.35 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=49.62 Sfr.=0.32

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 24 SLU
  Sollecitazioni: N=-38.04
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-611.45
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=85.93
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=357.35 $\lambda_{rel,y}$=0.82 $\lambda_{rel,z}$=0.99 $K_{c,y}$=0.89 $K_{c,z}$=0.78
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.08 $\sigma_{m,d}$=37.22 Sfr.=0.24

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=0.00

Sollecitazioni: N=240.27 T_z=275.67 M_y=0.00 T_y=38.74 M_z=0.00 M_x=-1.79
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.50 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=68.49 T_z=1068.96 M_y=0.00 T_y=128.24 M_z=0.00 M_x=-6.15
Resistenze: K_{mod}=0.90
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 50 SLU Xl=1.79
Sollecitazioni: N=68.49 T_z=0.00 M_y=-954.98 T_y=0.00 M_z=114.56 M_x=-6.15
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.14 $\sigma_{m,d}$=56.90 Sfr.=0.37

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 50 SLU Xl=3.57
Sollecitazioni: N=68.49 T_z=-1068.96 M_y=0.00 T_y=-128.24 M_z=0.00 M_x=-6.15
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=4.71 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=3.57
Sollecitazioni: N=68.49 T_z=-1068.96 M_y=0.00 T_y=-128.24 M_z=0.00 M_x=-6.15
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=4.71 Sfr.=0.22

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 24 SLU Xl=1.79
Sollecitazioni: N=-38.04 T_z=0.00 M_y=-815.27 T_y=0.00 M_z=114.58 M_x=-5.14
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.08 $\sigma_{m,d}$=-49.62 Sfr.=0.32

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.79
Sollecitazioni: N=68.49 T_z=0.00 M_y=-954.98 T_y=0.00 M_z=114.56 M_x=-6.15
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=56.90 Sfr.=0.37

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 7 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-251.29 T_z=275.67 M_y=0.00 T_y=38.74 M_z=0.00 M_x=-1.79
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.52 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.31 (L/1137) $f_{Z,L}$=0.31 (L/1153)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.19 (L/1845) $f_{Z,L}$=0.19 (L/1868)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.41 (L/869) $f_{Z,L}$=0.40 (L/883)

Asta n. 2017 (-2315 -2316) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-87.16 T_z=0.00 M_y=-274.63 T_y=0.00 M_z=38.60 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=377.36 $\lambda_{rel,m}$=0.42 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=95.79 Sfr.=0.33

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
Sollecitazioni: N=-87.16
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-205.97
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=0.00 $M_{z,eq}$=28.95
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=377.36 $\lambda_{rel,y}$=1.47 $\lambda_{rel,z}$=2.04 $K_{c,y}$=0.43 $K_{c,z}$=0.23
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.60 $\sigma_{m,d}$=71.84 Sfr.=0.26

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-87.16 T_z=291.10 M_y=0.00 T_y=40.91 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=4.26 Sfr.=0.10

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-87.16 T_z=0.00 M_y=-274.63 T_y=0.00 M_z=38.60 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.60 $\sigma_{m,d}$=-95.79 Sfr.=0.30

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-87.16 T_z=0.00 M_y=-274.63 T_y=0.00 M_z=38.60 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=95.79 Sfr.=0.30

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=3.77
Sollecitazioni: N=-87.16 T_z=-291.10 M_y=0.00 T_y=-40.91 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00

Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.60 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 51 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=6.25 T_z=0.00 M_y=-969.43 T_y=0.00 M_z=114.33 M_x=-1.30
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=377.36 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=57.64 Sfr.=0.37

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 50 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-8.71 T_z=0.00 M_y=-1064.91 T_y=0.00 M_z=127.75 M_x=-1.40
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=377.36 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=63.45 Sfr.=0.41

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 50 SLU
Sollecitazioni: N=-8.72
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.01 $M_{y,eq}$=-798.69
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=0.00 $M_{z,eq}$=95.82
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=377.36 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.02 $\sigma_{m,d}$=47.59 Sfr.=0.31

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=504.78 T_z=291.10 M_y=0.00 T_y=40.91 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.05 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-8.71 T_z=1128.81 M_y=0.00 T_y=135.42 M_z=0.00 M_x=-1.40
Resistenze: K_{mod}=0.90
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 51 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=6.25 T_z=0.00 M_y=-969.43 T_y=0.00 M_z=114.33 M_x=-1.30
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=57.64 Sfr.=0.37

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-8.71 T_z=1128.81 M_y=0.00 T_y=135.42 M_z=0.00 M_x=-1.40
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=4.97 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-8.71 T_z=1128.81 M_y=0.00 T_y=135.42 M_z=0.00 M_x=-1.40
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=4.97 Sfr.=0.23

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 50 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-8.71 T_z=0.00 M_y=-1064.91 T_y=0.00 M_z=127.75 M_x=-1.40
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.02 $\sigma_{m,d}$=63.45 Sfr.=0.41

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-8.71 T_z=0.00 M_y=-1064.91 T_y=0.00 M_z=127.75 M_x=-1.40
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=63.45 Sfr.=0.41

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 7 SND Xl=3.77
Sollecitazioni: N=-679.10 T_z=-291.10 M_y=0.00 T_y=-40.91 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.41 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.39 (L/965) $f_{Z,L}$=0.39 (L/979)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.24 (L/1568) $f_{Z,L}$=0.24 (L/1586)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.51 (L/738) $f_{Z,L}$=0.50 (L/750)

Asta n. 2017 (-2316 -2317) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-72.73 T_z=0.00 M_y=-276.06 T_y=0.00 M_z=38.80 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=378.36 $\lambda_{rel,m}$=0.42 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=96.29 Sfr.=0.33

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
Sollecitazioni: N=-72.73
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.01 $M_{y,eq}$=-207.05

[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=29.10
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=378.36 $\lambda_{rel,y}$=1.47 $\lambda_{rel,z}$=2.05 $K_{c,y}$=0.42 $K_{c,z}$=0.23
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.50 $\sigma_{m,d}$=72.22 Sfr.=0.26

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=3.78
Sollecitazioni: N=-72.73 T_z=-291.87 M_y=0.00 T_y=-41.02 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=4.27 Sfr.=0.10

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-72.73 T_z=0.00 M_y=-276.06 T_y=0.00 M_z=38.80 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.50 $\sigma_{m,d}$=-96.29 Sfr.=0.31

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-72.73 T_z=0.00 M_y=-276.06 T_y=0.00 M_z=38.80 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=96.29 Sfr.=0.31

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=3.78
Sollecitazioni: N=-72.73 T_z=-291.87 M_y=0.00 T_y=-41.02 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.50 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 50 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=36.67 T_z=0.00 M_y=-1070.49 T_y=0.00 M_z=128.42 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=378.36 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.08 $\sigma_{m,d}$=63.78 Sfr.=0.41

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 13 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-173.62 T_z=0.00 M_y=-913.88 T_y=0.00 M_z=128.44 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=378.36 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=55.63 Sfr.=0.40

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 13 SLU
Sollecitazioni: N=-173.63
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.05 $M_{y,eq}$=-685.41
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.01 $M_{z,eq}$=96.33
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=378.36 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.36 $\sigma_{m,d}$=41.72 Sfr.=0.31

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=812.51 T_z=291.86 M_y=0.00 T_y=41.02 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.69 Sfr.=0.01

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 50 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=36.67 T_z=0.00 M_y=-1070.49 T_y=0.00 M_z=128.42 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.08 $\sigma_{m,d}$=63.78 Sfr.=0.41

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=3.78
Sollecitazioni: N=36.67 T_z=-1131.78 M_y=0.00 T_y=-135.78 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=4.99 Sfr.=0.23

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 13 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-173.62 T_z=0.00 M_y=-913.88 T_y=0.00 M_z=128.44 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.36 $\sigma_{m,d}$=-55.63 Sfr.=0.40

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=36.67 T_z=0.00 M_y=-1070.49 T_y=0.00 M_z=128.42 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=63.78 Sfr.=0.41

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 7 SND Xl=3.78
Sollecitazioni: N=-957.96 T_z=-291.87 M_y=0.00 T_y=-41.02 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.00 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.39 (L/958) $f_{Z,L}$=0.39 (L/971)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.24 (L/1555) $f_{Z,L}$=0.24 (L/1574)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.52 (L/732) $f_{z,L}$=0.51 (L/743)

Asta n. 2017 (-2317 -2318) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-67.68 T_z=0.00 M_y=-274.62 T_y=0.00 M_z=38.59 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=377.35 $\lambda_{rel,m}$=0.42 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=95.79 Sfr.=0.33

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
  Sollecitazioni: N=-67.68
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.02 $M_{y,eq}$=-205.96
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=0.00 $M_{z,eq}$=28.95
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=377.35 $\lambda_{rel,y}$=1.47 $\lambda_{rel,z}$=2.04 $K_{c,y}$=0.43 $K_{c,z}$=0.23
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.47 $\sigma_{m,d}$=71.84 Sfr.=0.25

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-67.68 T_z=291.09 M_y=0.00 T_y=40.91 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=4.26 Sfr.=0.10

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-67.68 T_z=0.00 M_y=-274.62 T_y=0.00 M_z=38.59 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.47 $\sigma_{m,d}$=-95.79 Sfr.=0.30

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-67.68 T_z=0.00 M_y=-274.62 T_y=0.00 M_z=38.59 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=95.79 Sfr.=0.30

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=3.77
  Sollecitazioni: N=-67.68 T_z=-291.08 M_y=0.00 T_y=-40.91 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.47 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 50 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=34.48 T_z=0.00 M_y=-1064.88 T_y=0.00 M_z=127.75 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=377.35 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.07 $\sigma_{m,d}$=63.45 Sfr.=0.41

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 13 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-162.93 T_z=0.00 M_y=-909.09 T_y=0.00 M_z=127.76 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=377.35 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=55.33 Sfr.=0.40

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 13 SLU
  Sollecitazioni: N=-162.93
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.05 $M_{y,eq}$=-681.82
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=0.01 $M_{z,eq}$=95.82
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=377.35 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.34 $\sigma_{m,d}$=41.50 Sfr.=0.30

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=935.96 T_z=291.09 M_y=0.00 T_y=40.91 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.95 Sfr.=0.01

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 50 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=34.48 T_z=0.00 M_y=-1064.88 T_y=0.00 M_z=127.75 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.07 $\sigma_{m,d}$=63.45 Sfr.=0.41

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=34.48 T_z=1128.77 M_y=0.00 T_y=135.41 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=4.97 Sfr.=0.23

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 13 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-162.93 T_z=0.00 M_y=-909.09 T_y=0.00 M_z=127.76 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.34 $\sigma_{m,d}$=-55.33 Sfr.=0.40

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.89

Sollecitazioni: N=34.48 T_z=0.00 M_y=-1064.88 T_y=0.00 M_z=127.75 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=63.45 Sfr.=0.41

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 7 SND Xl=3.52
Sollecitazioni: N=-1071.31 T_z=-252.27 M_y=-68.36 T_y=-35.45 M_z=9.61 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.23 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.39 (L/966) $f_{z,L}$=0.39 (L/979)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.24 (L/1568) $f_{z,L}$=0.24 (L/1586)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.51 (L/738) $f_{z,L}$=0.50 (L/750)

Asta n. 2017 (-2318 -2319) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-71.91 T_z=0.00 M_y=-276.06 T_y=0.00 M_z=38.80 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=378.36 $\lambda_{rel,m}$=0.42 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=96.29 Sfr.=0.33

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
Sollecitazioni: N=-71.91
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.01 $M_{y,eq}$=-207.04
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=29.10
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=378.36 $\lambda_{rel,y}$=1.47 $\lambda_{rel,z}$=2.05 $K_{c,y}$=0.42 $K_{c,z}$=0.23
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.50 $\sigma_{m,d}$=72.22 Sfr.=0.26

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=3.78
Sollecitazioni: N=-71.91 T_z=-291.86 M_y=0.00 T_y=-41.02 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=4.27 Sfr.=0.10

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-71.91 T_z=0.00 M_y=-276.06 T_y=0.00 M_z=38.80 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.50 $\sigma_{m,d}$=-96.29 Sfr.=0.31

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-71.91 T_z=0.00 M_y=-276.06 T_y=0.00 M_z=38.80 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=96.29 Sfr.=0.31

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=3.78
Sollecitazioni: N=-71.91 T_z=-291.86 M_y=0.00 T_y=-41.02 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.50 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 51 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=12.51 T_z=0.00 M_y=-974.48 T_y=0.00 M_z=114.93 M_x=1.85
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=378.36 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.03 $\sigma_{m,d}$=57.94 Sfr.=0.37

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 50 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=0.00 T_z=0.00 M_y=-1070.46 T_y=0.00 M_z=128.42 M_x=2.01
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=378.36 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=63.78 Sfr.=0.41

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 13 SLU
Sollecitazioni: N=-167.51
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.04 $M_{y,eq}$=-685.39
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.01 $M_{z,eq}$=96.33
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=378.36 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.35 $\sigma_{m,d}$=41.72 Sfr.=0.31

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=575.33 T_z=291.85 M_y=0.00 T_y=41.02 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.20 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=0.00 T_z=1131.72 M_y=0.00 T_y=135.77 M_z=0.00 M_x=2.01
Resistenze: K_{mod}=0.90

Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 51 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=12.51 T_z=0.00 M_y=-974.48 T_y=0.00 M_z=114.93 M_x=1.85
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.03 $\sigma_{m,d}$=57.94 Sfr.=0.37

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 50 SLU Xl=3.78
Sollecitazioni: N=0.00 T_z=-1131.74 M_y=0.00 T_y=-135.77 M_z=0.00 M_x=2.01
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=4.99 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=3.78
Sollecitazioni: N=0.00 T_z=-1131.74 M_y=0.00 T_y=-135.77 M_z=0.00 M_x=2.01
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=4.99 Sfr.=0.23

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 13 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-167.51 T_z=0.00 M_y=-913.86 T_y=0.00 M_z=128.43 M_x=1.61
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.35 $\sigma_{m,d}$=-55.62 Sfr.=0.40

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=0.00 T_z=0.00 M_y=-1070.46 T_y=0.00 M_z=128.42 M_x=2.01
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=63.78 Sfr.=0.41

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 7 SND Xl=3.28
Sollecitazioni: N=-719.14 T_z=-214.03 M_y=-127.59 T_y=-30.08 M_z=17.93 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.50 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.39 (L/958) $f_{Z,L}$=0.39 (L/971)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.24 (L/1556) $f_{Z,L}$=0.24 (L/1573)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.52 (L/733) $f_{Z,L}$=0.51 (L/744)

Asta n. 2017 (-2319 -2320) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=1.55
Sollecitazioni: N=-13.60 T_z=0.00 M_y=-185.75 T_y=0.00 M_z=26.11 M_x=1.85
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=310.36 $\lambda_{rel,m}$=0.38 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=64.79 Sfr.=0.22

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
Sollecitazioni: N=-13.60
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.01 $M_{y,eq}$=-139.31
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=0.00 $M_{z,eq}$=19.58
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=310.36 $\lambda_{rel,y}$=1.20 $\lambda_{rel,z}$=1.68 $K_{c,y}$=0.60 $K_{c,z}$=0.33
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.09 $\sigma_{m,d}$=48.59 Sfr.=0.17

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-13.60 T_z=239.40 M_y=0.00 T_y=33.65 M_z=0.00 M_x=1.85
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-13.60 T_z=239.40 M_y=0.00 T_y=33.65 M_z=0.00 M_x=1.85
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=3.51 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-13.60 T_z=239.40 M_y=0.00 T_y=33.65 M_z=0.00 M_x=1.85
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=3.51 Sfr.=0.08

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.55
Sollecitazioni: N=-13.60 T_z=0.00 M_y=-185.75 T_y=0.00 M_z=26.11 M_x=1.85
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.09 $\sigma_{m,d}$=-64.79 Sfr.=0.21

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.55
Sollecitazioni: N=-13.60 T_z=0.00 M_y=-185.75 T_y=0.00 M_z=26.11 M_x=1.85
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=64.79 Sfr.=0.21

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=3.10
  Sollecitazioni: N=-13.60 T_z=-239.40 M_y=0.00 T_y=-33.64 M_z=0.00 M_x=1.85
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.09 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 50 SLU Xl=1.55
  Sollecitazioni: N=38.08 T_z=0.00 M_y=-720.29 T_y=0.00 M_z=86.41 M_x=6.91
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=310.36 $\lambda_{rel,y}$=0.71 $\lambda_{rel,z}$=0.86 $K_{c,y}$=0.93 $K_{c,z}$=0.87
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.08 $\sigma_{m,d}$=42.92 Sfr.=0.28

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 13 SLU Xl=1.55
  Sollecitazioni: N=-3.55 T_z=0.00 M_y=-614.91 T_y=0.00 M_z=86.42 M_x=5.79
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=310.36 $\lambda_{rel,m}$=0.25 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=37.43 Sfr.=0.27

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 13 SLU
  Sollecitazioni: N=-3.55
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.02 $M_{y,eq}$=-461.18
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=0.00 $M_{z,eq}$=64.81
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=310.36 $\lambda_{rel,y}$=0.71 $\lambda_{rel,z}$=0.86 $K_{c,y}$=0.93 $K_{c,z}$=0.87
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 $\sigma_{m,d}$=28.07 Sfr.=0.20

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 23 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=84.29 T_z=570.55 M_y=0.00 T_y=80.19 M_z=0.00 M_x=4.24
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.18 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 50 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=38.08 T_z=928.33 M_y=0.00 T_y=111.37 M_z=0.00 M_x=6.91
  Resistenze: K_{mod}=0.90
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 50 SLU Xl=1.55
  Sollecitazioni: N=38.08 T_z=0.00 M_y=-720.29 T_y=0.00 M_z=86.41 M_x=6.91
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.08 $\sigma_{m,d}$=42.92 Sfr.=0.28

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 50 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=38.08 T_z=928.33 M_y=0.00 T_y=111.37 M_z=0.00 M_x=6.91
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=4.09 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.04

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=38.08 T_z=928.33 M_y=0.00 T_y=111.37 M_z=0.00 M_x=6.91
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=4.09 Sfr.=0.19

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 13 SLU Xl=1.55
  Sollecitazioni: N=-3.55 T_z=0.00 M_y=-614.91 T_y=0.00 M_z=86.42 M_x=5.79
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 $\sigma_{m,d}$=37.43 Sfr.=0.27

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.55
  Sollecitazioni: N=38.08 T_z=0.00 M_y=-720.29 T_y=0.00 M_z=86.41 M_x=6.91
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=42.92 Sfr.=0.28

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 36 SLU Xl=3.10
  Sollecitazioni: N=-107.02 T_z=-570.53 M_y=0.00 T_y=-80.18 M_z=0.00 M_x=4.24
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.22 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.18 (L/1736) $f_{Z,L}$=0.18 (L/1759)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.11 (L/2817) $f_{Z,L}$=0.11 (L/2850)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.23 (L/1328) $f_{Z,L}$=0.23 (L/1346)

Asta n. 2018 (-2273 -2272) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=1.90
  Sollecitazioni: N=-21.59 T_z=0.00 M_y=-292.36 T_y=0.00 M_z=30.73 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=380.66 $\lambda_{rel,m}$=0.42 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=97.77 Sfr.=0.34

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
  Sollecitazioni: N=-21.59
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-219.27
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=-0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=380.66 $\lambda_{rel,y}$=1.48 $\lambda_{rel,z}$=2.06 $K_{c,y}$=0.42 $K_{c,z}$=0.22
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.15 $\sigma_{m,d}$=63.97 Sfr.=0.23

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-21.59 T_z=307.22 M_y=0.00 T_y=32.29 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=4.48 Sfr.=0.10

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.90
  Sollecitazioni: N=-21.59 T_z=0.00 M_y=-292.36 T_y=0.00 M_z=30.73 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.15 $\sigma_{m,d}$=-97.77 Sfr.=0.31

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.90
  Sollecitazioni: N=-21.59 T_z=0.00 M_y=-292.36 T_y=0.00 M_z=30.73 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=97.77 Sfr.=0.31

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-21.59 T_z=307.22 M_y=0.00 T_y=32.29 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.15 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 1 SND Xl=1.90
  Sollecitazioni: N=86.56 T_z=0.00 M_y=-292.36 T_y=0.00 M_z=30.73 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
  L=380.66 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.05 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.18 $\sigma_{m,d}$=17.15 Sfr.=0.09

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 63 SLU Xl=1.90
  Sollecitazioni: N=-37.02 T_z=0.00 M_y=-1138.34 T_y=0.00 M_z=97.33 M_x=-1.95
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=380.66 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=65.37 Sfr.=0.43

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 63 SLU
  Sollecitazioni: N=-37.02
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.01 $M_{y,eq}$=-853.75
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=73.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=380.66 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.05 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.08 $\sigma_{m,d}$=49.03 Sfr.=0.32

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=3.81
  Sollecitazioni: N=86.57 T_z=-307.22 M_y=0.00 T_y=-32.29 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.18 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 13 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-37.91 T_z=1021.57 M_y=0.00 T_y=107.37 M_z=0.00 M_x=-1.77
  Resistenze: K_{mod}=0.80
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 1 SND Xl=1.90
  Sollecitazioni: N=86.56 T_z=0.00 M_y=-292.36 T_y=0.00 M_z=30.73 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.18 $\sigma_{m,d}$=17.15 Sfr.=0.09

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 63 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-37.02 T_z=1196.18 M_y=0.00 T_y=102.27 M_z=0.00 M_x=-1.95
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=5.25 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.06

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 63 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-37.02 T_z=1196.18 M_y=0.00 T_y=102.27 M_z=0.00 M_x=-1.95
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=5.25 Sfr.=0.24

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 63 SLU Xl=1.90
  Sollecitazioni: N=-37.02 T_z=0.00 M_y=-1138.34 T_y=0.00 M_z=97.33 M_x=-1.95
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.08 $\sigma_{m,d}$=-65.37 Sfr.=0.43

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 63 SLU Xl=1.90

Sollecitazioni: N=-37.02 T_z=0.00 M_y=-1138.34 T_y=0.00 M_z=97.33 M_x=-1.95
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=65.37 Sfr.=0.43

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-129.74 T_z=307.22 M_y=0.00 T_y=32.29 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.27 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,G}$=0.42 (L/901) $f_{z,L}$=0.42 (L/908)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{z,G}$=0.26 (L/1459) $f_{z,L}$=0.26 (L/1467)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,G}$=0.55 (L/690) $f_{z,L}$=0.55 (L/696)

Asta n. 2018 (-2274 -2273) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=1.90
Sollecitazioni: N=-48.00 T_z=0.00 M_y=-290.04 T_y=0.00 M_z=30.48 M_x=-5.07
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=379.14 $\lambda_{rel,m}$=0.42 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=96.99 Sfr.=0.34

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
Sollecitazioni: N=-48.00
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-217.53
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=22.86
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=379.14 $\lambda_{rel,y}$=1.47 $\lambda_{rel,z}$=2.05 $K_{c,y}$=0.42 $K_{c,z}$=0.23
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.33 $\sigma_{m,d}$=72.74 Sfr.=0.26

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-48.00 T_z=305.99 M_y=0.00 T_y=32.16 M_z=0.00 M_x=-5.07
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=3.79
Sollecitazioni: N=-48.00 T_z=-305.99 M_y=0.00 T_y=-32.16 M_z=0.00 M_x=-5.07
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=4.46 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=3.79
Sollecitazioni: N=-48.00 T_z=-305.99 M_y=0.00 T_y=-32.16 M_z=0.00 M_x=-5.07
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=4.46 Sfr.=0.10

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.90
Sollecitazioni: N=-48.00 T_z=0.00 M_y=-290.04 T_y=0.00 M_z=30.48 M_x=-5.07
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.33 $\sigma_{m,d}$=-96.99 Sfr.=0.31

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.90
Sollecitazioni: N=-48.00 T_z=0.00 M_y=-290.04 T_y=0.00 M_z=30.48 M_x=-5.07
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=96.99 Sfr.=0.31

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=3.79
Sollecitazioni: N=-48.00 T_z=-305.99 M_y=0.00 T_y=-32.16 M_z=0.00 M_x=-5.07
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.33 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 1 SND Xl=1.90
Sollecitazioni: N=124.51 T_z=0.00 M_y=-290.04 T_y=0.00 M_z=30.48 M_x=-5.26
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
L=379.14 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.05 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.26 $\sigma_{m,d}$=17.01 Sfr.=0.09

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 63 SLU Xl=1.90
Sollecitazioni: N=-128.20 T_z=0.00 M_y=-1129.28 T_y=0.00 M_z=96.55 M_x=-17.27
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=379.14 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=64.85 Sfr.=0.42

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 63 SLU
Sollecitazioni: N=-128.20
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-846.96
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=-0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=379.14 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.05 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73

Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.27 $\sigma_{m,d}$=44.11 Sfr.=0.30

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=124.51 T_z=305.99 M_y=0.00 T_y=32.16 M_z=0.00 M_x=-5.26
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.26 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 63 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-128.20 T_z=1191.41 M_y=0.00 T_y=101.87 M_z=0.00 M_x=-17.27
Resistenze: K_{mod}=0.90
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.02 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 1 SND Xl=1.90
Sollecitazioni: N=124.51 T_z=0.00 M_y=-290.04 T_y=0.00 M_z=30.48 M_x=-5.26
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.26 $\sigma_{m,d}$=17.01 Sfr.=0.09

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 63 SLU Xl=3.79
Sollecitazioni: N=-128.20 T_z=-1191.41 M_y=0.00 T_y=-101.87 M_z=0.00 M_x=-17.27
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=5.23 $\tau_{tor,d}$=0.02 Sfr.=0.06

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 63 SLU Xl=3.79
Sollecitazioni: N=-128.20 T_z=-1191.41 M_y=0.00 T_y=-101.87 M_z=0.00 M_x=-17.27
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=5.23 Sfr.=0.24

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 63 SLU Xl=1.90
Sollecitazioni: N=-128.20 T_z=0.00 M_y=-1129.28 T_y=0.00 M_z=96.55 M_x=-17.27
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.27 $\sigma_{m,d}$=-64.85 Sfr.=0.42

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 63 SLU Xl=1.90
Sollecitazioni: N=-128.20 T_z=0.00 M_y=-1129.28 T_y=0.00 M_z=96.55 M_x=-17.27
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=64.85 Sfr.=0.42

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=3.79
Sollecitazioni: N=-220.52 T_z=-305.99 M_y=0.00 T_y=-32.16 M_z=0.00 M_x=-5.26
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.46 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.42 (L/913) $f_{Z,L}$=0.41 (L/920)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.26 (L/1478) $f_{Z,L}$=0.26 (L/1486)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.54 (L/699) $f_{Z,L}$=0.54 (L/705)

Asta n. 2019 (-2267 -2268) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 75 SLU I Xl=2.14
Sollecitazioni: N=-44.62 T_z=0.00 M_y=-415.75 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=428.01 $\lambda_{rel,m}$=0.44 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=121.28 Sfr.=0.44

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
Sollecitazioni: N=-44.62
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-311.81
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=428.01 $\lambda_{rel,y}$=1.66 $\lambda_{rel,z}$=2.31 $K_{c,y}$=0.34 $K_{c,z}$=0.18
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.31 $\sigma_{m,d}$=90.96 Sfr.=0.34

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=4.28
Sollecitazioni: N=-44.62 T_z=-388.54 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=5.63 Sfr.=0.13

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=2.14
Sollecitazioni: N=-44.62 T_z=0.00 M_y=-415.75 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.31 $\sigma_{m,d}$=-121.28 Sfr.=0.40

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=2.14
Sollecitazioni: N=-44.62 T_z=0.00 M_y=-415.75 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=121.28 Sfr.=0.40

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=4.28

Sollecitazioni: N=-44.62 T_z=-388.54 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.31 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 63 SLU Xl=2.14
Sollecitazioni: N=7.48 T_z=0.00 M_y=-1633.40 T_y=0.00 M_z=31.93 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=428.01 $\lambda_{rel,y}$=0.98 $\lambda_{rel,z}$=1.18 $K_{c,y}$=0.78 $K_{c,z}$=0.62
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 $\sigma_{m,d}$=87.07 Sfr.=0.58

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 13 SLU Xl=2.14
Sollecitazioni: N=-26.91 T_z=0.00 M_y=-1396.51 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=428.01 $\lambda_{rel,m}$=0.29 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=72.73 Sfr.=0.55

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 64 SLU Xl=2.14
Sollecitazioni: N=-10.25 T_z=0.00 M_y=-1485.34 T_y=0.00 M_z=31.93 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=428.01 $\lambda_{rel,m}$=0.29 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=79.36 Sfr.=0.53

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 13 SLU
Sollecitazioni: N=-26.91
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-1047.38
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=428.01 $\lambda_{rel,y}$=0.98 $\lambda_{rel,z}$=1.18 $K_{c,y}$=0.78 $K_{c,z}$=0.62
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.06 $\sigma_{m,d}$=54.55 Sfr.=0.41

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=144.43 T_z=388.54 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.30 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 63 SLU Xl=2.14
Sollecitazioni: N=7.48 T_z=0.00 M_y=-1633.40 T_y=0.00 M_z=31.93 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 $\sigma_{m,d}$=87.07 Sfr.=0.58

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 63 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=7.48 T_z=1526.50 M_y=0.00 T_y=29.84 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=6.68 Sfr.=0.31

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 13 SLU Xl=2.14
Sollecitazioni: N=-26.91 T_z=0.00 M_y=-1396.51 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.06 $\sigma_{m,d}$=-72.73 Sfr.=0.55

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 63 SLU Xl=2.14
Sollecitazioni: N=7.48 T_z=0.00 M_y=-1633.40 T_y=0.00 M_z=31.93 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=87.07 Sfr.=0.58

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=4.28
Sollecitazioni: N=-233.68 T_z=-388.54 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.49 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.76 (L/564)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.47 (L/907)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.99 (L/433)

Asta n. 2019 (-2268 -2269) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 75 SLU I Xl=1.62
Sollecitazioni: N=-38.13 T_z=0.00 M_y=-238.99 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=324.51 $\lambda_{rel,m}$=0.39 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=69.72 Sfr.=0.25

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
Sollecitazioni: N=-38.13
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-179.24
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=324.51 $\lambda_{rel,y}$=1.26 $\lambda_{rel,z}$=1.75 $K_{c,y}$=0.55 $K_{c,z}$=0.30
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.26 $\sigma_{m,d}$=52.29 Sfr.=0.19

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=3.25
  Sollecitazioni: N=-38.13 T_z=-294.59 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=4.27 Sfr.=0.10

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.62
  Sollecitazioni: N=-38.13 T_z=0.00 M_y=-238.99 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.26 $\sigma_{m,d}$=-69.72 Sfr.=0.23

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.62
  Sollecitazioni: N=-38.13 T_z=0.00 M_y=-238.99 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=69.72 Sfr.=0.23

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-38.13 T_z=294.59 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.26 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 63 SLU Xl=1.62
  Sollecitazioni: N=39.16 T_z=0.00 M_y=-938.95 T_y=0.00 M_z=18.36 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=324.51 $\lambda_{rel,y}$=0.75 $\lambda_{rel,z}$=0.89 $K_{c,y}$=0.92 $K_{c,z}$=0.84
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.08 $\sigma_{m,d}$=50.05 Sfr.=0.33

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 13 SLU Xl=1.62
  Sollecitazioni: N=-19.57 T_z=0.00 M_y=-802.77 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=324.51 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=41.81 Sfr.=0.32

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 50 SLU Xl=1.62
  Sollecitazioni: N=-78.58 T_z=0.00 M_y=-666.60 T_y=0.00 M_z=-18.36 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=324.51 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=35.87 Sfr.=0.24

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 13 SLU
  Sollecitazioni: N=-19.57
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-602.08
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=324.51 $\lambda_{rel,y}$=0.75 $\lambda_{rel,z}$=0.89 $K_{c,y}$=0.92 $K_{c,z}$=0.84
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.04 $\sigma_{m,d}$=31.36 Sfr.=0.24

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=3.25
  Sollecitazioni: N=157.93 T_z=-294.59 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.33 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 63 SLU Xl=1.62
  Sollecitazioni: N=39.16 T_z=0.00 M_y=-938.95 T_y=0.00 M_z=18.36 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.08 $\sigma_{m,d}$=50.05 Sfr.=0.33

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 63 SLU Xl=3.25
  Sollecitazioni: N=39.16 T_z=-1157.37 M_y=0.00 T_y=-22.63 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=5.06 Sfr.=0.23

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 13 SLU Xl=1.62
  Sollecitazioni: N=-19.57 T_z=0.00 M_y=-802.77 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.04 $\sigma_{m,d}$=-41.81 Sfr.=0.32

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 63 SLU Xl=1.62
  Sollecitazioni: N=39.16 T_z=0.00 M_y=-938.95 T_y=0.00 M_z=18.36 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=50.05 Sfr.=0.33

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-234.19 T_z=294.59 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.49 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.25 (L/1293)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.16 (L/2078)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,G}$=0.33 (L/993)

Asta n. 2019 (-2269 -2270) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 75 SLU I Xl=2.05
  Sollecitazioni: N=-30.32 T_z=0.00 M_y=-380.16 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=4.61
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=409.28 $\lambda_{rel,m}$=0.43 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=110.90 Sfr.=0.40

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
  Sollecitazioni: N=-30.32
  [Par.] $M_{y,sx}$=-0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-285.12
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=409.28 $\lambda_{rel,y}$=1.59 $\lambda_{rel,z}$=2.21 $K_{c,y}$=0.37 $K_{c,z}$=0.19
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.21 $\sigma_{m,d}$=83.18 Sfr.=0.31

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-30.32 T_z=371.54 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=4.61
  Resistenze: K_{fi}=1.25
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-30.32 T_z=371.54 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=4.61
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=5.39 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-30.32 T_z=371.54 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=4.61
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=5.39 Sfr.=0.12

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=2.05
  Sollecitazioni: N=-30.32 T_z=0.00 M_y=-380.16 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=4.61
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.21 $\sigma_{m,d}$=-110.90 Sfr.=0.37

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=2.05
  Sollecitazioni: N=-30.32 T_z=0.00 M_y=-380.16 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=4.61
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=110.90 Sfr.=0.37

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=4.09
  Sollecitazioni: N=-30.32 T_z=-371.54 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=4.61
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.21 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 1 SND Xl=2.05
  Sollecitazioni: N=87.82 T_z=0.00 M_y=-380.16 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=4.80
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
  L=409.28 $\lambda_{rel,y}$=0.94 $\lambda_{rel,z}$=1.13 $K_{c,y}$=0.81 $K_{c,z}$=0.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.18 $\sigma_{m,d}$=19.80 Sfr.=0.11

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 13 SLU Xl=2.05
  Sollecitazioni: N=-64.44 T_z=0.00 M_y=-1276.96 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=13.55
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=409.28 $\lambda_{rel,m}$=0.29 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=66.51 Sfr.=0.50

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 63 SLU Xl=2.05
  Sollecitazioni: N=-33.31 T_z=0.00 M_y=-1493.57 T_y=0.00 M_z=29.20 M_x=14.08
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=409.28 $\lambda_{rel,m}$=0.29 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=79.61 Sfr.=0.53

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 63 SLU
  Sollecitazioni: N=-33.31
  [Par.] $M_{y,sx}$=-0.00 $M_{y,dx}$=0.01 $M_{y,eq}$=-1120.18
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=0.00 $M_{z,eq}$=21.90
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=409.28 $\lambda_{rel,y}$=0.94 $\lambda_{rel,z}$=1.13 $K_{c,y}$=0.81 $K_{c,z}$=0.66
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.07 $\sigma_{m,d}$=59.71 Sfr.=0.40

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=87.82 T_z=371.54 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=4.80
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.18 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 13 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-64.44 T_z=1248.00 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=13.55
  Resistenze: K_{mod}=0.80
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 1 SND Xl=2.05
  Sollecitazioni: N=87.82 T_z=0.00 M_y=-380.16 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=4.80
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.18 $\sigma_{m,d}$=19.80 Sfr.=0.11

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 63 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-33.31 T_z=1459.70 M_y=0.00 T_y=28.54 M_z=0.00 M_x=14.08
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=6.39 $\tau_{tor,d}$=0.02 Sfr.=0.09

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 63 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-33.31 T_z=1459.70 M_y=0.00 T_y=28.54 M_z=0.00 M_x=14.08
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=6.39 Sfr.=0.29

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 63 SLU Xl=2.05
  Sollecitazioni: N=-33.31 T_z=0.00 M_y=-1493.57 T_y=0.00 M_z=29.20 M_x=14.08
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.07 $\sigma_{m,d}$=-79.61 Sfr.=0.53

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 63 SLU Xl=2.05
  Sollecitazioni: N=-33.31 T_z=0.00 M_y=-1493.57 T_y=0.00 M_z=29.20 M_x=14.08
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=79.61 Sfr.=0.53

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=4.09
  Sollecitazioni: N=-148.46 T_z=-371.54 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=4.80
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.31 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.63 (L/644)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.39 (L/1036)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.83 (L/495)

Asta n. 2019 (-2270 -2271) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 75 SLU I Xl=0.88
  Sollecitazioni: N=-14.58 T_z=0.00 M_y=-69.86 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-10.62
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=175.45 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=20.38 Sfr.=0.07

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
  Sollecitazioni: N=-14.58
  [Par.] $M_{y,sx}$=-0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-52.40
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=175.45 $\lambda_{rel,y}$=0.68 $\lambda_{rel,z}$=0.95 $K_{c,y}$=0.94 $K_{c,z}$=0.81
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.10 $\sigma_{m,d}$=15.29 Sfr.=0.06

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-14.58 T_z=159.27 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-10.62
  Resistenze: K_{fi}=1.25
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.02 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=1.75
  Sollecitazioni: N=-14.58 T_z=-159.27 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-10.62
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=2.31 $\tau_{tor,d}$=0.02 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=1.75
  Sollecitazioni: N=-14.58 T_z=-159.27 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-10.62
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=2.31 Sfr.=0.05

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.88
  Sollecitazioni: N=-14.58 T_z=0.00 M_y=-69.86 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-10.62
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.10 $\sigma_{m,d}$=-20.38 Sfr.=0.07

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.88
  Sollecitazioni: N=-14.58 T_z=0.00 M_y=-69.86 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-10.62
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70

Tensioni: $\sigma_{m,d}$=20.38 Sfr.=0.07

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-14.58 T_z=159.27 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-10.62
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.10 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 1 SND Xl=0.88
Sollecitazioni: N=41.61 T_z=0.00 M_y=-69.86 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-11.02
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
L=175.45 $\lambda_{rel,y}$=0.40 $\lambda_{rel,z}$=0.48 $K_{c,y}$=0.99 $K_{c,z}$=0.98
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.09 $\sigma_{m,d}$=3.64 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 13 SLU Xl=0.88
Sollecitazioni: N=-29.37 T_z=0.00 M_y=-234.66 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-30.81
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=175.45 $\lambda_{rel,m}$=0.19 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=12.22 Sfr.=0.09

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 63 SLU Xl=0.88
Sollecitazioni: N=-14.37 T_z=0.00 M_y=-274.47 T_y=0.00 M_z=5.37 M_x=-31.84
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=175.45 $\lambda_{rel,m}$=0.19 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=14.63 Sfr.=0.10

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 63 SLU
Sollecitazioni: N=-14.37
[Par.] $M_{y,sx}$=-0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-205.85
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=4.02
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=175.45 $\lambda_{rel,y}$=0.40 $\lambda_{rel,z}$=0.48 $K_{c,y}$=0.99 $K_{c,z}$=0.98
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.03 $\sigma_{m,d}$=10.97 Sfr.=0.07

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=41.61 T_z=159.27 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-11.02
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.09 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 13 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-29.37 T_z=535.00 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-30.81
Resistenze: K_{mod}=0.80
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.03 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 1 SND Xl=0.88
Sollecitazioni: N=41.61 T_z=0.00 M_y=-69.86 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-11.02
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.09 $\sigma_{m,d}$=3.64 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 63 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-14.37 T_z=625.75 M_y=0.00 T_y=12.23 M_z=0.00 M_x=-31.84
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=2.74 $\tau_{tor,d}$=0.04 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 63 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-14.37 T_z=625.75 M_y=0.00 T_y=12.23 M_z=0.00 M_x=-31.84
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=2.74 Sfr.=0.13

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 63 SLU Xl=0.88
Sollecitazioni: N=-14.37 T_z=0.00 M_y=-274.47 T_y=0.00 M_z=5.37 M_x=-31.84
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.03 $\sigma_{m,d}$=-14.63 Sfr.=0.10

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 63 SLU Xl=0.88
Sollecitazioni: N=-14.37 T_z=0.00 M_y=-274.47 T_y=0.00 M_z=5.37 M_x=-31.84
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=14.63 Sfr.=0.10

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-70.77 T_z=159.27 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-11.02
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.15 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.02 (L/8176)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/13188)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.03 (L/6289)

Asta n. 2021 (-2322 -2323) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=1.79
  Sollecitazioni: N=-13.91 T_z=0.00 M_y=-252.96 T_y=0.00 M_z=35.55 M_x=-1.68
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=357.35 $\lambda_{rel,m}$=0.40 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=88.23 Sfr.=0.30

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
  Sollecitazioni: N=-13.91
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-189.72
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=26.66
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=357.35 $\lambda_{rel,y}$=1.39 $\lambda_{rel,z}$=1.93 $K_{c,y}$=0.47 $K_{c,z}$=0.25
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.10 $\sigma_{m,d}$=66.17 Sfr.=0.23

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-13.91 T_z=283.15 M_y=0.00 T_y=39.79 M_z=0.00 M_x=-1.68
  Resistenze: K_{fi}=1.25
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=3.57
  Sollecitazioni: N=-13.91 T_z=-283.15 M_y=0.00 T_y=-39.79 M_z=0.00 M_x=-1.68
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=4.15 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=3.57
  Sollecitazioni: N=-13.91 T_z=-283.15 M_y=0.00 T_y=-39.79 M_z=0.00 M_x=-1.68
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=4.15 Sfr.=0.09

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.79
  Sollecitazioni: N=-13.91 T_z=0.00 M_y=-252.96 T_y=0.00 M_z=35.55 M_x=-1.68
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.10 $\sigma_{m,d}$=-88.23 Sfr.=0.28

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.79
  Sollecitazioni: N=-13.91 T_z=0.00 M_y=-252.96 T_y=0.00 M_z=35.55 M_x=-1.68
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=88.23 Sfr.=0.28

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-13.91 T_z=283.15 M_y=0.00 T_y=39.79 M_z=0.00 M_x=-1.68
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.10 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 50 SLU Xl=1.79
  Sollecitazioni: N=11.66 T_z=0.00 M_y=-983.81 T_y=0.00 M_z=118.17 M_x=-6.14
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=357.35 $\lambda_{rel,y}$=0.82 $\lambda_{rel,z}$=0.99 $K_{c,y}$=0.89 $K_{c,z}$=0.78
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 $\sigma_{m,d}$=58.63 Sfr.=0.38

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 13 SLU Xl=1.79
  Sollecitazioni: N=-31.90 T_z=0.00 M_y=-839.68 T_y=0.00 M_z=118.01 M_x=-5.17
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=357.35 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=51.11 Sfr.=0.37

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 13 SLU
  Sollecitazioni: N=-31.90
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-629.76
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=88.51
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=357.35 $\lambda_{rel,y}$=0.82 $\lambda_{rel,z}$=0.99 $K_{c,y}$=0.89 $K_{c,z}$=0.78
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.07 $\sigma_{m,d}$=38.33 Sfr.=0.28

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=122.87 T_z=283.15 M_y=0.00 T_y=39.79 M_z=0.00 M_x=-1.74
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.26 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 50 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=11.66 T_z=1101.23 M_y=0.00 T_y=132.27 M_z=0.00 M_x=-6.14
  Resistenze: K_{mod}=0.90
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 50 SLU Xl=1.79
  Sollecitazioni: N=11.66 T_z=0.00 M_y=-983.81 T_y=0.00 M_z=118.17 M_x=-6.14
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70

Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 $\sigma_{m,d}$=58.63 Sfr.=0.38

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 50 SLU Xl=3.57
Sollecitazioni: N=11.66 T_z=-1101.23 M_y=0.00 T_y=-132.27 M_z=0.00 M_x=-6.14
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=4.85 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=3.57
Sollecitazioni: N=11.66 T_z=-1101.23 M_y=0.00 T_y=-132.27 M_z=0.00 M_x=-6.14
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=4.85 Sfr.=0.22

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 13 SLU Xl=1.79
Sollecitazioni: N=-31.90 T_z=0.00 M_y=-839.68 T_y=0.00 M_z=118.01 M_x=-5.17
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.07 $\sigma_{m,d}$=-51.11 Sfr.=0.37

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.79
Sollecitazioni: N=11.66 T_z=0.00 M_y=-983.81 T_y=0.00 M_z=118.17 M_x=-6.14
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=58.63 Sfr.=0.38

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 7 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-150.68 T_z=283.15 M_y=0.00 T_y=39.79 M_z=0.00 M_x=-1.74
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.31 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.32 (L/1104) $f_{Z,L}$=0.32 (L/1119)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.20 (L/1789) $f_{Z,L}$=0.20 (L/1810)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.42 (L/845) $f_{Z,L}$=0.42 (L/858)

Asta n. 2021 (-2323 -2324) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-23.51 T_z=0.00 M_y=-282.08 T_y=0.00 M_z=39.64 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=377.36 $\lambda_{rel,m}$=0.42 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=98.39 Sfr.=0.34

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
Sollecitazioni: N=-23.51
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-211.56
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=0.00 $M_{z,eq}$=29.73
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=377.36 $\lambda_{rel,y}$=1.47 $\lambda_{rel,z}$=2.04 $K_{c,y}$=0.43 $K_{c,z}$=0.23
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.16 $\sigma_{m,d}$=73.79 Sfr.=0.26

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-23.51 T_z=299.00 M_y=0.00 T_y=42.02 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=4.38 Sfr.=0.10

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-23.51 T_z=0.00 M_y=-282.08 T_y=0.00 M_z=39.64 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.16 $\sigma_{m,d}$=-98.39 Sfr.=0.31

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-23.51 T_z=0.00 M_y=-282.08 T_y=0.00 M_z=39.64 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=98.39 Sfr.=0.31

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=3.77
Sollecitazioni: N=-23.51 T_z=-299.00 M_y=0.00 T_y=-42.02 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.16 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 50 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=22.51 T_z=0.00 M_y=-1097.08 T_y=0.00 M_z=131.78 M_x=-1.17
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=377.36 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.05 $\sigma_{m,d}$=65.38 Sfr.=0.42

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 13 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-52.80 T_z=0.00 M_y=-936.36 T_y=0.00 M_z=131.60 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=377.36 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00

Tensioni: $\sigma_{m,d}$=56.99 Sfr.=0.41

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 13 SLU
Sollecitazioni: N=-52.80
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.01 $M_{y,eq}$=-702.27
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=0.00 $M_{z,eq}$=98.70
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=377.36 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.11 $\sigma_{m,d}$=42.74 Sfr.=0.31

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=220.59 T_z=299.00 M_y=0.00 T_y=42.02 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.46 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=22.51 T_z=1162.90 M_y=0.00 T_y=139.68 M_z=0.00 M_x=-1.17
Resistenze: K_{mod}=0.90
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 50 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=22.51 T_z=0.00 M_y=-1097.08 T_y=0.00 M_z=131.78 M_x=-1.17
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.05 $\sigma_{m,d}$=65.38 Sfr.=0.42

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=22.51 T_z=1162.90 M_y=0.00 T_y=139.68 M_z=0.00 M_x=-1.17
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=5.12 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.06

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=22.51 T_z=1162.90 M_y=0.00 T_y=139.68 M_z=0.00 M_x=-1.17
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=5.12 Sfr.=0.24

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 13 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-52.80 T_z=0.00 M_y=-936.36 T_y=0.00 M_z=131.60 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.11 $\sigma_{m,d}$=-56.99 Sfr.=0.41

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=22.51 T_z=0.00 M_y=-1097.08 T_y=0.00 M_z=131.78 M_x=-1.17
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=65.38 Sfr.=0.42

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 7 SND Xl=3.77
Sollecitazioni: N=-267.61 T_z=-299.00 M_y=0.00 T_y=-42.02 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.56 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.40 (L/937) $f_{Z,L}$=0.40 (L/950)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.25 (L/1519) $f_{Z,L}$=0.25 (L/1537)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.53 (L/717) $f_{Z,L}$=0.52 (L/728)

Asta n. 2021 (-2324 -2325) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-31.27 T_z=0.00 M_y=-283.56 T_y=0.00 M_z=39.85 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=378.36 $\lambda_{rel,m}$=0.42 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=98.91 Sfr.=0.34

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
Sollecitazioni: N=-31.27
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.01 $M_{y,eq}$=-212.67
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=29.89
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=378.36 $\lambda_{rel,y}$=1.47 $\lambda_{rel,z}$=2.05 $K_{c,y}$=0.42 $K_{c,z}$=0.23
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.22 $\sigma_{m,d}$=74.18 Sfr.=0.26

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=3.78
Sollecitazioni: N=-31.27 T_z=-299.80 M_y=0.00 T_y=-42.13 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=4.39 Sfr.=0.10

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-31.27 T_z=0.00 M_y=-283.56 T_y=0.00 M_z=39.85 M_x=0.00

Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.22 $\sigma_{m,d}$=-98.91 Sfr.=0.31

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-31.27 T_z=0.00 M_y=-283.56 T_y=0.00 M_z=39.85 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=98.91 Sfr.=0.31

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=3.78
Sollecitazioni: N=-31.27 T_z=-299.80 M_y=0.00 T_y=-42.13 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.22 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 50 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=23.28 T_z=0.00 M_y=-1102.85 T_y=0.00 M_z=132.47 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=378.36 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.05 $\sigma_{m,d}$=65.72 Sfr.=0.42

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 13 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-71.71 T_z=0.00 M_y=-941.28 T_y=0.00 M_z=132.29 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=378.36 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=57.29 Sfr.=0.41

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 13 SLU
Sollecitazioni: N=-71.71
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.05 $M_{y,eq}$=-705.96
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.01 $M_{z,eq}$=99.22
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=378.36 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.15 $\sigma_{m,d}$=42.97 Sfr.=0.31

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=295.88 T_z=299.79 M_y=0.00 T_y=42.13 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.62 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 50 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=23.28 T_z=0.00 M_y=-1102.85 T_y=0.00 M_z=132.47 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.05 $\sigma_{m,d}$=65.72 Sfr.=0.42

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=3.78
Sollecitazioni: N=23.28 T_z=-1165.99 M_y=0.00 T_y=-140.05 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=5.14 Sfr.=0.24

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 13 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-71.71 T_z=0.00 M_y=-941.28 T_y=0.00 M_z=132.29 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.15 $\sigma_{m,d}$=-57.29 Sfr.=0.41

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=23.28 T_z=0.00 M_y=-1102.85 T_y=0.00 M_z=132.47 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=65.72 Sfr.=0.42

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 7 SND Xl=3.78
Sollecitazioni: N=-358.43 T_z=-299.80 M_y=0.00 T_y=-42.13 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.75 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.41 (L/930) $f_{Z,L}$=0.40 (L/943)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.25 (L/1507) $f_{Z,L}$=0.25 (L/1525)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.53 (L/711) $f_{Z,L}$=0.52 (L/723)

Asta n. 2021 (-2325 -2326) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-30.83 T_z=0.00 M_y=-282.08 T_y=0.00 M_z=39.64 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=377.35 $\lambda_{rel,m}$=0.42 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=98.39 Sfr.=0.34

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
Sollecitazioni: N=-30.83

[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.02 $M_{y,eq}$=-211.56
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=0.00 $M_{z,eq}$=29.73
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=377.35 $\lambda_{rel,y}$=1.47 $\lambda_{rel,z}$=2.04 $K_{c,y}$=0.43 $K_{c,z}$=0.23
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.21 $\sigma_{m,d}$=73.79 Sfr.=0.26

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-30.83 T_z=299.00 M_y=0.00 T_y=42.02 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=4.38 Sfr.=0.10

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-30.83 T_z=0.00 M_y=-282.08 T_y=0.00 M_z=39.64 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.21 $\sigma_{m,d}$=-98.39 Sfr.=0.31

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-30.83 T_z=0.00 M_y=-282.08 T_y=0.00 M_z=39.64 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=98.39 Sfr.=0.31

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=3.77
Sollecitazioni: N=-30.83 T_z=-298.99 M_y=0.00 T_y=-42.02 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.21 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 50 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=22.89 T_z=0.00 M_y=-1097.08 T_y=0.00 M_z=131.78 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=377.35 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.05 $\sigma_{m,d}$=65.38 Sfr.=0.42

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 13 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-70.54 T_z=0.00 M_y=-936.36 T_y=0.00 M_z=131.60 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=377.35 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=56.99 Sfr.=0.41

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 13 SLU
Sollecitazioni: N=-70.54
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.06 $M_{y,eq}$=-702.27
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=0.01 $M_{z,eq}$=98.70
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=377.35 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.15 $\sigma_{m,d}$=42.75 Sfr.=0.31

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=307.32 T_z=299.00 M_y=0.00 T_y=42.02 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.64 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 50 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=22.89 T_z=0.00 M_y=-1097.08 T_y=0.00 M_z=131.78 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.05 $\sigma_{m,d}$=65.38 Sfr.=0.42

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=22.89 T_z=1162.90 M_y=0.00 T_y=139.68 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=5.12 Sfr.=0.24

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 13 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-70.54 T_z=0.00 M_y=-936.36 T_y=0.00 M_z=131.60 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.15 $\sigma_{m,d}$=-56.99 Sfr.=0.41

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=22.89 T_z=0.00 M_y=-1097.08 T_y=0.00 M_z=131.78 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=65.38 Sfr.=0.42

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 7 SND Xl=3.77
Sollecitazioni: N=-368.97 T_z=-298.99 M_y=0.00 T_y=-42.02 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.77 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.40 (L/937) $f_{z,L}$=0.40 (L/951)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.25 (L/1519) $f_{z,L}$=0.25 (L/1537)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.53 (L/717) $f_{Z,L}$=0.52 (L/729)

Asta n. 2021 (-2326 -2327) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-23.27 T_z=0.00 M_y=-283.56 T_y=0.00 M_z=39.85 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=378.36 $\lambda_{rel,m}$=0.42 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=98.91 Sfr.=0.34

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
  Sollecitazioni: N=-23.27
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.01 $M_{y,eq}$=-212.67
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=29.89
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=378.36 $\lambda_{rel,y}$=1.47 $\lambda_{rel,z}$=2.05 $K_{c,y}$=0.42 $K_{c,z}$=0.23
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.16 $\sigma_{m,d}$=74.18 Sfr.=0.26

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=3.78
  Sollecitazioni: N=-23.27 T_z=-299.79 M_y=0.00 T_y=-42.13 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=4.39 Sfr.=0.10

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-23.27 T_z=0.00 M_y=-283.56 T_y=0.00 M_z=39.85 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.16 $\sigma_{m,d}$=-98.91 Sfr.=0.31

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-23.27 T_z=0.00 M_y=-283.56 T_y=0.00 M_z=39.85 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=98.91 Sfr.=0.31

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=3.78
  Sollecitazioni: N=-23.27 T_z=-299.79 M_y=0.00 T_y=-42.13 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.16 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 50 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=19.97 T_z=0.00 M_y=-1102.85 T_y=0.00 M_z=132.47 M_x=1.80
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=378.36 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.04 $\sigma_{m,d}$=65.72 Sfr.=0.42

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 13 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-52.07 T_z=0.00 M_y=-941.28 T_y=0.00 M_z=132.29 M_x=1.48
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=378.36 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=57.29 Sfr.=0.41

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 13 SLU
  Sollecitazioni: N=-52.08
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.05 $M_{y,eq}$=-705.96
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.01 $M_{z,eq}$=99.22
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=378.36 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.11 $\sigma_{m,d}$=42.97 Sfr.=0.31

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=247.16 T_z=299.79 M_y=0.00 T_y=42.13 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.51 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 50 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=19.97 T_z=1165.95 M_y=0.00 T_y=140.05 M_z=0.00 M_x=1.80
  Resistenze: K_{mod}=0.90
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 50 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=19.97 T_z=0.00 M_y=-1102.85 T_y=0.00 M_z=132.47 M_x=1.80
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.04 $\sigma_{m,d}$=65.72 Sfr.=0.42

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 50 SLU Xl=3.78
  Sollecitazioni: N=19.97 T_z=-1165.98 M_y=0.00 T_y=-140.05 M_z=0.00 M_x=1.80
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=5.14 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.06

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=3.78
  Sollecitazioni: N=19.97 T_z=-1165.98 M_y=0.00 T_y=-140.05 M_z=0.00 M_x=1.80
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=5.14 Sfr.=0.24

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 13 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-52.07 T_z=0.00 M_y=-941.28 T_y=0.00 M_z=132.29 M_x=1.48
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.11 $\sigma_{m,d}$=-57.29 Sfr.=0.41

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=19.97 T_z=0.00 M_y=-1102.85 T_y=0.00 M_z=132.47 M_x=1.80
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=65.72 Sfr.=0.42

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 7 SND Xl=3.78
  Sollecitazioni: N=-293.70 T_z=-299.79 M_y=0.00 T_y=-42.13 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.61 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.41 (L/929) $f_{Z,L}$=0.40 (L/943)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.25 (L/1507) $f_{Z,L}$=0.25 (L/1525)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.53 (L/711) $f_{Z,L}$=0.52 (L/722)

Asta n. 2021 (-2327 -2328) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=1.55
  Sollecitazioni: N=-13.71 T_z=0.00 M_y=-190.80 T_y=0.00 M_z=26.82 M_x=1.88
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=310.36 $\lambda_{rel,m}$=0.38 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=66.55 Sfr.=0.23

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
  Sollecitazioni: N=-13.71
  [Par.] $M_{y,sx}$=-0.00 $M_{y,dx}$=0.01 $M_{y,eq}$=-143.10
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=0.00 $M_{z,eq}$=20.11
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=310.36 $\lambda_{rel,y}$=1.20 $\lambda_{rel,z}$=1.68 $K_{c,y}$=0.60 $K_{c,z}$=0.33
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.09 $\sigma_{m,d}$=49.91 Sfr.=0.17

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-13.71 T_z=245.91 M_y=0.00 T_y=34.56 M_z=0.00 M_x=1.88
  Resistenze: K_{fi}=1.25
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-13.71 T_z=245.91 M_y=0.00 T_y=34.56 M_z=0.00 M_x=1.88
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=3.60 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-13.71 T_z=245.91 M_y=0.00 T_y=34.56 M_z=0.00 M_x=1.88
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=3.60 Sfr.=0.08

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.55
  Sollecitazioni: N=-13.71 T_z=0.00 M_y=-190.80 T_y=0.00 M_z=26.82 M_x=1.88
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.09 $\sigma_{m,d}$=-66.55 Sfr.=0.21

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.55
  Sollecitazioni: N=-13.71 T_z=0.00 M_y=-190.80 T_y=0.00 M_z=26.82 M_x=1.88
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=66.55 Sfr.=0.21

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=3.10
  Sollecitazioni: N=-13.71 T_z=-245.91 M_y=0.00 T_y=-34.56 M_z=0.00 M_x=1.88
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.09 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 50 SLU Xl=1.55
  Sollecitazioni: N=9.33 T_z=0.00 M_y=-742.10 T_y=0.00 M_z=89.14 M_x=6.90
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=310.36 $\lambda_{rel,y}$=0.71 $\lambda_{rel,z}$=0.86 $K_{c,y}$=0.93 $K_{c,z}$=0.87
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 $\sigma_{m,d}$=44.22 Sfr.=0.29

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 13 SLU Xl=1.55

Sollecitazioni: N=-31.25 T_z=0.00 M_y=-633.38 T_y=0.00 M_z=89.02 M_x=5.82
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=310.36 $\lambda_{rel,m}$=0.25 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=38.55 Sfr.=0.28

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 13 SLU
Sollecitazioni: N=-31.26
[Par.] $M_{y,sx}$=-0.00 $M_{y,dx}$=0.02 $M_{y,eq}$=-475.03
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=0.00 $M_{z,eq}$=66.76
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=310.36 $\lambda_{rel,y}$=0.71 $\lambda_{rel,z}$=0.86 $K_{c,y}$=0.93 $K_{c,z}$=0.87
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.07 $\sigma_{m,d}$=28.91 Sfr.=0.21

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=145.38 T_z=245.91 M_y=0.00 T_y=34.56 M_z=0.00 M_x=1.94
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.30 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=9.33 T_z=956.43 M_y=0.00 T_y=114.88 M_z=0.00 M_x=6.90
Resistenze: K_{mod}=0.90
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 50 SLU Xl=1.55
Sollecitazioni: N=9.33 T_z=0.00 M_y=-742.10 T_y=0.00 M_z=89.14 M_x=6.90
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 $\sigma_{m,d}$=44.22 Sfr.=0.29

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=9.33 T_z=956.43 M_y=0.00 T_y=114.88 M_z=0.00 M_x=6.90
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=4.21 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.04

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=9.33 T_z=956.43 M_y=0.00 T_y=114.88 M_z=0.00 M_x=6.90
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=4.21 Sfr.=0.19

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 13 SLU Xl=1.55
Sollecitazioni: N=-31.25 T_z=0.00 M_y=-633.38 T_y=0.00 M_z=89.02 M_x=5.82
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.07 $\sigma_{m,d}$=-38.55 Sfr.=0.28

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.55
Sollecitazioni: N=9.33 T_z=0.00 M_y=-742.10 T_y=0.00 M_z=89.14 M_x=6.90
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=44.22 Sfr.=0.29

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 7 SND Xl=3.10
Sollecitazioni: N=-172.80 T_z=-245.91 M_y=0.00 T_y=-34.56 M_z=0.00 M_x=1.94
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.36 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.18 (L/1685) $f_{Z,L}$=0.18 (L/1709)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.11 (L/2730) $f_{Z,L}$=0.11 (L/2762)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.24 (L/1290) $f_{Z,L}$=0.24 (L/1309)

Asta n. 2022 (-2265 -2264) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU I Xl=1.90
Sollecitazioni: N=3.25 T_z=0.00 M_y=-287.06 T_y=0.00 M_z=30.17 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=380.66 $\lambda_{rel,y}$=1.48 $\lambda_{rel,z}$=2.06 $K_{c,y}$=0.42 $K_{c,z}$=0.22
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 $\sigma_{m,d}$=95.99 Sfr.=0.33

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU I Xl=3.81
Sollecitazioni: N=3.25 T_z=-301.64 M_y=0.00 T_y=-31.70 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.90
Sollecitazioni: N=3.25 T_z=0.00 M_y=-287.06 T_y=0.00 M_z=30.17 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 $\sigma_{m,d}$=95.99 Sfr.=0.31

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=3.81
Sollecitazioni: N=3.25 T_z=-301.64 M_y=0.00 T_y=-31.70 M_z=0.00 M_x=0.00

Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=4.40 Sfr.=0.10

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.90
Sollecitazioni: N=3.25 T_z=0.00 M_y=-287.06 T_y=0.00 M_z=30.17 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=95.99 Sfr.=0.31

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 63 SLU Xl=1.90
Sollecitazioni: N=9.84 T_z=0.00 M_y=-1115.28 T_y=0.00 M_z=94.90 M_x=-1.41
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=380.66 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.05 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 $\sigma_{m,d}$=64.02 Sfr.=0.42

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 37 SLU Xl=1.90
Sollecitazioni: N=-9.89 T_z=0.00 M_y=-952.61 T_y=0.00 M_z=100.12 M_x=-1.22
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=380.66 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=55.87 Sfr.=0.36

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 37 SLU
Sollecitazioni: N=-9.89
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-714.46
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=75.09
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=380.66 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.05 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.02 $\sigma_{m,d}$=41.90 Sfr.=0.27

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=3.81
Sollecitazioni: N=47.85 T_z=-301.64 M_y=0.00 T_y=-31.70 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.10 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 63 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=9.84 T_z=1171.95 M_y=0.00 T_y=99.73 M_z=0.00 M_x=-1.41
Resistenze: K_{mod}=0.90
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 63 SLU Xl=1.90
Sollecitazioni: N=9.84 T_z=0.00 M_y=-1115.28 T_y=0.00 M_z=94.90 M_x=-1.41
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 $\sigma_{m,d}$=64.02 Sfr.=0.42

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 63 SLU Xl=3.81
Sollecitazioni: N=9.84 T_z=-1171.95 M_y=0.00 T_y=-99.73 M_z=0.00 M_x=-1.41
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=5.15 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.06

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 63 SLU Xl=3.81
Sollecitazioni: N=9.84 T_z=-1171.95 M_y=0.00 T_y=-99.73 M_z=0.00 M_x=-1.41
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=5.15 Sfr.=0.24

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 37 SLU Xl=1.90
Sollecitazioni: N=-9.89 T_z=0.00 M_y=-952.61 T_y=0.00 M_z=100.12 M_x=-1.22
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.02 $\sigma_{m,d}$=-55.87 Sfr.=0.36

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 63 SLU Xl=1.90
Sollecitazioni: N=9.84 T_z=0.00 M_y=-1115.28 T_y=0.00 M_z=94.90 M_x=-1.41
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=64.02 Sfr.=0.42

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-41.35 T_z=301.64 M_y=0.00 T_y=31.70 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.09 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.41 (L/920) $f_{Z,L}$=0.41 (L/927)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.26 (L/1492) $f_{Z,L}$=0.25 (L/1500)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.54 (L/704) $f_{Z,L}$=0.54 (L/710)

Asta n. 2022 (-2266 -2265) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU I Xl=1.90
Sollecitazioni: N=3.22 T_z=0.00 M_y=-284.78 T_y=0.00 M_z=29.93 M_x=-6.80
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80

L=379.14 $\lambda_{rel,y}$=1.47 $\lambda_{rel,z}$=2.05 $K_{c,y}$=0.42 $K_{c,z}$=0.23
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 $\sigma_{m,d}$=95.23 Sfr.=0.33

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=3.22 T_z=300.44 M_y=0.00 T_y=31.58 M_z=0.00 M_x=-6.80
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=3.22 T_z=300.44 M_y=0.00 T_y=31.58 M_z=0.00 M_x=-6.80
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.90
Sollecitazioni: N=3.22 T_z=0.00 M_y=-284.78 T_y=0.00 M_z=29.93 M_x=-6.80
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 $\sigma_{m,d}$=95.23 Sfr.=0.31

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=3.22 T_z=300.44 M_y=0.00 T_y=31.58 M_z=0.00 M_x=-6.80
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=4.38 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=3.22 T_z=300.44 M_y=0.00 T_y=31.58 M_z=0.00 M_x=-6.80
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=4.38 Sfr.=0.10

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.90
Sollecitazioni: N=3.22 T_z=0.00 M_y=-284.78 T_y=0.00 M_z=29.93 M_x=-6.80
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=95.23 Sfr.=0.31

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 63 SLU Xl=1.90
Sollecitazioni: N=20.77 T_z=0.00 M_y=-1106.43 T_y=0.00 M_z=94.15 M_x=-23.20
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=379.14 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.05 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.04 $\sigma_{m,d}$=63.51 Sfr.=0.41

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 37 SLU Xl=1.90
Sollecitazioni: N=-16.06 T_z=0.00 M_y=-945.06 T_y=0.00 M_z=99.33 M_x=-20.15
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=379.14 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=55.43 Sfr.=0.36

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 37 SLU
Sollecitazioni: N=-16.06
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.01 $M_{y,eq}$=-708.79
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=74.50
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=379.14 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.05 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.03 $\sigma_{m,d}$=41.57 Sfr.=0.27

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 23 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=47.92 T_z=717.34 M_y=0.00 T_y=75.40 M_z=0.00 M_x=-14.91
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.10 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 63 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=20.78 T_z=1167.30 M_y=0.00 T_y=99.33 M_z=0.00 M_x=-23.20
Resistenze: K_{mod}=0.90
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.03 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 63 SLU Xl=1.90
Sollecitazioni: N=20.77 T_z=0.00 M_y=-1106.43 T_y=0.00 M_z=94.15 M_x=-23.20
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.04 $\sigma_{m,d}$=63.51 Sfr.=0.41

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 63 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=20.78 T_z=1167.30 M_y=0.00 T_y=99.33 M_z=0.00 M_x=-23.20
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=5.13 $\tau_{tor,d}$=0.03 Sfr.=0.06

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 63 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=20.78 T_z=1167.30 M_y=0.00 T_y=99.33 M_z=0.00 M_x=-23.20
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=5.13 Sfr.=0.24

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 37 SLU Xl=1.90

Sollecitazioni: N=-16.06 T_z=0.00 M_y=-945.06 T_y=0.00 M_z=99.33 M_x=-20.15
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.03 $\sigma_{m,d}$=-55.43 Sfr.=0.36

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 63 SLU Xl=1.90
Sollecitazioni: N=20.77 T_z=0.00 M_y=-1106.43 T_y=0.00 M_z=94.15 M_x=-23.20
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=63.51 Sfr.=0.41

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=3.79
Sollecitazioni: N=-47.07 T_z=-300.44 M_y=0.00 T_y=-31.58 M_z=0.00 M_x=-6.96
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.10 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.41 (L/932) $f_{Z,L}$=0.40 (L/938)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.25 (L/1510) $f_{Z,L}$=0.25 (L/1518)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.53 (L/713) $f_{Z,L}$=0.53 (L/719)

Asta n. 2023 (-2246 -2247) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU I Xl=2.14
Sollecitazioni: N=54.39 T_z=0.00 M_y=-408.70 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=428.01 $\lambda_{rel,y}$=1.66 $\lambda_{rel,z}$=2.31 $K_{c,y}$=0.34 $K_{c,z}$=0.18
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.38 $\sigma_{m,d}$=119.23 Sfr.=0.43

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=54.39 T_z=381.96 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.38 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU I Xl=2.14
Sollecitazioni: N=54.39 T_z=0.00 M_y=-408.70 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.38 $\sigma_{m,d}$=119.23 Sfr.=0.40

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=54.39 T_z=381.96 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=5.54 Sfr.=0.13

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=2.14
Sollecitazioni: N=54.39 T_z=0.00 M_y=-408.70 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=119.23 Sfr.=0.40

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 63 SLU Xl=2.14
Sollecitazioni: N=96.29 T_z=0.00 M_y=-1602.77 T_y=0.00 M_z=31.97 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=428.01 $\lambda_{rel,y}$=0.98 $\lambda_{rel,z}$=1.18 $K_{c,y}$=0.78 $K_{c,z}$=0.62
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.20 $\sigma_{m,d}$=85.48 Sfr.=0.57

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 36 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=159.68 T_z=919.13 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.33 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 63 SLU Xl=2.14
Sollecitazioni: N=96.29 T_z=0.00 M_y=-1602.77 T_y=0.00 M_z=31.97 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.20 $\sigma_{m,d}$=85.48 Sfr.=0.57

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 63 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=96.29 T_z=1497.88 M_y=0.00 T_y=29.88 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=6.55 Sfr.=0.30

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 63 SLU Xl=2.14
Sollecitazioni: N=96.29 T_z=0.00 M_y=-1602.77 T_y=0.00 M_z=31.97 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=85.48 Sfr.=0.57

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.75 (L/574)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.46 (L/924)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.97 (L/440)

Asta n. 2023 (-2247 -2248) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 75 SLU I Xl=1.62
  Sollecitazioni: N=-1.76 T_z=0.00 M_y=-235.05 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=324.51 $\lambda_{rel,m}$=0.39 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=68.57 Sfr.=0.25

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
  Sollecitazioni: N=-1.76
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-176.28
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=324.51 $\lambda_{rel,y}$=1.26 $\lambda_{rel,z}$=1.75 $K_{c,y}$=0.55 $K_{c,z}$=0.30
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 $\sigma_{m,d}$=51.43 Sfr.=0.19

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=3.25
  Sollecitazioni: N=-1.76 T_z=-289.77 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=4.20 Sfr.=0.10

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.62
  Sollecitazioni: N=-1.76 T_z=0.00 M_y=-235.05 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 $\sigma_{m,d}$=68.57 Sfr.=0.23

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.62
  Sollecitazioni: N=-1.76 T_z=0.00 M_y=-235.05 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=68.57 Sfr.=0.23

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-1.76 T_z=289.68 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 63 SLU Xl=1.62
  Sollecitazioni: N=23.31 T_z=0.00 M_y=-921.79 T_y=0.00 M_z=18.39 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=324.51 $\lambda_{rel,y}$=0.75 $\lambda_{rel,z}$=0.89 $K_{c,y}$=0.92 $K_{c,z}$=0.84
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.05 $\sigma_{m,d}$=49.16 Sfr.=0.33

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 24 SLU Xl=1.62
  Sollecitazioni: N=-12.19 T_z=0.00 M_y=-788.23 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=324.51 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=41.05 Sfr.=0.28

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 24 SLU
  Sollecitazioni: N=-12.19
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-591.17
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=324.51 $\lambda_{rel,y}$=0.75 $\lambda_{rel,z}$=0.89 $K_{c,y}$=0.92 $K_{c,z}$=0.84
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.03 $\sigma_{m,d}$=30.79 Sfr.=0.21

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 36 SLU Xl=3.25
  Sollecitazioni: N=70.20 T_z=-697.31 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.15 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 63 SLU Xl=1.62
  Sollecitazioni: N=23.31 T_z=0.00 M_y=-921.79 T_y=0.00 M_z=18.39 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.05 $\sigma_{m,d}$=49.16 Sfr.=0.33

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 63 SLU Xl=3.25
  Sollecitazioni: N=23.31 T_z=-1136.41 M_y=0.00 T_y=-22.67 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=4.97 Sfr.=0.23

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 24 SLU Xl=1.62
  Sollecitazioni: N=-12.19 T_z=0.00 M_y=-788.23 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.03 $\sigma_{m,d}$=-41.05 Sfr.=0.28

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 63 SLU Xl=1.62
  Sollecitazioni: N=23.31 T_z=0.00 M_y=-921.79 T_y=0.00 M_z=18.39 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=49.16 Sfr.=0.33

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-61.06 T_z=289.68 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.13 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.25 (L/1317)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.15 (L/2118)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.32 (L/1010)

Asta n. 2023 (-2248 -2249) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU I Xl=2.05
  Sollecitazioni: N=13.09 T_z=0.00 M_y=-373.89 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=4.15
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
  L=409.28 $\lambda_{rel,y}$=1.59 $\lambda_{rel,z}$=2.21 $K_{c,y}$=0.37 $K_{c,z}$=0.19
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.09 $\sigma_{m,d}$=109.07 Sfr.=0.40

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=13.09 T_z=365.46 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=4.15
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.09 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=13.09 T_z=365.46 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=4.15
  Resistenze: K_{fi}=1.25
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU I Xl=2.05
  Sollecitazioni: N=13.09 T_z=0.00 M_y=-373.89 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=4.15
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.09 $\sigma_{m,d}$=109.07 Sfr.=0.36

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=13.09 T_z=365.46 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=4.15
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=5.30 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=13.09 T_z=365.46 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=4.15
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=5.30 Sfr.=0.12

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=2.05
  Sollecitazioni: N=13.09 T_z=0.00 M_y=-373.89 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=4.15
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=109.07 Sfr.=0.36

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 63 SLU Xl=2.05
  Sollecitazioni: N=53.36 T_z=0.00 M_y=-1466.29 T_y=0.00 M_z=29.25 M_x=12.97
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=409.28 $\lambda_{rel,y}$=0.94 $\lambda_{rel,z}$=1.13 $K_{c,y}$=0.81 $K_{c,z}$=0.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.11 $\sigma_{m,d}$=78.20 Sfr.=0.52

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 23 SLU Xl=2.05
  Sollecitazioni: N=-6.97 T_z=0.00 M_y=-899.73 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=9.04
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=409.28 $\lambda_{rel,m}$=0.29 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=46.86 Sfr.=0.31

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 23 SLU
  Sollecitazioni: N=-6.97
  [Par.] $M_{y,sx}$=-0.00 $M_{y,dx}$=0.01 $M_{y,eq}$=-674.79
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=409.28 $\lambda_{rel,y}$=0.94 $\lambda_{rel,z}$=1.13 $K_{c,y}$=0.81 $K_{c,z}$=0.66
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 $\sigma_{m,d}$=35.15 Sfr.=0.24

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 37 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=79.85 T_z=1225.60 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=12.23
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.17 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 13 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=53.80 T_z=1225.60 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=12.22
  Resistenze: K_{mod}=0.80
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 63 SLU Xl=2.05
  Sollecitazioni: N=53.36 T_z=0.00 M_y=-1466.29 T_y=0.00 M_z=29.25 M_x=12.97
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.11 $\sigma_{m,d}$=78.20 Sfr.=0.52

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 63 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=53.36 T_z=1433.28 M_y=0.00 T_y=28.59 M_z=0.00 M_x=12.97
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=6.27 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.08

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 63 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=53.36 T_z=1433.28 M_y=0.00 T_y=28.59 M_z=0.00 M_x=12.97
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=6.27 Sfr.=0.29

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 23 SLU Xl=2.05
  Sollecitazioni: N=-6.97 T_z=0.00 M_y=-899.73 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=9.04
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 $\sigma_{m,d}$=46.86 Sfr.=0.31

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 63 SLU Xl=2.05
  Sollecitazioni: N=53.36 T_z=0.00 M_y=-1466.29 T_y=0.00 M_z=29.25 M_x=12.97
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=78.20 Sfr.=0.52

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=4.09
  Sollecitazioni: N=-63.48 T_z=-365.35 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=4.33
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.13 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.62 (L/656)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.39 (L/1056)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.81 (L/504)

Asta n. 2023 (-2249 -2250) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU I Xl=0.88
  Sollecitazioni: N=9.50 T_z=0.00 M_y=-68.68 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-10.10
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
  L=175.45 $\lambda_{rel,y}$=0.68 $\lambda_{rel,z}$=0.95 $K_{c,y}$=0.94 $K_{c,z}$=0.81
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.07 $\sigma_{m,d}$=20.03 Sfr.=0.07

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=9.50 T_z=156.57 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-10.10
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.07 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=9.50 T_z=156.57 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-10.10
  Resistenze: K_{fi}=1.25
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.02 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.88
  Sollecitazioni: N=9.50 T_z=0.00 M_y=-68.68 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-10.10
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.07 $\sigma_{m,d}$=20.03 Sfr.=0.07

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=9.50 T_z=156.57 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-10.10
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=2.27 $\tau_{tor,d}$=0.02 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=9.50 T_z=156.57 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-10.10
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=2.27 Sfr.=0.05

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.88
  Sollecitazioni: N=9.50 T_z=0.00 M_y=-68.68 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-10.10
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=20.03 Sfr.=0.07

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 63 SLU Xl=0.88
  Sollecitazioni: N=36.23 T_z=0.00 M_y=-269.32 T_y=0.00 M_z=5.37 M_x=-31.22
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=175.45 $\lambda_{rel,y}$=0.40 $\lambda_{rel,z}$=0.48 $K_{c,y}$=0.99 $K_{c,z}$=0.98
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.08 $\sigma_{m,d}$=14.36 Sfr.=0.10

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 1 SND Xl=0.88
  Sollecitazioni: N=-36.19 T_z=0.00 M_y=-68.68 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-10.46
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=175.45 $\lambda_{rel,m}$=0.19 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=3.58 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 1 SND
  Sollecitazioni: N=-36.19
  [Par.] $M_{y,sx}$=-0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-51.51
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=175.45 $\lambda_{rel,y}$=0.40 $\lambda_{rel,z}$=0.48 $K_{c,y}$=0.99 $K_{c,z}$=0.98
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.08 $\sigma_{m,d}$=2.68 Sfr.=0.02

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 37 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=48.79 T_z=525.04 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-29.37
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.10 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 13 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=36.24 T_z=525.04 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-29.36
  Resistenze: K_{mod}=0.80
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.03 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 63 SLU Xl=0.88
  Sollecitazioni: N=36.23 T_z=0.00 M_y=-269.32 T_y=0.00 M_z=5.37 M_x=-31.22
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.08 $\sigma_{m,d}$=14.36 Sfr.=0.10

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 63 SLU Xl=1.75
  Sollecitazioni: N=36.23 T_z=-614.01 M_y=0.00 T_y=-12.25 M_z=0.00 M_x=-31.22
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=2.69 $\tau_{tor,d}$=0.03 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 63 SLU Xl=1.75
  Sollecitazioni: N=36.23 T_z=-614.01 M_y=0.00 T_y=-12.25 M_z=0.00 M_x=-31.22
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=2.69 Sfr.=0.12

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 1 SND Xl=0.88
  Sollecitazioni: N=-36.19 T_z=0.00 M_y=-68.68 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-10.46
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.08 $\sigma_{m,d}$=-3.58 Sfr.=0.02

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 63 SLU Xl=0.88
  Sollecitazioni: N=36.23 T_z=0.00 M_y=-269.32 T_y=0.00 M_z=5.37 M_x=-31.22
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=14.36 Sfr.=0.10

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=1.75
  Sollecitazioni: N=-36.19 T_z=-156.57 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-10.46
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.08 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.02 (L/8324)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/13428)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.03 (L/6387)

Asta n. 2024 (-2330 -2331) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=1.79
  Sollecitazioni: N=-1.53 T_z=0.00 M_y=-252.96 T_y=0.00 M_z=35.55 M_x=-1.29
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=357.35 $\lambda_{rel,m}$=0.40 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=88.23 Sfr.=0.30

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
  Sollecitazioni: N=-1.53
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-189.72
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=26.66
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=357.35 $\lambda_{rel,y}$=1.39 $\lambda_{rel,z}$=1.93 $K_{c,y}$=0.47 $K_{c,z}$=0.25
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 $\sigma_{m,d}$=66.17 Sfr.=0.23

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-1.53 T_z=283.15 M_y=0.00 T_y=39.79 M_z=0.00 M_x=-1.29
  Resistenze: K_{fi}=1.25

Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-1.53 T_z=283.15 M_y=0.00 T_y=39.79 M_z=0.00 M_x=-1.29
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=4.15 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-1.53 T_z=283.15 M_y=0.00 T_y=39.79 M_z=0.00 M_x=-1.29
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=4.15 Sfr.=0.09

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.79
  Sollecitazioni: N=-1.53 T_z=0.00 M_y=-252.96 T_y=0.00 M_z=35.55 M_x=-1.29
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 $\sigma_{m,d}$=88.23 Sfr.=0.28

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.79
  Sollecitazioni: N=-1.53 T_z=0.00 M_y=-252.96 T_y=0.00 M_z=35.55 M_x=-1.29
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=88.23 Sfr.=0.28

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-1.53 T_z=283.15 M_y=0.00 T_y=39.79 M_z=0.00 M_x=-1.29
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 50 SLU Xl=1.79
  Sollecitazioni: N=1.79 T_z=0.00 M_y=-983.82 T_y=0.00 M_z=118.17 M_x=-4.65
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=357.35 $\lambda_{rel,y}$=0.82 $\lambda_{rel,z}$=0.99 $K_{c,y}$=0.89 $K_{c,z}$=0.78
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.00 $\sigma_{m,d}$=58.63 Sfr.=0.38

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 13 SLU Xl=1.79
  Sollecitazioni: N=-4.13 T_z=0.00 M_y=-839.69 T_y=0.00 M_z=118.01 M_x=-3.93
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=357.35 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=51.11 Sfr.=0.37

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 13 SLU
  Sollecitazioni: N=-4.13
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-629.77
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=88.51
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=357.35 $\lambda_{rel,y}$=0.82 $\lambda_{rel,z}$=0.99 $K_{c,y}$=0.89 $K_{c,z}$=0.78
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 $\sigma_{m,d}$=38.33 Sfr.=0.28

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=71.52 T_z=283.15 M_y=0.00 T_y=39.79 M_z=0.00 M_x=-1.30
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.15 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 50 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=1.79 T_z=1101.24 M_y=0.00 T_y=132.27 M_z=0.00 M_x=-4.65
  Resistenze: K_{mod}=0.90
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 50 SLU Xl=1.79
  Sollecitazioni: N=1.79 T_z=0.00 M_y=-983.82 T_y=0.00 M_z=118.17 M_x=-4.65
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.00 $\sigma_{m,d}$=58.63 Sfr.=0.38

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 50 SLU Xl=3.57
  Sollecitazioni: N=1.79 T_z=-1101.24 M_y=0.00 T_y=-132.28 M_z=0.00 M_x=-4.65
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=4.85 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=3.57
  Sollecitazioni: N=1.79 T_z=-1101.24 M_y=0.00 T_y=-132.28 M_z=0.00 M_x=-4.65
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=4.85 Sfr.=0.22

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 13 SLU Xl=1.79
  Sollecitazioni: N=-4.13 T_z=0.00 M_y=-839.69 T_y=0.00 M_z=118.01 M_x=-3.93
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 $\sigma_{m,d}$=51.11 Sfr.=0.37

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.79
  Sollecitazioni: N=1.79 T_z=0.00 M_y=-983.82 T_y=0.00 M_z=118.17 M_x=-4.65

Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=58.63 Sfr.=0.38

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-74.58 T_z=283.15 M_y=0.00 T_y=39.79 M_z=0.00 M_x=-1.30
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.16 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.32 (L/1104) $f_{z,L}$=0.32 (L/1120)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.20 (L/1789) $f_{z,L}$=0.20 (L/1810)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.42 (L/845) $f_{z,L}$=0.42 (L/858)

Asta n. 2024 (-2331 -2332) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-1.58 T_z=0.00 M_y=-282.08 T_y=0.00 M_z=39.64 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=377.36 $\lambda_{rel,m}$=0.42 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=98.39 Sfr.=0.34

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
Sollecitazioni: N=-1.59
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-211.56
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=0.00 $M_{z,eq}$=29.73
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=377.36 $\lambda_{rel,y}$=1.47 $\lambda_{rel,z}$=2.04 $K_{c,y}$=0.43 $K_{c,z}$=0.23
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 $\sigma_{m,d}$=73.79 Sfr.=0.25

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1.58 T_z=299.00 M_y=0.00 T_y=42.02 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=4.38 Sfr.=0.10

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-1.58 T_z=0.00 M_y=-282.08 T_y=0.00 M_z=39.64 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 $\sigma_{m,d}$=98.39 Sfr.=0.31

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-1.58 T_z=0.00 M_y=-282.08 T_y=0.00 M_z=39.64 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=98.39 Sfr.=0.31

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=3.77
Sollecitazioni: N=-1.59 T_z=-299.00 M_y=0.00 T_y=-42.02 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 50 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=5.44 T_z=0.00 M_y=-1097.08 T_y=0.00 M_z=131.78 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=377.36 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=65.38 Sfr.=0.42

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 13 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-3.63 T_z=0.00 M_y=-936.36 T_y=0.00 M_z=131.60 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=377.36 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=56.99 Sfr.=0.41

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 13 SLU
Sollecitazioni: N=-3.64
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.01 $M_{y,eq}$=-702.27
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=0.00 $M_{z,eq}$=98.70
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=377.36 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 $\sigma_{m,d}$=42.75 Sfr.=0.31

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=46.58 T_z=299.00 M_y=0.00 T_y=42.02 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.10 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 50 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=5.44 T_z=0.00 M_y=-1097.08 T_y=0.00 M_z=131.78 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=65.38 Sfr.=0.42

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=5.44 T_z=1162.90 M_y=0.00 T_y=139.68 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=5.12 Sfr.=0.24

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 13 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-3.63 T_z=0.00 M_y=-936.36 T_y=0.00 M_z=131.60 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 $\sigma_{m,d}$=56.99 Sfr.=0.41

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=5.44 T_z=0.00 M_y=-1097.08 T_y=0.00 M_z=131.78 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=65.38 Sfr.=0.42

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 7 SND Xl=3.77
  Sollecitazioni: N=-49.75 T_z=-299.00 M_y=0.00 T_y=-42.02 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.10 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.40 (L/937) $f_{Z,L}$=0.40 (L/951)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.25 (L/1519) $f_{Z,L}$=0.25 (L/1538)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.53 (L/717) $f_{Z,L}$=0.52 (L/729)

Asta n. 2024 (-2332 -2333) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-2.42 T_z=0.00 M_y=-283.56 T_y=0.00 M_z=39.85 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=378.36 $\lambda_{rel,m}$=0.42 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=98.91 Sfr.=0.34

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
  Sollecitazioni: N=-2.42
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.01 $M_{y,eq}$=-212.67
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=29.89
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=378.36 $\lambda_{rel,y}$=1.47 $\lambda_{rel,z}$=2.05 $K_{c,y}$=0.42 $K_{c,z}$=0.23
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.02 $\sigma_{m,d}$=74.18 Sfr.=0.26

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=3.78
  Sollecitazioni: N=-2.42 T_z=-299.80 M_y=0.00 T_y=-42.13 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=4.39 Sfr.=0.10

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-2.42 T_z=0.00 M_y=-283.56 T_y=0.00 M_z=39.85 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.02 $\sigma_{m,d}$=98.91 Sfr.=0.31

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-2.42 T_z=0.00 M_y=-283.56 T_y=0.00 M_z=39.85 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=98.91 Sfr.=0.31

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=3.78
  Sollecitazioni: N=-2.42 T_z=-299.80 M_y=0.00 T_y=-42.13 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.02 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 50 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=6.45 T_z=0.00 M_y=-1102.85 T_y=0.00 M_z=132.47 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=378.36 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=65.72 Sfr.=0.42

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 13 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-5.09 T_z=0.00 M_y=-941.28 T_y=0.00 M_z=132.29 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=378.36 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=57.29 Sfr.=0.41

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 13 SLU
  Sollecitazioni: N=-5.09
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.05 $M_{y,eq}$=-705.96
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.01 $M_{z,eq}$=99.22

Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=378.36 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 $\sigma_{m,d}$=42.97 Sfr.=0.31

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=30.55 T_z=299.79 M_y=0.00 T_y=42.13 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.06 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 50 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=6.45 T_z=0.00 M_y=-1102.85 T_y=0.00 M_z=132.47 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=65.72 Sfr.=0.42

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=3.78
Sollecitazioni: N=6.45 T_z=-1165.98 M_y=0.00 T_y=-140.05 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=5.14 Sfr.=0.24

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 13 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-5.09 T_z=0.00 M_y=-941.28 T_y=0.00 M_z=132.29 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 $\sigma_{m,d}$=57.29 Sfr.=0.41

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=6.45 T_z=0.00 M_y=-1102.85 T_y=0.00 M_z=132.47 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=65.72 Sfr.=0.42

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 7 SND Xl=3.78
Sollecitazioni: N=-35.39 T_z=-299.80 M_y=0.00 T_y=-42.13 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.07 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.41 (L/930) $f_{Z,L}$=0.40 (L/943)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.25 (L/1507) $f_{Z,L}$=0.25 (L/1526)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.53 (L/712) $f_{Z,L}$=0.52 (L/723)

Asta n. 2024 (-2333 -2334) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-2.64 T_z=0.00 M_y=-282.08 T_y=0.00 M_z=39.64 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=377.35 $\lambda_{rel,m}$=0.42 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=98.39 Sfr.=0.34

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
Sollecitazioni: N=-2.64
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.02 $M_{y,eq}$=-211.56
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=0.00 $M_{z,eq}$=29.73
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=377.35 $\lambda_{rel,y}$=1.47 $\lambda_{rel,z}$=2.04 $K_{c,y}$=0.43 $K_{c,z}$=0.23
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.02 $\sigma_{m,d}$=73.79 Sfr.=0.25

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-2.64 T_z=299.00 M_y=0.00 T_y=42.02 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=4.38 Sfr.=0.10

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-2.64 T_z=0.00 M_y=-282.08 T_y=0.00 M_z=39.64 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.02 $\sigma_{m,d}$=98.39 Sfr.=0.31

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-2.64 T_z=0.00 M_y=-282.08 T_y=0.00 M_z=39.64 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=98.39 Sfr.=0.31

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=3.77
Sollecitazioni: N=-2.64 T_z=-298.99 M_y=0.00 T_y=-42.02 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.02 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 50 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=6.39 T_z=0.00 M_y=-1097.08 T_y=0.00 M_z=131.78 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17

L=377.35 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=65.38 Sfr.=0.42

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 13 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-5.54 T_z=0.00 M_y=-936.36 T_y=0.00 M_z=131.60 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=377.35 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=56.99 Sfr.=0.41

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 13 SLU
Sollecitazioni: N=-5.54
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.06 $M_{y,eq}$=-702.27
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=0.01 $M_{z,eq}$=98.70
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=377.35 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 $\sigma_{m,d}$=42.75 Sfr.=0.31

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=36.79 T_z=299.00 M_y=0.00 T_y=42.02 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.08 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 50 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=6.39 T_z=0.00 M_y=-1097.08 T_y=0.00 M_z=131.78 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=65.38 Sfr.=0.42

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=6.39 T_z=1162.91 M_y=0.00 T_y=139.68 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=5.12 Sfr.=0.24

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 13 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-5.54 T_z=0.00 M_y=-936.36 T_y=0.00 M_z=131.60 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 $\sigma_{m,d}$=56.99 Sfr.=0.41

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=6.39 T_z=0.00 M_y=-1097.08 T_y=0.00 M_z=131.78 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=65.38 Sfr.=0.42

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 7 SND Xl=3.77
Sollecitazioni: N=-42.06 T_z=-298.99 M_y=0.00 T_y=-42.02 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.09 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.40 (L/938) $f_{Z,L}$=0.40 (L/951)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.25 (L/1520) $f_{Z,L}$=0.25 (L/1538)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.53 (L/718) $f_{Z,L}$=0.52 (L/729)

Asta n. 2024 (-2334 -2335) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-1.96 T_z=0.00 M_y=-283.56 T_y=0.00 M_z=39.85 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=378.36 $\lambda_{rel,m}$=0.42 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=98.91 Sfr.=0.34

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
Sollecitazioni: N=-1.96
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.01 $M_{y,eq}$=-212.67
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=29.89
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=378.36 $\lambda_{rel,y}$=1.47 $\lambda_{rel,z}$=2.05 $K_{c,y}$=0.42 $K_{c,z}$=0.23
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 $\sigma_{m,d}$=74.18 Sfr.=0.26

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=3.78
Sollecitazioni: N=-1.96 T_z=-299.80 M_y=0.00 T_y=-42.13 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=4.39 Sfr.=0.10

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-1.96 T_z=0.00 M_y=-283.56 T_y=0.00 M_z=39.85 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 $\sigma_{m,d}$=98.91 Sfr.=0.31

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-1.96 T_z=0.00 M_y=-283.56 T_y=0.00 M_z=39.85 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=98.91 Sfr.=0.31

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=3.78
  Sollecitazioni: N=-1.96 T_z=-299.80 M_y=0.00 T_y=-42.13 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 50 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=5.38 T_z=0.00 M_y=-1102.85 T_y=0.00 M_z=132.47 M_x=1.31
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=378.36 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=65.72 Sfr.=0.42

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 13 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-4.42 T_z=0.00 M_y=-941.29 T_y=0.00 M_z=132.29 M_x=1.10
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=378.36 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=57.29 Sfr.=0.41

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 13 SLU
  Sollecitazioni: N=-4.42
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.05 $M_{y,eq}$=-705.96
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.01 $M_{z,eq}$=99.22
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=378.36 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 $\sigma_{m,d}$=42.97 Sfr.=0.31

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=68.63 T_z=299.79 M_y=0.00 T_y=42.13 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.14 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 50 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=5.38 T_z=1165.96 M_y=0.00 T_y=140.05 M_z=0.00 M_x=1.31
  Resistenze: K_{mod}=0.90
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 50 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=5.38 T_z=0.00 M_y=-1102.85 T_y=0.00 M_z=132.47 M_x=1.31
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=65.72 Sfr.=0.42

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 50 SLU Xl=3.78
  Sollecitazioni: N=5.38 T_z=-1165.99 M_y=0.00 T_y=-140.05 M_z=0.00 M_x=1.31
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=5.14 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.06

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=3.78
  Sollecitazioni: N=5.38 T_z=-1165.99 M_y=0.00 T_y=-140.05 M_z=0.00 M_x=1.31
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=5.14 Sfr.=0.24

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 13 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-4.42 T_z=0.00 M_y=-941.29 T_y=0.00 M_z=132.29 M_x=1.10
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 $\sigma_{m,d}$=57.29 Sfr.=0.41

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=5.38 T_z=0.00 M_y=-1102.85 T_y=0.00 M_z=132.47 M_x=1.31
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=65.72 Sfr.=0.42

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=3.78
  Sollecitazioni: N=-72.56 T_z=-299.80 M_y=0.00 T_y=-42.13 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.15 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.41 (L/930) $f_{Z,L}$=0.40 (L/943)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.25 (L/1507) $f_{Z,L}$=0.25 (L/1525)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.53 (L/712) $f_{Z,L}$=0.52 (L/723)

Asta n. 2024 (-2335 -2336) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=1.55

Sollecitazioni: N=-1.40 T_z=0.00 M_y=-190.81 T_y=0.00 M_z=26.82 M_x=1.45
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=310.36 $\lambda_{rel,m}$=0.38 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=66.55 Sfr.=0.23

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
Sollecitazioni: N=-1.40
[Par.] $M_{y,sx}$=-0.00 $M_{y,dx}$=0.01 $M_{y,eq}$=-143.10
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=0.00 $M_{z,eq}$=20.11
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=310.36 $\lambda_{rel,y}$=1.20 $\lambda_{rel,z}$=1.68 $K_{c,y}$=0.60 $K_{c,z}$=0.33
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 $\sigma_{m,d}$=49.92 Sfr.=0.17

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1.40 T_z=245.91 M_y=0.00 T_y=34.56 M_z=0.00 M_x=1.45
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1.40 T_z=245.91 M_y=0.00 T_y=34.56 M_z=0.00 M_x=1.45
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=3.60 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1.40 T_z=245.91 M_y=0.00 T_y=34.56 M_z=0.00 M_x=1.45
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=3.60 Sfr.=0.08

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.55
Sollecitazioni: N=-1.40 T_z=0.00 M_y=-190.81 T_y=0.00 M_z=26.82 M_x=1.45
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 $\sigma_{m,d}$=66.55 Sfr.=0.21

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.55
Sollecitazioni: N=-1.40 T_z=0.00 M_y=-190.81 T_y=0.00 M_z=26.82 M_x=1.45
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=66.55 Sfr.=0.21

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=3.10
Sollecitazioni: N=-1.40 T_z=-245.91 M_y=0.00 T_y=-34.56 M_z=0.00 M_x=1.45
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 50 SLU Xl=1.55
Sollecitazioni: N=2.50 T_z=0.00 M_y=-742.10 T_y=0.00 M_z=89.14 M_x=5.22
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=310.36 $\lambda_{rel,y}$=0.71 $\lambda_{rel,z}$=0.86 $K_{c,y}$=0.93 $K_{c,z}$=0.87
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=44.22 Sfr.=0.29

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 13 SLU Xl=1.55
Sollecitazioni: N=-3.66 T_z=0.00 M_y=-633.38 T_y=0.00 M_z=89.02 M_x=4.43
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=310.36 $\lambda_{rel,m}$=0.25 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=38.55 Sfr.=0.28

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 13 SLU
Sollecitazioni: N=-3.66
[Par.] $M_{y,sx}$=-0.00 $M_{y,dx}$=0.02 $M_{y,eq}$=-475.03
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=0.00 $M_{z,eq}$=66.76
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=310.36 $\lambda_{rel,y}$=0.71 $\lambda_{rel,z}$=0.86 $K_{c,y}$=0.93 $K_{c,z}$=0.87
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 $\sigma_{m,d}$=28.91 Sfr.=0.21

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=83.44 T_z=245.91 M_y=0.00 T_y=34.56 M_z=0.00 M_x=1.50
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.17 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=2.50 T_z=956.43 M_y=0.00 T_y=114.88 M_z=0.00 M_x=5.22
Resistenze: K_{mod}=0.90
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 50 SLU Xl=1.55
Sollecitazioni: N=2.50 T_z=0.00 M_y=-742.10 T_y=0.00 M_z=89.14 M_x=5.22
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=44.22 Sfr.=0.29

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 50 SLU Xl=0.00

Sollecitazioni: N=2.50 T_z=956.43 M_y=0.00 T_y=114.88 M_z=0.00 M_x=5.22
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=4.21 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.04

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=2.50 T_z=956.43 M_y=0.00 T_y=114.88 M_z=0.00 M_x=5.22
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=4.21 Sfr.=0.19

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 13 SLU Xl=1.55
Sollecitazioni: N=-3.66 T_z=0.00 M_y=-633.38 T_y=0.00 M_z=89.02 M_x=4.43
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 $\sigma_{m,d}$=38.55 Sfr.=0.28

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.55
Sollecitazioni: N=2.50 T_z=0.00 M_y=-742.10 T_y=0.00 M_z=89.14 M_x=5.22
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=44.22 Sfr.=0.29

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=3.10
Sollecitazioni: N=-86.23 T_z=-245.91 M_y=0.00 T_y=-34.56 M_z=0.00 M_x=1.50
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.18 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.18 (L/1683) $f_{Z,L}$=0.18 (L/1708)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.11 (L/2728) $f_{Z,L}$=0.11 (L/2761)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.24 (L/1288) $f_{Z,L}$=0.24 (L/1307)

Asta n. 2025 (-2244 -2243) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU I Xl=1.90
Sollecitazioni: N=2.76 T_z=0.00 M_y=-287.03 T_y=0.00 M_z=30.17 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=380.64 $\lambda_{rel,y}$=1.48 $\lambda_{rel,z}$=2.06 $K_{c,y}$=0.42 $K_{c,z}$=0.22
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 $\sigma_{m,d}$=95.99 Sfr.=0.33

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU I Xl=3.81
Sollecitazioni: N=2.76 T_z=-301.63 M_y=0.00 T_y=-31.70 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.90
Sollecitazioni: N=2.76 T_z=0.00 M_y=-287.03 T_y=0.00 M_z=30.17 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 $\sigma_{m,d}$=95.99 Sfr.=0.31

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=3.81
Sollecitazioni: N=2.76 T_z=-301.63 M_y=0.00 T_y=-31.70 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=4.40 Sfr.=0.10

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.90
Sollecitazioni: N=2.76 T_z=0.00 M_y=-287.03 T_y=0.00 M_z=30.17 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=95.99 Sfr.=0.31

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 63 SLU Xl=1.90
Sollecitazioni: N=12.07 T_z=0.00 M_y=-1115.19 T_y=0.00 M_z=94.90 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=380.64 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.05 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.03 $\sigma_{m,d}$=64.01 Sfr.=0.42

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 36 SLU Xl=1.90
Sollecitazioni: N=-2.06 T_z=0.00 M_y=-685.32 T_y=0.00 M_z=72.03 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=380.64 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=40.20 Sfr.=0.26

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 36 SLU
Sollecitazioni: N=-2.06
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-513.99
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=54.02
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=380.64 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.05 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.00 $\sigma_{m,d}$=30.15 Sfr.=0.20

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=3.81

Sollecitazioni: N=31.55 T_z=-301.63 M_y=0.00 T_y=-31.70 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.07 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 63 SLU Xl=1.90
Sollecitazioni: N=12.07 T_z=0.00 M_y=-1115.19 T_y=0.00 M_z=94.90 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.03 $\sigma_{m,d}$=64.01 Sfr.=0.42

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 63 SLU Xl=3.81
Sollecitazioni: N=12.07 T_z=-1171.91 M_y=0.00 T_y=-99.72 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=5.15 Sfr.=0.24

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 36 SLU Xl=1.90
Sollecitazioni: N=-2.06 T_z=0.00 M_y=-685.32 T_y=0.00 M_z=72.03 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.00 $\sigma_{m,d}$=40.20 Sfr.=0.26

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 63 SLU Xl=1.90
Sollecitazioni: N=12.07 T_z=0.00 M_y=-1115.19 T_y=0.00 M_z=94.90 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=64.01 Sfr.=0.42

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-26.03 T_z=301.63 M_y=0.00 T_y=31.70 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.05 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.41 (L/922) $f_{Z,L}$=0.41 (L/929)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.25 (L/1494) $f_{Z,L}$=0.25 (L/1502)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.54 (L/705) $f_{Z,L}$=0.53 (L/711)

Asta n. 2025 (-2245 -2244) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU I Xl=1.90
Sollecitazioni: N=2.31 T_z=0.00 M_y=-284.77 T_y=0.00 M_z=29.93 M_x=-7.02
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=379.14 $\lambda_{rel,y}$=1.47 $\lambda_{rel,z}$=2.05 $K_{c,y}$=0.42 $K_{c,z}$=0.23
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 $\sigma_{m,d}$=95.23 Sfr.=0.33

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=2.31 T_z=300.44 M_y=0.00 T_y=31.58 M_z=0.00 M_x=-7.02
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=2.31 T_z=300.44 M_y=0.00 T_y=31.58 M_z=0.00 M_x=-7.02
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.90
Sollecitazioni: N=2.31 T_z=0.00 M_y=-284.77 T_y=0.00 M_z=29.93 M_x=-7.02
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 $\sigma_{m,d}$=95.23 Sfr.=0.31

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=2.31 T_z=300.44 M_y=0.00 T_y=31.58 M_z=0.00 M_x=-7.02
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=4.38 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=2.31 T_z=300.44 M_y=0.00 T_y=31.58 M_z=0.00 M_x=-7.02
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=4.38 Sfr.=0.10

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.90
Sollecitazioni: N=2.31 T_z=0.00 M_y=-284.77 T_y=0.00 M_z=29.93 M_x=-7.02
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=95.23 Sfr.=0.31

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 63 SLU Xl=1.90
Sollecitazioni: N=17.06 T_z=0.00 M_y=-1106.40 T_y=0.00 M_z=94.15 M_x=-24.01
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=379.14 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.05 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.04 $\sigma_{m,d}$=63.51 Sfr.=0.41

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 37 SLU Xl=1.90
  Sollecitazioni: N=-2.27 T_z=0.00 M_y=-945.03 T_y=0.00 M_z=99.33 M_x=-20.81
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=379.14 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=55.43 Sfr.=0.36

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 37 SLU
  Sollecitazioni: N=-2.27
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.01 $M_{y,eq}$=-708.77
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=74.49
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=379.14 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.05 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.00 $\sigma_{m,d}$=41.57 Sfr.=0.27

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=31.42 T_z=300.44 M_y=0.00 T_y=31.58 M_z=0.00 M_x=-7.12
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.07 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 63 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=17.06 T_z=1167.27 M_y=0.00 T_y=99.33 M_z=0.00 M_x=-24.01
  Resistenze: K_{mod}=0.90
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.03 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 63 SLU Xl=1.90
  Sollecitazioni: N=17.06 T_z=0.00 M_y=-1106.40 T_y=0.00 M_z=94.15 M_x=-24.01
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.04 $\sigma_{m,d}$=63.51 Sfr.=0.41

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 63 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=17.06 T_z=1167.27 M_y=0.00 T_y=99.33 M_z=0.00 M_x=-24.01
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=5.13 $\tau_{tor,d}$=0.03 Sfr.=0.06

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 63 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=17.06 T_z=1167.27 M_y=0.00 T_y=99.33 M_z=0.00 M_x=-24.01
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=5.13 Sfr.=0.24

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 37 SLU Xl=1.90
  Sollecitazioni: N=-2.27 T_z=0.00 M_y=-945.03 T_y=0.00 M_z=99.33 M_x=-20.81
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.00 $\sigma_{m,d}$=55.43 Sfr.=0.36

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 63 SLU Xl=1.90
  Sollecitazioni: N=17.06 T_z=0.00 M_y=-1106.40 T_y=0.00 M_z=94.15 M_x=-24.01
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=63.51 Sfr.=0.41

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=3.79
  Sollecitazioni: N=-26.80 T_z=-300.44 M_y=0.00 T_y=-31.58 M_z=0.00 M_x=-7.12
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.06 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,G}$=0.41 (L/932) $f_{z,L}$=0.40 (L/938)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{z,G}$=0.25 (L/1510) $f_{z,L}$=0.25 (L/1518)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,G}$=0.53 (L/713) $f_{z,L}$=0.53 (L/719)

Asta n. 2026 (294 295) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 75 SLU I Xl=2.14
  Sollecitazioni: N=-372.89 T_z=0.00 M_y=-405.77 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=428.01 $\lambda_{rel,m}$=0.44 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=118.37 Sfr.=0.43

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
  Sollecitazioni: N=-372.89
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-304.33
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=428.01 $\lambda_{rel,y}$=1.66 $\lambda_{rel,z}$=2.31 $K_{c,y}$=0.34 $K_{c,z}$=0.18
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.57 $\sigma_{m,d}$=88.78 Sfr.=0.37

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-372.89 T_z=379.21 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=5.50 Sfr.=0.13

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=2.14
  Sollecitazioni: N=-372.89 T_z=0.00 M_y=-405.77 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.57 $\sigma_{m,d}$=-118.37 Sfr.=0.39

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=2.14
  Sollecitazioni: N=-372.89 T_z=0.00 M_y=-405.77 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=118.37 Sfr.=0.39

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=3.42
  Sollecitazioni: N=-372.89 T_z=-227.53 M_y=-259.69 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.57 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 13 SLU Xl=2.14
  Sollecitazioni: N=-469.79 T_z=0.00 M_y=-1359.84 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=428.01 $\lambda_{rel,m}$=0.29 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=70.82 Sfr.=0.53

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 63 SLU Xl=2.14
  Sollecitazioni: N=-433.01 T_z=0.00 M_y=-1590.16 T_y=0.00 M_z=31.71 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=428.01 $\lambda_{rel,m}$=0.29 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=84.80 Sfr.=0.57

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 63 SLU
  Sollecitazioni: N=-433.01
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-1192.62
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=0.00 $M_{z,eq}$=23.78
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=428.01 $\lambda_{rel,y}$=0.98 $\lambda_{rel,z}$=1.18 $K_{c,y}$=0.78 $K_{c,z}$=0.62
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.90 $\sigma_{m,d}$=63.60 Sfr.=0.43

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 63 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-433.01 T_z=1486.10 M_y=0.00 T_y=29.63 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=6.50 Sfr.=0.30

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 63 SLU Xl=2.14
  Sollecitazioni: N=-433.01 T_z=0.00 M_y=-1590.16 T_y=0.00 M_z=31.71 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.90 $\sigma_{m,d}$=-84.80 Sfr.=0.57

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 63 SLU Xl=2.14
  Sollecitazioni: N=-433.01 T_z=0.00 M_y=-1590.16 T_y=0.00 M_z=31.71 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=84.80 Sfr.=0.57

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 14 SLU Xl=3.42
  Sollecitazioni: N=-609.99 T_z=-681.79 M_y=-778.17 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.27 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,G}$=0.74 (L/578)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.46 (L/931)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.96 (L/444)

Asta n. 2026 (295 296) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU I Xl=1.62
  Sollecitazioni: N=215.91 T_z=0.00 M_y=-233.25 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
  L=324.51 $\lambda_{rel,y}$=1.26 $\lambda_{rel,z}$=1.75 $K_{c,y}$=0.55 $K_{c,z}$=0.30
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.49 $\sigma_{m,d}$=68.05 Sfr.=0.25

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=215.94 T_z=287.51 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.49 Sfr.=0.01

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.62
  Sollecitazioni: N=215.91 T_z=0.00 M_y=-233.25 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.49 $\sigma_{m,d}$=68.05 Sfr.=0.23

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=3.25
  Sollecitazioni: N=215.87 T_z=-287.51 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=4.17 Sfr.=0.10

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.62
  Sollecitazioni: N=215.91 T_z=0.00 M_y=-233.25 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=68.05 Sfr.=0.23

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 63 SLU Xl=1.62
  Sollecitazioni: N=473.74 T_z=0.00 M_y=-914.09 T_y=0.00 M_z=18.23 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=324.51 $\lambda_{rel,y}$=0.75 $\lambda_{rel,z}$=0.89 $K_{c,y}$=0.92 $K_{c,z}$=0.84
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.99 $\sigma_{m,d}$=48.75 Sfr.=0.33

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 7 SND Xl=1.62
  Sollecitazioni: N=-46.96 T_z=0.00 M_y=-233.25 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=324.51 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=12.15 Sfr.=0.07

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 7 SND
  Sollecitazioni: N=-46.99
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-174.94
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=324.51 $\lambda_{rel,y}$=0.75 $\lambda_{rel,z}$=0.89 $K_{c,y}$=0.92 $K_{c,z}$=0.84
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.10 $\sigma_{m,d}$=9.11 Sfr.=0.05

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 13 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=511.43 T_z=963.53 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=105.93
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.07 Sfr.=0.01

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 63 SLU Xl=1.62
  Sollecitazioni: N=473.74 T_z=0.00 M_y=-914.09 T_y=0.00 M_z=18.23 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.99 $\sigma_{m,d}$=48.75 Sfr.=0.33

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 63 SLU Xl=3.25
  Sollecitazioni: N=473.63 T_z=-1126.74 M_y=0.00 T_y=-22.47 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=4.93 Sfr.=0.23

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 7 SND Xl=1.62
  Sollecitazioni: N=-46.96 T_z=0.00 M_y=-233.25 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.10 $\sigma_{m,d}$=-12.15 Sfr.=0.07

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 63 SLU Xl=1.62
  Sollecitazioni: N=473.74 T_z=0.00 M_y=-914.09 T_y=0.00 M_z=18.23 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=48.75 Sfr.=0.32

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 7 SND Xl=3.25
  Sollecitazioni: N=-46.99 T_z=-287.51 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.10 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,G}$=0.24 (L/1328)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.15 (L/2138)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,G}$=0.32 (L/1019)

Asta n. 2026 (296 -2225) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU I Xl=2.05
  Sollecitazioni: N=48.28 T_z=0.00 M_y=-371.03 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=2.23
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
  L=409.28 $\lambda_{rel,y}$=1.59 $\lambda_{rel,z}$=2.21 $K_{c,y}$=0.37 $K_{c,z}$=0.19
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.33 $\sigma_{m,d}$=108.24 Sfr.=0.39

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU I Xl=4.09
  Sollecitazioni: N=48.31 T_z=-362.62 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=2.23
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.33 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=48.24 T_z=362.62 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=2.23
  Resistenze: K_{fi}=1.25
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU I Xl=2.05
  Sollecitazioni: N=48.28 T_z=0.00 M_y=-371.03 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=2.23
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.33 $\sigma_{m,d}$=108.24 Sfr.=0.36

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=48.24 T_z=362.62 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=2.23
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=5.26 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=48.24 T_z=362.62 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=2.23
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=5.26 Sfr.=0.12

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=2.05
  Sollecitazioni: N=48.28 T_z=0.00 M_y=-371.03 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=2.23
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=108.24 Sfr.=0.36

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 63 SLU Xl=2.05
  Sollecitazioni: N=119.54 T_z=0.00 M_y=-1454.04 T_y=0.00 M_z=28.99 M_x=7.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=409.28 $\lambda_{rel,y}$=0.94 $\lambda_{rel,z}$=1.13 $K_{c,y}$=0.81 $K_{c,z}$=0.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.25 $\sigma_{m,d}$=77.54 Sfr.=0.52

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 1 SND Xl=2.05
  Sollecitazioni: N=-116.04 T_z=0.00 M_y=-371.03 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=2.38
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=409.28 $\lambda_{rel,m}$=0.29 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=19.32 Sfr.=0.11

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 7 SND
  Sollecitazioni: N=-136.54
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-278.27
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=409.28 $\lambda_{rel,y}$=0.94 $\lambda_{rel,z}$=1.13 $K_{c,y}$=0.81 $K_{c,z}$=0.66
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.28 $\sigma_{m,d}$=14.49 Sfr.=0.08

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 50 SLU Xl=4.09
  Sollecitazioni: N=203.32 T_z=-1009.40 M_y=0.00 T_y=28.33 M_z=0.00 M_x=6.01
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.42 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 13 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=160.67 T_z=1215.23 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=6.50
  Resistenze: K_{mod}=0.80
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 63 SLU Xl=2.05
  Sollecitazioni: N=119.54 T_z=0.00 M_y=-1454.04 T_y=0.00 M_z=28.99 M_x=7.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.25 $\sigma_{m,d}$=77.54 Sfr.=0.52

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 63 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=119.42 T_z=1421.07 M_y=0.00 T_y=28.33 M_z=0.00 M_x=7.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=6.22 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.08

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 63 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=119.42 T_z=1421.07 M_y=0.00 T_y=28.33 M_z=0.00 M_x=7.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=6.22 Sfr.=0.29

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 7 SND Xl=2.05
  Sollecitazioni: N=-136.51 T_z=0.00 M_y=-371.03 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=2.37
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.28 $\sigma_{m,d}$=-19.32 Sfr.=0.11

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 63 SLU Xl=2.05
  Sollecitazioni: N=119.54 T_z=0.00 M_y=-1454.04 T_y=0.00 M_z=28.99 M_x=7.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=77.54 Sfr.=0.52

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 7 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-136.54 T_z=362.62 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=2.37
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.28 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.62 (L/662)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.38 (L/1067)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.80 (L/508)

Asta n. 2026 (-2225 -2226) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 75 SLU I Xl=0.88
  Sollecitazioni: N=-57.17 T_z=0.00 M_y=-68.18 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-5.54
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=175.45 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=19.89 Sfr.=0.07

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
  Sollecitazioni: N=-57.17
  [Par.] $M_{y,sx}$=-0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-51.14
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=175.45 $\lambda_{rel,y}$=0.68 $\lambda_{rel,z}$=0.95 $K_{c,y}$=0.94 $K_{c,z}$=0.81
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.39 $\sigma_{m,d}$=14.92 Sfr.=0.06

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-57.17 T_z=155.45 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-5.54
  Resistenze: K_{fi}=1.25
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=1.75
  Sollecitazioni: N=-57.17 T_z=-155.45 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-5.54
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=2.25 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=1.75
  Sollecitazioni: N=-57.17 T_z=-155.45 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-5.54
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=2.25 Sfr.=0.05

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.88
  Sollecitazioni: N=-57.17 T_z=0.00 M_y=-68.18 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-5.54
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.39 $\sigma_{m,d}$=-19.89 Sfr.=0.07

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.88
  Sollecitazioni: N=-57.17 T_z=0.00 M_y=-68.18 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-5.54
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=19.89 Sfr.=0.07

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-57.17 T_z=155.45 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-5.54
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.39 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 1 SND Xl=0.88
  Sollecitazioni: N=20.50 T_z=0.00 M_y=-68.18 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-5.79
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
  L=175.45 $\lambda_{rel,y}$=0.40 $\lambda_{rel,z}$=0.48 $K_{c,y}$=0.99 $K_{c,z}$=0.98
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.04 $\sigma_{m,d}$=3.55 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 13 SLU Xl=0.88
  Sollecitazioni: N=-157.21 T_z=0.00 M_y=-228.50 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-16.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=175.45 $\lambda_{rel,m}$=0.19 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=11.90 Sfr.=0.09

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 63 SLU Xl=0.88
  Sollecitazioni: N=-192.66 T_z=0.00 M_y=-267.20 T_y=0.00 M_z=5.33 M_x=-17.48
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=175.45 $\lambda_{rel,m}$=0.19 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=14.25 Sfr.=0.09

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 63 SLU
  Sollecitazioni: N=-192.66
  [Par.] $M_{y,sx}$=-0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-200.40
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=4.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70

L=175.45 $\lambda_{rel,y}$=0.40 $\lambda_{rel,z}$=0.48 $K_{c,y}$=0.99 $K_{c,z}$=0.98
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.40 $\sigma_{m,d}$=10.69 Sfr.=0.07

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=20.50 T_z=155.45 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-5.79
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.04 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 13 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-157.21 T_z=520.95 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-16.00
Resistenze: K_{mod}=0.80
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.02 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 1 SND Xl=0.88
Sollecitazioni: N=20.50 T_z=0.00 M_y=-68.18 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-5.79
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.04 $\sigma_{m,d}$=3.55 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 63 SLU Xl=1.75
Sollecitazioni: N=-192.66 T_z=-609.18 M_y=0.00 T_y=-12.15 M_z=0.00 M_x=-17.48
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=2.67 $\tau_{tor,d}$=0.02 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 63 SLU Xl=1.75
Sollecitazioni: N=-192.66 T_z=-609.18 M_y=0.00 T_y=-12.15 M_z=0.00 M_x=-17.48
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=2.67 Sfr.=0.12

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 63 SLU Xl=0.88
Sollecitazioni: N=-192.66 T_z=0.00 M_y=-267.20 T_y=0.00 M_z=5.33 M_x=-17.48
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.40 $\sigma_{m,d}$=-14.25 Sfr.=0.09

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 63 SLU Xl=0.88
Sollecitazioni: N=-192.66 T_z=0.00 M_y=-267.20 T_y=0.00 M_z=5.33 M_x=-17.48
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=14.25 Sfr.=0.09

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 63 SLU Xl=1.75
Sollecitazioni: N=-192.66 T_z=-609.18 M_y=0.00 T_y=-12.15 M_z=0.00 M_x=-17.48
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.40 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.02 (L/8400)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/13527)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.03 (L/6443)

Asta n. 2027 (-2338 -2339) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU I Xl=1.79
Sollecitazioni: N=1.24 T_z=0.00 M_y=-252.96 T_y=0.00 M_z=35.55 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=357.35 $\lambda_{rel,y}$=1.39 $\lambda_{rel,z}$=1.93 $K_{c,y}$=0.47 $K_{c,z}$=0.25
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=88.23 Sfr.=0.30

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=1.24 T_z=283.15 M_y=0.00 T_y=39.79 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.79
Sollecitazioni: N=1.24 T_z=0.00 M_y=-252.96 T_y=0.00 M_z=35.55 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=88.23 Sfr.=0.28

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=1.24 T_z=283.15 M_y=0.00 T_y=39.79 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=4.15 Sfr.=0.09

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.79
Sollecitazioni: N=1.24 T_z=0.00 M_y=-252.96 T_y=0.00 M_z=35.55 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=88.23 Sfr.=0.28

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 50 SLU Xl=1.79
Sollecitazioni: N=1.66 T_z=0.00 M_y=-983.82 T_y=0.00 M_z=118.17 M_x=-2.18

Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=357.35 $\lambda_{rel,y}$=0.82 $\lambda_{rel,z}$=0.99 $K_{c,y}$=0.89 $K_{c,z}$=0.78
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.00 $\sigma_{m,d}$=58.63 Sfr.=0.38

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 24 SLU Xl=1.79
Sollecitazioni: N=-25.12 T_z=0.00 M_y=-839.69 T_y=0.00 M_z=118.01 M_x=-1.84
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=357.35 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=51.11 Sfr.=0.33

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 24 SLU
Sollecitazioni: N=-25.12
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-629.77
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=88.51
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=357.35 $\lambda_{rel,y}$=0.82 $\lambda_{rel,z}$=0.99 $K_{c,y}$=0.89 $K_{c,z}$=0.78
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.05 $\sigma_{m,d}$=38.33 Sfr.=0.25

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=84.47 T_z=283.15 M_y=0.00 T_y=39.79 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.18 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=1.66 T_z=1101.24 M_y=0.00 T_y=132.28 M_z=0.00 M_x=-2.18
Resistenze: K_{mod}=0.90
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 50 SLU Xl=1.79
Sollecitazioni: N=1.66 T_z=0.00 M_y=-983.82 T_y=0.00 M_z=118.17 M_x=-2.18
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.00 $\sigma_{m,d}$=58.63 Sfr.=0.38

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 50 SLU Xl=3.57
Sollecitazioni: N=1.66 T_z=-1101.24 M_y=0.00 T_y=-132.28 M_z=0.00 M_x=-2.18
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=4.85 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=3.57
Sollecitazioni: N=1.66 T_z=-1101.24 M_y=0.00 T_y=-132.28 M_z=0.00 M_x=-2.18
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=4.85 Sfr.=0.22

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 24 SLU Xl=1.79
Sollecitazioni: N=-25.12 T_z=0.00 M_y=-839.69 T_y=0.00 M_z=118.01 M_x=-1.84
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.05 $\sigma_{m,d}$=-51.11 Sfr.=0.33

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.79
Sollecitazioni: N=1.66 T_z=0.00 M_y=-983.82 T_y=0.00 M_z=118.17 M_x=-2.18
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=58.63 Sfr.=0.38

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-81.98 T_z=283.15 M_y=0.00 T_y=39.79 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.17 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.32 (L/1104) $f_{Z,L}$=0.32 (L/1120)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.20 (L/1789) $f_{Z,L}$=0.20 (L/1810)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.42 (L/845) $f_{Z,L}$=0.42 (L/857)

Asta n. 2027 (-2339 -2340) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU I Xl=1.89
Sollecitazioni: N=2.18 T_z=0.00 M_y=-282.08 T_y=0.00 M_z=39.64 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=377.36 $\lambda_{rel,y}$=1.47 $\lambda_{rel,z}$=2.04 $K_{c,y}$=0.43 $K_{c,z}$=0.23
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 $\sigma_{m,d}$=98.39 Sfr.=0.34

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=2.18 T_z=299.00 M_y=0.00 T_y=42.02 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.89
Sollecitazioni: N=2.18 T_z=0.00 M_y=-282.08 T_y=0.00 M_z=39.64 M_x=0.00

Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 $\sigma_{m,d}$=98.39 Sfr.=0.31

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=2.18 T_z=299.00 M_y=0.00 T_y=42.02 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=4.38 Sfr.=0.10

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.89
Sollecitazioni: N=2.18 T_z=0.00 M_y=-282.08 T_y=0.00 M_z=39.64 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=98.39 Sfr.=0.31

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 50 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=2.95 T_z=0.00 M_y=-1097.08 T_y=0.00 M_z=131.78 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=377.36 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=65.38 Sfr.=0.42

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 24 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-11.92 T_z=0.00 M_y=-936.36 T_y=0.00 M_z=131.60 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=377.36 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=56.99 Sfr.=0.37

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 24 SLU
Sollecitazioni: N=-11.92
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.01 $M_{y,eq}$=-702.27
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=0.00 $M_{z,eq}$=98.70
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=377.36 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.02 $\sigma_{m,d}$=42.75 Sfr.=0.27

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=51.74 T_z=299.00 M_y=0.00 T_y=42.02 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.11 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 50 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=2.95 T_z=0.00 M_y=-1097.08 T_y=0.00 M_z=131.78 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=65.38 Sfr.=0.42

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=2.95 T_z=1162.90 M_y=0.00 T_y=139.68 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=5.12 Sfr.=0.24

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 24 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-11.92 T_z=0.00 M_y=-936.36 T_y=0.00 M_z=131.60 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.02 $\sigma_{m,d}$=-56.99 Sfr.=0.37

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=2.95 T_z=0.00 M_y=-1097.08 T_y=0.00 M_z=131.78 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=65.38 Sfr.=0.42

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=3.77
Sollecitazioni: N=-47.39 T_z=-299.00 M_y=0.00 T_y=-42.02 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.10 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.40 (L/938) $f_{Z,L}$=0.40 (L/951)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.25 (L/1520) $f_{Z,L}$=0.25 (L/1537)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.53 (L/718) $f_{Z,L}$=0.52 (L/728)

Asta n. 2027 (-2340 -2341) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU I Xl=1.89
Sollecitazioni: N=2.79 T_z=0.00 M_y=-283.56 T_y=0.00 M_z=39.85 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=378.36 $\lambda_{rel,y}$=1.47 $\lambda_{rel,z}$=2.05 $K_{c,y}$=0.42 $K_{c,z}$=0.23
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 $\sigma_{m,d}$=98.91 Sfr.=0.34

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=2.79 T_z=299.79 M_y=0.00 T_y=42.13 M_z=0.00 M_x=0.00

Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.89
Sollecitazioni: N=2.79 T_z=0.00 M_y=-283.56 T_y=0.00 M_z=39.85 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 $\sigma_{m,d}$=98.91 Sfr.=0.31

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=3.78
Sollecitazioni: N=2.78 T_z=-299.79 M_y=0.00 T_y=-42.13 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=4.39 Sfr.=0.10

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.89
Sollecitazioni: N=2.79 T_z=0.00 M_y=-283.56 T_y=0.00 M_z=39.85 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=98.91 Sfr.=0.31

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 50 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=3.90 T_z=0.00 M_y=-1102.85 T_y=0.00 M_z=132.47 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=378.36 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=65.72 Sfr.=0.42

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 24 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=0.00 T_z=0.00 M_y=-941.28 T_y=0.00 M_z=132.29 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=378.36 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=57.29 Sfr.=0.37

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 23 SLU
Sollecitazioni: N=-4.59
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.03 $M_{y,eq}$=-507.88
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=71.38
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=378.36 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 $\sigma_{m,d}$=30.91 Sfr.=0.20

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 36 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=14.99 T_z=715.92 M_y=0.00 T_y=100.62 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.03 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 50 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=3.90 T_z=0.00 M_y=-1102.85 T_y=0.00 M_z=132.47 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=65.72 Sfr.=0.42

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=3.78
Sollecitazioni: N=3.90 T_z=-1165.98 M_y=0.00 T_y=-140.05 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=5.14 Sfr.=0.24

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 23 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-4.59 T_z=0.00 M_y=-677.18 T_y=0.00 M_z=95.17 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 $\sigma_{m,d}$=41.22 Sfr.=0.26

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=3.90 T_z=0.00 M_y=-1102.85 T_y=0.00 M_z=132.47 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=65.72 Sfr.=0.42

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 7 SND Xl=3.78
Sollecitazioni: N=-11.62 T_z=-299.79 M_y=0.00 T_y=-42.13 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.02 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.41 (L/929) $f_{Z,L}$=0.40 (L/943)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.25 (L/1507) $f_{Z,L}$=0.25 (L/1525)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.53 (L/711) $f_{Z,L}$=0.52 (L/722)

Asta n. 2027 (-2341 -2342) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU I Xl=1.89
Sollecitazioni: N=2.75 T_z=0.00 M_y=-282.08 T_y=0.00 M_z=39.64 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80

L=377.35 $\lambda_{rel,y}$=1.47 $\lambda_{rel,z}$=2.04 $K_{c,y}$=0.43 $K_{c,z}$=0.23
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 $\sigma_{m,d}$=98.39 Sfr.=0.34

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=2.75 T_z=299.00 M_y=0.00 T_y=42.02 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.89
Sollecitazioni: N=2.75 T_z=0.00 M_y=-282.08 T_y=0.00 M_z=39.64 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 $\sigma_{m,d}$=98.39 Sfr.=0.31

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=2.75 T_z=299.00 M_y=0.00 T_y=42.02 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=4.38 Sfr.=0.10

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.89
Sollecitazioni: N=2.75 T_z=0.00 M_y=-282.08 T_y=0.00 M_z=39.64 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=98.39 Sfr.=0.31

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 50 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=3.94 T_z=0.00 M_y=-1097.08 T_y=0.00 M_z=131.78 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=377.35 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=65.38 Sfr.=0.42

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 38 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=0.00 T_z=0.00 M_y=-837.84 T_y=0.00 M_z=117.75 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=377.35 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=51.00 Sfr.=0.33

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 36 SLU
Sollecitazioni: N=-3.60
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.04 $M_{y,eq}$=-505.23
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=0.01 $M_{z,eq}$=71.01
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=377.35 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 $\sigma_{m,d}$=30.75 Sfr.=0.20

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=40.52 T_z=299.00 M_y=0.00 T_y=42.02 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.08 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 50 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=3.94 T_z=0.00 M_y=-1097.08 T_y=0.00 M_z=131.78 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=65.38 Sfr.=0.42

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=3.94 T_z=1162.90 M_y=0.00 T_y=139.68 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=5.12 Sfr.=0.24

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 36 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-3.60 T_z=0.00 M_y=-673.64 T_y=0.00 M_z=94.67 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 $\sigma_{m,d}$=41.00 Sfr.=0.26

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=3.94 T_z=0.00 M_y=-1097.08 T_y=0.00 M_z=131.78 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=65.38 Sfr.=0.42

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=3.77
Sollecitazioni: N=-35.01 T_z=-298.99 M_y=0.00 T_y=-42.02 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.07 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.40 (L/938) $f_{Z,L}$=0.40 (L/951)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.25 (L/1520) $f_{Z,L}$=0.25 (L/1537)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.53 (L/718) $f_{Z,L}$=0.52 (L/729)

Asta n. 2027 (-2342 -2343) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU I Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=2.12 T_z=0.00 M_y=-283.56 T_y=0.00 M_z=39.85 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
  L=378.36 $\lambda_{rel,y}$=1.47 $\lambda_{rel,z}$=2.05 $K_{c,y}$=0.42 $K_{c,z}$=0.23
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=98.91 Sfr.=0.34

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=2.12 T_z=299.79 M_y=0.00 T_y=42.13 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=2.12 T_z=0.00 M_y=-283.56 T_y=0.00 M_z=39.85 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=98.91 Sfr.=0.31

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=3.78
  Sollecitazioni: N=2.12 T_z=-299.79 M_y=0.00 T_y=-42.13 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=4.39 Sfr.=0.10

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=2.12 T_z=0.00 M_y=-283.56 T_y=0.00 M_z=39.85 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=98.91 Sfr.=0.31

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 50 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=3.08 T_z=0.00 M_y=-1102.85 T_y=0.00 M_z=132.47 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=378.36 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=65.72 Sfr.=0.42

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 37 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-11.54 T_z=0.00 M_y=-941.28 T_y=0.00 M_z=132.29 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=378.36 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=57.29 Sfr.=0.37

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 37 SLU
  Sollecitazioni: N=-11.55
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.05 $M_{y,eq}$=-705.96
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.01 $M_{z,eq}$=99.22
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=378.36 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.02 $\sigma_{m,d}$=42.97 Sfr.=0.28

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=80.51 T_z=299.79 M_y=0.00 T_y=42.13 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.17 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 50 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=3.08 T_z=0.00 M_y=-1102.85 T_y=0.00 M_z=132.47 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=65.72 Sfr.=0.42

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=3.78
  Sollecitazioni: N=3.08 T_z=-1165.98 M_y=0.00 T_y=-140.05 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=5.14 Sfr.=0.24

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 37 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-11.54 T_z=0.00 M_y=-941.28 T_y=0.00 M_z=132.29 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.02 $\sigma_{m,d}$=-57.29 Sfr.=0.37

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=3.08 T_z=0.00 M_y=-1102.85 T_y=0.00 M_z=132.47 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=65.72 Sfr.=0.42

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=3.78
  Sollecitazioni: N=-76.27 T_z=-299.79 M_y=0.00 T_y=-42.13 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.16 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.41 (L/930) $f_{z,L}$=0.40 (L/943)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.25 (L/1507) $f_{Z,L}$=0.25 (L/1524)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.53 (L/712) $f_{Z,L}$=0.52 (L/723)

Asta n. 2027 (-2343 -2344) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU I Xl=1.55
  Sollecitazioni: N=1.16 T_z=0.00 M_y=-190.81 T_y=0.00 M_z=26.82 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
  L=310.36 $\lambda_{rel,y}$=1.20 $\lambda_{rel,z}$=1.68 $K_{c,y}$=0.60 $K_{c,z}$=0.33
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=66.55 Sfr.=0.23

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU I Xl=3.10
  Sollecitazioni: N=1.16 T_z=-245.91 M_y=0.00 T_y=-34.56 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.55
  Sollecitazioni: N=1.16 T_z=0.00 M_y=-190.81 T_y=0.00 M_z=26.82 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=66.55 Sfr.=0.21

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=1.16 T_z=245.91 M_y=0.00 T_y=34.56 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=3.60 Sfr.=0.08

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.55
  Sollecitazioni: N=1.16 T_z=0.00 M_y=-190.81 T_y=0.00 M_z=26.82 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=66.55 Sfr.=0.21

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 50 SLU Xl=1.55
  Sollecitazioni: N=1.63 T_z=0.00 M_y=-742.10 T_y=0.00 M_z=89.14 M_x=2.43
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=310.36 $\lambda_{rel,y}$=0.71 $\lambda_{rel,z}$=0.86 $K_{c,y}$=0.93 $K_{c,z}$=0.87
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.00 $\sigma_{m,d}$=44.22 Sfr.=0.29

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 37 SLU Xl=1.55
  Sollecitazioni: N=-25.07 T_z=0.00 M_y=-633.38 T_y=0.00 M_z=89.02 M_x=2.09
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=310.36 $\lambda_{rel,m}$=0.25 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=38.55 Sfr.=0.25

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 37 SLU
  Sollecitazioni: N=-25.07
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.03 $M_{y,eq}$=-475.03
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=0.00 $M_{z,eq}$=66.76
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=310.36 $\lambda_{rel,y}$=0.71 $\lambda_{rel,z}$=0.86 $K_{c,y}$=0.93 $K_{c,z}$=0.87
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.05 $\sigma_{m,d}$=28.91 Sfr.=0.19

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=3.10
  Sollecitazioni: N=98.75 T_z=-245.91 M_y=0.00 T_y=-34.56 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.21 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 50 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=1.63 T_z=956.43 M_y=0.00 T_y=114.88 M_z=0.00 M_x=2.43
  Resistenze: K_{mod}=0.90
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 50 SLU Xl=1.55
  Sollecitazioni: N=1.63 T_z=0.00 M_y=-742.10 T_y=0.00 M_z=89.14 M_x=2.43
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.00 $\sigma_{m,d}$=44.22 Sfr.=0.29

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 50 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=1.63 T_z=956.43 M_y=0.00 T_y=114.88 M_z=0.00 M_x=2.43
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=4.21 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.04

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=1.63 T_z=956.43 M_y=0.00 T_y=114.88 M_z=0.00 M_x=2.43
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=4.21 Sfr.=0.19

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 37 SLU Xl=1.55

Sollecitazioni: N=-25.07 T_z=0.00 M_y=-633.38 T_y=0.00 M_z=89.02 M_x=2.09
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.05 $\sigma_{m,d}$=-38.55 Sfr.=0.25

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.55
Sollecitazioni: N=1.63 T_z=0.00 M_y=-742.10 T_y=0.00 M_z=89.14 M_x=2.43
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=44.22 Sfr.=0.29

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-96.42 T_z=245.91 M_y=0.00 T_y=34.56 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.20 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.18 (L/1683) $f_{Z,L}$=0.18 (L/1708)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.11 (L/2730) $f_{Z,L}$=0.11 (L/2762)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.24 (L/1288) $f_{Z,L}$=0.24 (L/1309)

Asta n. 2028 (-2228 -2227) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU I Xl=1.90
Sollecitazioni: N=20.80 T_z=0.00 M_y=-287.06 T_y=0.00 M_z=30.17 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=380.66 $\lambda_{rel,y}$=1.48 $\lambda_{rel,z}$=2.06 $K_{c,y}$=0.42 $K_{c,z}$=0.22
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.14 $\sigma_{m,d}$=96.00 Sfr.=0.34

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=20.80 T_z=301.64 M_y=0.00 T_y=31.70 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.14 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.90
Sollecitazioni: N=20.80 T_z=0.00 M_y=-287.06 T_y=0.00 M_z=30.17 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.14 $\sigma_{m,d}$=96.00 Sfr.=0.31

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=3.81
Sollecitazioni: N=20.80 T_z=-301.64 M_y=0.00 T_y=-31.70 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=4.40 Sfr.=0.10

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.90
Sollecitazioni: N=20.80 T_z=0.00 M_y=-287.06 T_y=0.00 M_z=30.17 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=96.00 Sfr.=0.31

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 63 SLU Xl=1.90
Sollecitazioni: N=48.74 T_z=0.00 M_y=-1115.28 T_y=0.00 M_z=94.90 M_x=1.32
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=380.66 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.05 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.10 $\sigma_{m,d}$=64.02 Sfr.=0.42

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 1 SND Xl=1.90
Sollecitazioni: N=-19.91 T_z=0.00 M_y=-287.06 T_y=0.00 M_z=30.17 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=380.66 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=16.84 Sfr.=0.09

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 1 SND
Sollecitazioni: N=-19.91
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-215.29
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=22.63
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=380.66 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.05 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.04 $\sigma_{m,d}$=12.63 Sfr.=0.07

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 13 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=47.70 T_z=1001.01 M_y=0.00 T_y=105.21 M_z=0.00 M_x=1.16
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=105.93
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.10 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 63 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=48.74 T_z=1171.95 M_y=0.00 T_y=99.73 M_z=0.00 M_x=1.32
Resistenze: K_{mod}=0.90
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 63 SLU Xl=1.90

Sollecitazioni: N=48.74 T_z=0.00 M_y=-1115.28 T_y=0.00 M_z=94.90 M_x=1.32
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.10 $\sigma_{m,d}$=64.02 Sfr.=0.42

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 63 SLU Xl=3.81
Sollecitazioni: N=48.74 T_z=-1171.96 M_y=0.00 T_y=-99.73 M_z=0.00 M_x=1.32
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=5.15 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.06

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 63 SLU Xl=3.81
Sollecitazioni: N=48.74 T_z=-1171.96 M_y=0.00 T_y=-99.73 M_z=0.00 M_x=1.32
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=5.15 Sfr.=0.24

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 1 SND Xl=1.90
Sollecitazioni: N=-19.91 T_z=0.00 M_y=-287.06 T_y=0.00 M_z=30.17 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.04 $\sigma_{m,d}$=-16.84 Sfr.=0.09

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 63 SLU Xl=1.90
Sollecitazioni: N=48.74 T_z=0.00 M_y=-1115.28 T_y=0.00 M_z=94.90 M_x=1.32
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=64.02 Sfr.=0.42

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=3.81
Sollecitazioni: N=-19.91 T_z=-301.64 M_y=0.00 T_y=-31.70 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.04 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.41 (L/921) $f_{Z,L}$=0.41 (L/928)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.26 (L/1492) $f_{Z,L}$=0.25 (L/1501)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.54 (L/705) $f_{Z,L}$=0.54 (L/710)

Asta n. 2028 (-2229 -2228) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU I Xl=1.90
Sollecitazioni: N=32.94 T_z=0.00 M_y=-284.77 T_y=0.00 M_z=29.93 M_x=-5.73
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=379.14 $\lambda_{rel,y}$=1.47 $\lambda_{rel,z}$=2.05 $K_{c,y}$=0.42 $K_{c,z}$=0.23
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.23 $\sigma_{m,d}$=95.23 Sfr.=0.33

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU I Xl=3.79
Sollecitazioni: N=32.94 T_z=-300.44 M_y=0.00 T_y=-31.58 M_z=0.00 M_x=-5.73
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.23 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=32.94 T_z=300.44 M_y=0.00 T_y=31.58 M_z=0.00 M_x=-5.73
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.90
Sollecitazioni: N=32.94 T_z=0.00 M_y=-284.77 T_y=0.00 M_z=29.93 M_x=-5.73
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.23 $\sigma_{m,d}$=95.23 Sfr.=0.31

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=3.79
Sollecitazioni: N=32.94 T_z=-300.44 M_y=0.00 T_y=-31.58 M_z=0.00 M_x=-5.73
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=4.38 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=3.79
Sollecitazioni: N=32.94 T_z=-300.44 M_y=0.00 T_y=-31.58 M_z=0.00 M_x=-5.73
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=4.38 Sfr.=0.10

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.90
Sollecitazioni: N=32.94 T_z=0.00 M_y=-284.77 T_y=0.00 M_z=29.93 M_x=-5.73
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=95.23 Sfr.=0.31

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 63 SLU Xl=1.90
Sollecitazioni: N=80.69 T_z=0.00 M_y=-1106.41 T_y=0.00 M_z=94.15 M_x=-19.67
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=379.14 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.05 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.17 $\sigma_{m,d}$=63.51 Sfr.=0.42

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 13 SLU Xl=3.79
  Sollecitazioni: N=77.25 T_z=-997.03 M_y=0.00 T_y=-104.79 M_z=0.00 M_x=-16.99
  Resistenze: K_{mod}=0.80 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=105.93
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.16 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 63 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=80.69 T_z=1167.28 M_y=0.00 T_y=99.33 M_z=0.00 M_x=-19.67
  Resistenze: K_{mod}=0.90
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.02 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 63 SLU Xl=1.90
  Sollecitazioni: N=80.69 T_z=0.00 M_y=-1106.41 T_y=0.00 M_z=94.15 M_x=-19.67
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.17 $\sigma_{m,d}$=63.51 Sfr.=0.42

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 63 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=80.69 T_z=1167.28 M_y=0.00 T_y=99.33 M_z=0.00 M_x=-19.67
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=5.13 $\tau_{tor,d}$=0.02 Sfr.=0.06

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 63 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=80.69 T_z=1167.28 M_y=0.00 T_y=99.33 M_z=0.00 M_x=-19.67
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=5.13 Sfr.=0.24

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 63 SLU Xl=1.90
  Sollecitazioni: N=80.69 T_z=0.00 M_y=-1106.41 T_y=0.00 M_z=94.15 M_x=-19.67
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=63.51 Sfr.=0.41

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.41 (L/932) $f_{Z,L}$=0.40 (L/938)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.25 (L/1510) $f_{Z,L}$=0.25 (L/1518)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.53 (L/713) $f_{Z,L}$=0.53 (L/719)

Asta n. 2030 (-2206 -2207) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 75 SLU I Xl=2.14
  Sollecitazioni: N=-679.66 T_z=0.00 M_y=-402.83 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=428.01 $\lambda_{rel,m}$=0.44 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=117.52 Sfr.=0.43

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
  Sollecitazioni: N=-679.66
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-302.12
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=428.01 $\lambda_{rel,y}$=1.66 $\lambda_{rel,z}$=2.31 $K_{c,y}$=0.34 $K_{c,z}$=0.18
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-4.69 $\sigma_{m,d}$=88.14 Sfr.=0.41

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=4.28
  Sollecitazioni: N=-679.66 T_z=-376.46 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=5.46 Sfr.=0.12

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=2.14
  Sollecitazioni: N=-679.66 T_z=0.00 M_y=-402.83 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-4.69 $\sigma_{m,d}$=-117.52 Sfr.=0.39

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=2.14
  Sollecitazioni: N=-679.66 T_z=0.00 M_y=-402.83 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=117.52 Sfr.=0.39

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=3.99
  Sollecitazioni: N=-679.66 T_z=-326.27 M_y=-100.26 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-4.69 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 13 SLU Xl=2.14
  Sollecitazioni: N=-931.07 T_z=0.00 M_y=-1349.12 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=428.01 $\lambda_{rel,m}$=0.29 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=70.27 Sfr.=0.53

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 63 SLU Xl=2.14
  Sollecitazioni: N=-996.84 T_z=0.00 M_y=-1577.54 T_y=0.00 M_z=31.44 M_x=0.00

Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=428.01 $\lambda_{rel,m}$=0.29 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=84.13 Sfr.=0.56

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 63 SLU
Sollecitazioni: N=-996.84
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-1183.15
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=0.00 $M_{z,eq}$=23.58
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=428.01 $\lambda_{rel,y}$=0.98 $\lambda_{rel,z}$=1.18 $K_{c,y}$=0.78 $K_{c,z}$=0.62
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.08 $\sigma_{m,d}$=63.10 Sfr.=0.44

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 63 SLU Xl=4.28
Sollecitazioni: N=-996.84 T_z=-1474.31 M_y=0.00 T_y=-29.39 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=6.45 Sfr.=0.30

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 63 SLU Xl=2.14
Sollecitazioni: N=-996.84 T_z=0.00 M_y=-1577.54 T_y=0.00 M_z=31.44 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.08 $\sigma_{m,d}$=-84.13 Sfr.=0.56

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 63 SLU Xl=2.14
Sollecitazioni: N=-996.84 T_z=0.00 M_y=-1577.54 T_y=0.00 M_z=31.44 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=84.13 Sfr.=0.56

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 14 SLU Xl=3.99
Sollecitazioni: N=-1155.65 T_z=-977.09 M_y=-300.25 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.41 Sfr.=0.02

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,G}$=0.73 (L/583)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.46 (L/939)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.96 (L/447)

Asta n. 2030 (-2207 -2208) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU I Xl=1.62
Sollecitazioni: N=142.41 T_z=0.00 M_y=-231.46 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=324.51 $\lambda_{rel,y}$=1.26 $\lambda_{rel,z}$=1.75 $K_{c,y}$=0.55 $K_{c,z}$=0.30
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.98 $\sigma_{m,d}$=67.52 Sfr.=0.25

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=142.41 T_z=285.34 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.98 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.62
Sollecitazioni: N=142.41 T_z=0.00 M_y=-231.46 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.98 $\sigma_{m,d}$=67.52 Sfr.=0.23

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=142.41 T_z=285.34 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=4.14 Sfr.=0.09

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.62
Sollecitazioni: N=142.41 T_z=0.00 M_y=-231.46 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=67.52 Sfr.=0.23

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 63 SLU Xl=1.62
Sollecitazioni: N=95.55 T_z=0.00 M_y=-906.38 T_y=0.00 M_z=18.07 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=324.51 $\lambda_{rel,y}$=0.75 $\lambda_{rel,z}$=0.89 $K_{c,y}$=0.92 $K_{c,z}$=0.84
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.20 $\sigma_{m,d}$=48.34 Sfr.=0.32

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 1 SND Xl=1.62
Sollecitazioni: N=-17.30 T_z=0.00 M_y=-231.46 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=324.51 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=12.05 Sfr.=0.07

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 7 SND

Sollecitazioni: N=-140.93
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-173.59
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=324.51 $\lambda_{rel,y}$=0.75 $\lambda_{rel,z}$=0.89 $K_{c,y}$=0.92 $K_{c,z}$=0.84
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.29 $\sigma_{m,d}$=9.04 Sfr.=0.05

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=425.76 T_z=285.34 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.89 Sfr.=0.01

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 63 SLU Xl=1.62
Sollecitazioni: N=95.55 T_z=0.00 M_y=-906.38 T_y=0.00 M_z=18.07 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.20 $\sigma_{m,d}$=48.34 Sfr.=0.32

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 63 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=95.55 T_z=1117.42 M_y=0.00 T_y=22.27 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=4.89 Sfr.=0.23

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 7 SND Xl=1.62
Sollecitazioni: N=-140.93 T_z=0.00 M_y=-231.46 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.29 $\sigma_{m,d}$=-12.05 Sfr.=0.07

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 63 SLU Xl=1.62
Sollecitazioni: N=95.55 T_z=0.00 M_y=-906.38 T_y=0.00 M_z=18.07 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=48.34 Sfr.=0.32

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 7 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-140.93 T_z=285.34 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.29 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.24 (L/1339)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.15 (L/2157)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.32 (L/1027)

Asta n. 2030 (-2208 -2209) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 75 SLU I Xl=2.05
Sollecitazioni: N=-68.90 T_z=0.00 M_y=-368.17 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=409.28 $\lambda_{rel,m}$=0.43 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=107.41 Sfr.=0.39

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
Sollecitazioni: N=-68.90
[Par.] $M_{y,sx}$=-0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-276.13
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=409.28 $\lambda_{rel,y}$=1.59 $\lambda_{rel,z}$=2.21 $K_{c,y}$=0.37 $K_{c,z}$=0.19
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.48 $\sigma_{m,d}$=80.55 Sfr.=0.30

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=4.09
Sollecitazioni: N=-68.90 T_z=-359.88 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=5.22 Sfr.=0.12

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=2.05
Sollecitazioni: N=-68.90 T_z=0.00 M_y=-368.17 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.48 $\sigma_{m,d}$=-107.41 Sfr.=0.36

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=2.05
Sollecitazioni: N=-68.90 T_z=0.00 M_y=-368.17 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=107.41 Sfr.=0.36

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-68.90 T_z=359.77 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.48 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 1 SND Xl=2.05
Sollecitazioni: N=358.52 T_z=0.00 M_y=-368.17 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00

Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
L=409.28 $\lambda_{rel,y}$=0.94 $\lambda_{rel,z}$=1.13 $K_{c,y}$=0.81 $K_{c,z}$=0.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.75 $\sigma_{m,d}$=19.18 Sfr.=0.11

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 13 SLU Xl=2.05
Sollecitazioni: N=-201.21 T_z=0.00 M_y=-1233.01 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=1.79
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=409.28 $\lambda_{rel,m}$=0.29 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=64.22 Sfr.=0.48

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 63 SLU Xl=2.05
Sollecitazioni: N=-172.82 T_z=0.00 M_y=-1441.77 T_y=0.00 M_z=28.74 M_x=1.97
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=409.28 $\lambda_{rel,m}$=0.29 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=76.89 Sfr.=0.51

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 63 SLU
Sollecitazioni: N=-172.82
[Par.] $M_{y,sx}$=-0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-1081.33
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=0.00 $M_{z,eq}$=21.55
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=409.28 $\lambda_{rel,y}$=0.94 $\lambda_{rel,z}$=1.13 $K_{c,y}$=0.81 $K_{c,z}$=0.66
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.36 $\sigma_{m,d}$=57.67 Sfr.=0.39

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=358.52 T_z=359.77 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.75 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 13 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-201.21 T_z=1204.85 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=1.79
Resistenze: K_{mod}=0.80
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 1 SND Xl=2.05
Sollecitazioni: N=358.52 T_z=0.00 M_y=-368.17 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.75 $\sigma_{m,d}$=19.18 Sfr.=0.11

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 63 SLU Xl=4.09
Sollecitazioni: N=-172.82 T_z=-1409.32 M_y=0.00 T_y=-28.09 M_z=0.00 M_x=1.97
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=6.17 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.08

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 63 SLU Xl=4.09
Sollecitazioni: N=-172.82 T_z=-1409.32 M_y=0.00 T_y=-28.09 M_z=0.00 M_x=1.97
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=6.17 Sfr.=0.28

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 63 SLU Xl=2.05
Sollecitazioni: N=-172.82 T_z=0.00 M_y=-1441.77 T_y=0.00 M_z=28.74 M_x=1.97
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.36 $\sigma_{m,d}$=-76.89 Sfr.=0.51

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 63 SLU Xl=2.05
Sollecitazioni: N=-172.82 T_z=0.00 M_y=-1441.77 T_y=0.00 M_z=28.74 M_x=1.97
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=76.89 Sfr.=0.51

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-496.32 T_z=359.77 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.03 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.61 (L/667)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.38 (L/1075)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.80 (L/512)

Asta n. 2030 (-2209 274) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU I Xl=0.81
Sollecitazioni: N=51.15 T_z=0.00 M_y=-57.57 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=175.45 $\lambda_{rel,y}$=0.68 $\lambda_{rel,z}$=0.95 $K_{c,y}$=0.94 $K_{c,z}$=0.81
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.35 $\sigma_{m,d}$=16.79 Sfr.=0.06

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU I Xl=0.00

Sollecitazioni: N=51.15 T_z=142.32 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.35 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.81
Sollecitazioni: N=51.15 T_z=0.00 M_y=-57.57 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.35 $\sigma_{m,d}$=16.79 Sfr.=0.06

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=1.62
Sollecitazioni: N=51.15 T_z=-142.32 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=2.06 Sfr.=0.05

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.81
Sollecitazioni: N=51.15 T_z=0.00 M_y=-57.57 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=16.79 Sfr.=0.06

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 63 SLU Xl=0.81
Sollecitazioni: N=182.01 T_z=0.00 M_y=-225.44 T_y=0.00 M_z=4.49 M_x=-2.87
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=175.45 $\lambda_{rel,y}$=0.40 $\lambda_{rel,z}$=0.48 $K_{c,y}$=0.99 $K_{c,z}$=0.98
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.38 $\sigma_{m,d}$=12.02 Sfr.=0.08

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 1 SND Xl=0.81
Sollecitazioni: N=-144.78 T_z=0.00 M_y=-57.57 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-1.17
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=175.45 $\lambda_{rel,m}$=0.19 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=3.00 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 1 SND
Sollecitazioni: N=-144.78
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-43.17
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=175.45 $\lambda_{rel,y}$=0.40 $\lambda_{rel,z}$=0.48 $K_{c,y}$=0.99 $K_{c,z}$=0.98
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.30 $\sigma_{m,d}$=2.25 Sfr.=0.01

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=247.09 T_z=142.32 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-1.17
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.51 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 63 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=182.01 T_z=557.34 M_y=0.00 T_y=11.11 M_z=0.00 M_x=-2.87
Resistenze: K_{mod}=0.90
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 63 SLU Xl=0.81
Sollecitazioni: N=182.01 T_z=0.00 M_y=-225.44 T_y=0.00 M_z=4.49 M_x=-2.87
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.38 $\sigma_{m,d}$=12.02 Sfr.=0.08

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 63 SLU Xl=1.62
Sollecitazioni: N=182.01 T_z=-557.34 M_y=0.00 T_y=-11.11 M_z=0.00 M_x=-2.87
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=2.44 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 63 SLU Xl=1.62
Sollecitazioni: N=182.01 T_z=-557.34 M_y=0.00 T_y=-11.11 M_z=0.00 M_x=-2.87
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=2.44 Sfr.=0.11

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 1 SND Xl=0.81
Sollecitazioni: N=-144.78 T_z=0.00 M_y=-57.57 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-1.17
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.30 $\sigma_{m,d}$=-3.00 Sfr.=0.02

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 63 SLU Xl=0.81
Sollecitazioni: N=182.01 T_z=0.00 M_y=-225.44 T_y=0.00 M_z=4.49 M_x=-2.87
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=12.02 Sfr.=0.08

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=1.62
Sollecitazioni: N=-144.78 T_z=-142.32 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-1.17
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.30 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/11235)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/16965)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.02 (L/8813)

Asta n. 2031 (-2346 -2347) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=1.79
  Sollecitazioni: N=0.00 T_z=0.00 M_y=-252.96 T_y=0.00 M_z=35.55 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=357.35 $\lambda_{rel,m}$=0.40 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=88.23 Sfr.=0.30

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=0.00 T_z=283.15 M_y=0.00 T_y=39.79 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=4.15 Sfr.=0.09

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.79
  Sollecitazioni: N=0.00 T_z=0.00 M_y=-252.96 T_y=0.00 M_z=35.55 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=88.23 Sfr.=0.28

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 50 SLU Xl=1.79
  Sollecitazioni: N=4.69 T_z=0.00 M_y=-983.82 T_y=0.00 M_z=118.17 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=357.35 $\lambda_{rel,y}$=0.82 $\lambda_{rel,z}$=0.99 $K_{c,y}$=0.89 $K_{c,z}$=0.78
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=58.63 Sfr.=0.38

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 24 SLU Xl=1.79
  Sollecitazioni: N=-20.71 T_z=0.00 M_y=-839.69 T_y=0.00 M_z=118.01 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=357.35 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=51.11 Sfr.=0.33

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 24 SLU
  Sollecitazioni: N=-20.71
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-629.77
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=88.51
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=357.35 $\lambda_{rel,y}$=0.82 $\lambda_{rel,z}$=0.99 $K_{c,y}$=0.89 $K_{c,z}$=0.78
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.04 $\sigma_{m,d}$=38.33 Sfr.=0.25

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=86.60 T_z=283.15 M_y=0.00 T_y=39.79 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.18 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 50 SLU Xl=1.79
  Sollecitazioni: N=4.69 T_z=0.00 M_y=-983.82 T_y=0.00 M_z=118.17 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=58.63 Sfr.=0.38

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=3.57
  Sollecitazioni: N=4.69 T_z=-1101.24 M_y=0.00 T_y=-132.28 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=4.85 Sfr.=0.22

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 24 SLU Xl=1.79
  Sollecitazioni: N=-20.71 T_z=0.00 M_y=-839.69 T_y=0.00 M_z=118.01 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.04 $\sigma_{m,d}$=-51.11 Sfr.=0.33

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.79
  Sollecitazioni: N=4.69 T_z=0.00 M_y=-983.82 T_y=0.00 M_z=118.17 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=58.63 Sfr.=0.38

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-85.17 T_z=283.15 M_y=0.00 T_y=39.79 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.18 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.32 (L/1104) $f_{z,L}$=0.32 (L/1120)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.20 (L/1789) $f_{z,L}$=0.20 (L/1810)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.42 (L/845) $f_{z,L}$=0.42 (L/858)

Asta n. 2031 (-2347 -2348) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU I Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=1.37 T_z=0.00 M_y=-282.08 T_y=0.00 M_z=39.64 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
  L=377.36 $\lambda_{rel,y}$=1.47 $\lambda_{rel,z}$=2.04 $K_{c,y}$=0.43 $K_{c,z}$=0.23
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=98.39 Sfr.=0.34

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=1.37 T_z=299.00 M_y=0.00 T_y=42.02 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=1.37 T_z=0.00 M_y=-282.08 T_y=0.00 M_z=39.64 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=98.39 Sfr.=0.31

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=1.37 T_z=299.00 M_y=0.00 T_y=42.02 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=4.38 Sfr.=0.10

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=1.37 T_z=0.00 M_y=-282.08 T_y=0.00 M_z=39.64 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=98.39 Sfr.=0.31

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 50 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=8.46 T_z=0.00 M_y=-1097.08 T_y=0.00 M_z=131.78 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=377.36 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 $\sigma_{m,d}$=65.38 Sfr.=0.42

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 24 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-10.24 T_z=0.00 M_y=-936.36 T_y=0.00 M_z=131.60 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=377.36 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=56.99 Sfr.=0.37

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 24 SLU
  Sollecitazioni: N=-10.24
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.01 $M_{y,eq}$=-702.27
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=0.00 $M_{z,eq}$=98.70
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=377.36 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.02 $\sigma_{m,d}$=42.75 Sfr.=0.27

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=53.29 T_z=299.00 M_y=0.00 T_y=42.02 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.11 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 50 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=8.46 T_z=0.00 M_y=-1097.08 T_y=0.00 M_z=131.78 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 $\sigma_{m,d}$=65.38 Sfr.=0.42

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=8.47 T_z=1162.90 M_y=0.00 T_y=139.68 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=5.12 Sfr.=0.24

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 24 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-10.24 T_z=0.00 M_y=-936.36 T_y=0.00 M_z=131.60 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.02 $\sigma_{m,d}$=-56.99 Sfr.=0.37

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=8.46 T_z=0.00 M_y=-1097.08 T_y=0.00 M_z=131.78 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=65.38 Sfr.=0.42

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=3.77
  Sollecitazioni: N=-50.55 T_z=-299.00 M_y=0.00 T_y=-42.02 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.11 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.40 (L/937) $f_{z,L}$=0.40 (L/951)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.25 (L/1519) $f_{z,L}$=0.25 (L/1537)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.53 (L/717) $f_{z,L}$=0.52 (L/729)

Asta n. 2031 (-2348 -2349) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU I Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=1.76 T_z=0.00 M_y=-283.56 T_y=0.00 M_z=39.85 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
  L=378.36 $\lambda_{rel,y}$=1.47 $\lambda_{rel,z}$=2.05 $K_{c,y}$=0.42 $K_{c,z}$=0.23
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=98.91 Sfr.=0.34

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=1.76 T_z=299.79 M_y=0.00 T_y=42.13 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=1.76 T_z=0.00 M_y=-283.56 T_y=0.00 M_z=39.85 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=98.91 Sfr.=0.31

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=3.78
  Sollecitazioni: N=1.76 T_z=-299.79 M_y=0.00 T_y=-42.13 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=4.39 Sfr.=0.10

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=1.76 T_z=0.00 M_y=-283.56 T_y=0.00 M_z=39.85 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=98.91 Sfr.=0.31

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 50 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=10.67 T_z=0.00 M_y=-1102.85 T_y=0.00 M_z=132.47 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=378.36 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 $\sigma_{m,d}$=65.72 Sfr.=0.42

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 24 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=0.00 T_z=0.00 M_y=-941.28 T_y=0.00 M_z=132.29 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=378.36 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=57.29 Sfr.=0.37

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 63 SLU
  Sollecitazioni: N=-2.47
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.04 $M_{y,eq}$=-584.78
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.01 $M_{z,eq}$=99.08
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=378.36 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 $\sigma_{m,d}$=36.65 Sfr.=0.23

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=18.98 T_z=299.79 M_y=0.00 T_y=42.13 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.04 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 50 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=10.67 T_z=0.00 M_y=-1102.85 T_y=0.00 M_z=132.47 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 $\sigma_{m,d}$=65.72 Sfr.=0.42

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=3.78
  Sollecitazioni: N=10.67 T_z=-1165.98 M_y=0.00 T_y=-140.05 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=5.14 Sfr.=0.24

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 63 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-2.47 T_z=0.00 M_y=-779.71 T_y=0.00 M_z=132.11 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 $\sigma_{m,d}$=48.87 Sfr.=0.31

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=10.67 T_z=0.00 M_y=-1102.85 T_y=0.00 M_z=132.47 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=65.72 Sfr.=0.42

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 7 SND Xl=3.78

Sollecitazioni: N=-15.46 T_z=-299.79 M_y=0.00 T_y=-42.13 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.03 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.41 (L/930) $f_{Z,L}$=0.40 (L/943)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.25 (L/1507) $f_{Z,L}$=0.25 (L/1525)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.53 (L/712) $f_{Z,L}$=0.52 (L/723)

Asta n. 2031 (-2349 -2350) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU I Xl=1.89
Sollecitazioni: N=1.81 T_z=0.00 M_y=-282.08 T_y=0.00 M_z=39.64 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=377.35 $\lambda_{rel,y}$=1.47 $\lambda_{rel,z}$=2.04 $K_{c,y}$=0.43 $K_{c,z}$=0.23
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=98.39 Sfr.=0.34

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=1.81 T_z=299.00 M_y=0.00 T_y=42.02 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.89
Sollecitazioni: N=1.81 T_z=0.00 M_y=-282.08 T_y=0.00 M_z=39.64 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=98.39 Sfr.=0.31

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=1.81 T_z=299.00 M_y=0.00 T_y=42.02 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=4.38 Sfr.=0.10

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.89
Sollecitazioni: N=1.81 T_z=0.00 M_y=-282.08 T_y=0.00 M_z=39.64 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=98.39 Sfr.=0.31

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 50 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=10.68 T_z=0.00 M_y=-1097.08 T_y=0.00 M_z=131.78 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=377.35 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 $\sigma_{m,d}$=65.38 Sfr.=0.42

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 37 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=0.00 T_z=0.00 M_y=-936.36 T_y=0.00 M_z=131.60 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=377.35 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=56.99 Sfr.=0.37

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 63 SLU
Sollecitazioni: N=-2.23
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.04 $M_{y,eq}$=-581.73
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=0.01 $M_{z,eq}$=98.56
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=377.35 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.00 $\sigma_{m,d}$=36.46 Sfr.=0.23

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=41.73 T_z=299.00 M_y=0.00 T_y=42.02 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.09 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 50 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=10.68 T_z=0.00 M_y=-1097.08 T_y=0.00 M_z=131.78 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 $\sigma_{m,d}$=65.38 Sfr.=0.42

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=10.68 T_z=1162.90 M_y=0.00 T_y=139.68 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=5.12 Sfr.=0.24

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 63 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-2.22 T_z=0.00 M_y=-775.64 T_y=0.00 M_z=131.42 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.00 $\sigma_{m,d}$=48.61 Sfr.=0.31

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.89

Sollecitazioni: N=10.68 T_z=0.00 M_y=-1097.08 T_y=0.00 M_z=131.78 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=65.38 Sfr.=0.42

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=3.77
Sollecitazioni: N=-38.10 T_z=-298.99 M_y=0.00 T_y=-42.02 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.08 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.40 (L/937) $f_{z,L}$=0.40 (L/950)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.25 (L/1518) $f_{z,L}$=0.25 (L/1536)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.53 (L/717) $f_{z,L}$=0.52 (L/728)

Asta n. 2031 (-2350 -2351) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU I Xl=1.89
Sollecitazioni: N=1.48 T_z=0.00 M_y=-283.56 T_y=0.00 M_z=39.85 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=378.36 $\lambda_{rel,y}$=1.47 $\lambda_{rel,z}$=2.05 $K_{c,y}$=0.42 $K_{c,z}$=0.23
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=98.91 Sfr.=0.34

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=1.48 T_z=299.79 M_y=0.00 T_y=42.13 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.89
Sollecitazioni: N=1.48 T_z=0.00 M_y=-283.56 T_y=0.00 M_z=39.85 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=98.91 Sfr.=0.31

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=3.78
Sollecitazioni: N=1.48 T_z=-299.79 M_y=0.00 T_y=-42.13 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=4.39 Sfr.=0.10

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.89
Sollecitazioni: N=1.48 T_z=0.00 M_y=-283.56 T_y=0.00 M_z=39.85 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=98.91 Sfr.=0.31

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 50 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=8.47 T_z=0.00 M_y=-1102.84 T_y=0.00 M_z=132.47 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=378.36 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 $\sigma_{m,d}$=65.72 Sfr.=0.42

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 37 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-9.79 T_z=0.00 M_y=-941.27 T_y=0.00 M_z=132.29 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=378.36 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=57.29 Sfr.=0.37

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 37 SLU
Sollecitazioni: N=-9.79
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.05 $M_{y,eq}$=-705.96
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.01 $M_{z,eq}$=99.22
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=378.36 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.02 $\sigma_{m,d}$=42.97 Sfr.=0.28

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=82.38 T_z=299.79 M_y=0.00 T_y=42.13 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.17 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 50 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=8.47 T_z=0.00 M_y=-1102.84 T_y=0.00 M_z=132.47 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 $\sigma_{m,d}$=65.72 Sfr.=0.42

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=3.78
Sollecitazioni: N=8.47 T_z=-1165.98 M_y=0.00 T_y=-140.05 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=5.14 Sfr.=0.24

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 37 SLU Xl=1.89

Sollecitazioni: N=-9.79 T_z=0.00 M_y=-941.27 T_y=0.00 M_z=132.29 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.02 $\sigma_{m,d}$=-57.29 Sfr.=0.37

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=8.47 T_z=0.00 M_y=-1102.84 T_y=0.00 M_z=132.47 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=65.72 Sfr.=0.42

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=3.78
Sollecitazioni: N=-79.41 T_z=-299.79 M_y=0.00 T_y=-42.13 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.17 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.41 (L/930) $f_{Z,L}$=0.40 (L/943)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.25 (L/1507) $f_{Z,L}$=0.25 (L/1525)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.53 (L/712) $f_{Z,L}$=0.52 (L/723)

Asta n. 2031 (-2351 -2352) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=1.55
Sollecitazioni: N=0.00 T_z=0.00 M_y=-190.81 T_y=0.00 M_z=26.82 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=310.36 $\lambda_{rel,m}$=0.38 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=66.55 Sfr.=0.23

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=0.00 T_z=245.92 M_y=0.00 T_y=34.56 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=3.60 Sfr.=0.08

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.55
Sollecitazioni: N=0.00 T_z=0.00 M_y=-190.81 T_y=0.00 M_z=26.82 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=66.55 Sfr.=0.21

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 50 SLU Xl=1.55
Sollecitazioni: N=4.71 T_z=0.00 M_y=-742.10 T_y=0.00 M_z=89.14 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=310.36 $\lambda_{rel,y}$=0.71 $\lambda_{rel,z}$=0.86 $K_{c,y}$=0.93 $K_{c,z}$=0.87
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=44.22 Sfr.=0.29

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 37 SLU Xl=1.55
Sollecitazioni: N=-20.37 T_z=0.00 M_y=-633.38 T_y=0.00 M_z=89.02 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=310.36 $\lambda_{rel,m}$=0.25 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=38.55 Sfr.=0.25

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 37 SLU
Sollecitazioni: N=-20.37
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.02 $M_{y,eq}$=-475.04
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=0.00 $M_{z,eq}$=66.76
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=310.36 $\lambda_{rel,y}$=0.71 $\lambda_{rel,z}$=0.86 $K_{c,y}$=0.93 $K_{c,z}$=0.87
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.04 $\sigma_{m,d}$=28.91 Sfr.=0.19

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=3.10
Sollecitazioni: N=101.48 T_z=-245.91 M_y=0.00 T_y=-34.56 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.21 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 50 SLU Xl=1.55
Sollecitazioni: N=4.71 T_z=0.00 M_y=-742.10 T_y=0.00 M_z=89.14 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=44.22 Sfr.=0.29

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=4.71 T_z=956.43 M_y=0.00 T_y=114.88 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=4.21 Sfr.=0.19

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 37 SLU Xl=1.55
Sollecitazioni: N=-20.37 T_z=0.00 M_y=-633.38 T_y=0.00 M_z=89.02 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.04 $\sigma_{m,d}$=-38.55 Sfr.=0.25

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.55

Sollecitazioni: N=4.71 T_z=0.00 M_y=-742.10 T_y=0.00 M_z=89.14 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=44.22 Sfr.=0.29

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-99.84 T_z=245.92 M_y=0.00 T_y=34.56 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.21 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.18 (L/1685) $f_{z,L}$=0.18 (L/1710)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.11 (L/2731) $f_{z,L}$=0.11 (L/2763)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.24 (L/1290) $f_{z,L}$=0.24 (L/1310)

Asta n. 2032 (-2211 -2210) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=1.90
Sollecitazioni: N=-1.00 T_z=0.00 M_y=-286.01 T_y=0.00 M_z=30.06 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=380.66 $\lambda_{rel,m}$=0.42 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=95.64 Sfr.=0.33

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
Sollecitazioni: N=-1.00
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-214.51
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=22.55
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=380.66 $\lambda_{rel,y}$=1.48 $\lambda_{rel,z}$=2.06 $K_{c,y}$=0.42 $K_{c,z}$=0.22
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 $\sigma_{m,d}$=71.73 Sfr.=0.25

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1.00 T_z=300.54 M_y=0.00 T_y=31.59 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=4.38 Sfr.=0.10

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.90
Sollecitazioni: N=-1.00 T_z=0.00 M_y=-286.01 T_y=0.00 M_z=30.06 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 $\sigma_{m,d}$=95.64 Sfr.=0.31

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.90
Sollecitazioni: N=-1.00 T_z=0.00 M_y=-286.01 T_y=0.00 M_z=30.06 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=95.64 Sfr.=0.31

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=3.81
Sollecitazioni: N=-1.00 T_z=-300.54 M_y=0.00 T_y=-31.59 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 63 SLU Xl=1.90
Sollecitazioni: N=2.65 T_z=0.00 M_y=-1110.77 T_y=0.00 M_z=94.52 M_x=1.73
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=380.66 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.05 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=63.76 Sfr.=0.42

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 64 SLU Xl=1.90
Sollecitazioni: N=-6.44 T_z=0.00 M_y=-1010.98 T_y=0.00 M_z=84.03 M_x=1.56
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=380.66 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=57.91 Sfr.=0.38

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 64 SLU
Sollecitazioni: N=-6.44
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-758.24
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=63.03
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=380.66 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.05 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 $\sigma_{m,d}$=43.43 Sfr.=0.28

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=190.62 T_z=300.54 M_y=0.00 T_y=31.59 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.40 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 63 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=2.66 T_z=1167.21 M_y=0.00 T_y=99.33 M_z=0.00 M_x=1.73
Resistenze: K_{mod}=0.90

Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 63 SLU Xl=1.90
  Sollecitazioni: N=2.65 T_z=0.00 M_y=-1110.77 T_y=0.00 M_z=94.52 M_x=1.73
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=63.76 Sfr.=0.42

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 63 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=2.66 T_z=1167.21 M_y=0.00 T_y=99.33 M_z=0.00 M_x=1.73
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=5.13 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.06

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 63 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=2.66 T_z=1167.21 M_y=0.00 T_y=99.33 M_z=0.00 M_x=1.73
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=5.13 Sfr.=0.24

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 64 SLU Xl=1.90
  Sollecitazioni: N=-6.44 T_z=0.00 M_y=-1010.98 T_y=0.00 M_z=84.03 M_x=1.56
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 $\sigma_{m,d}$=57.91 Sfr.=0.38

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 63 SLU Xl=1.90
  Sollecitazioni: N=2.65 T_z=0.00 M_y=-1110.77 T_y=0.00 M_z=94.52 M_x=1.73
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=63.76 Sfr.=0.42

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=3.81
  Sollecitazioni: N=-192.63 T_z=-300.54 M_y=0.00 T_y=-31.59 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.40 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.41 (L/924) $f_{Z,L}$=0.41 (L/931)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.25 (L/1498) $f_{Z,L}$=0.25 (L/1506)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.54 (L/707) $f_{Z,L}$=0.53 (L/713)

Asta n. 2032 (-2212 -2211) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU I Xl=1.90
  Sollecitazioni: N=40.43 T_z=0.00 M_y=-284.30 T_y=0.00 M_z=29.88 M_x=-2.92
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
  L=379.14 $\lambda_{rel,y}$=1.47 $\lambda_{rel,z}$=2.05 $K_{c,y}$=0.42 $K_{c,z}$=0.23
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.28 $\sigma_{m,d}$=95.07 Sfr.=0.33

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU I Xl=3.79
  Sollecitazioni: N=40.43 T_z=-299.74 M_y=0.00 T_y=-31.50 M_z=0.00 M_x=-2.92
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.28 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=40.42 T_z=300.15 M_y=0.00 T_y=31.55 M_z=0.00 M_x=-2.92
  Resistenze: K_{fi}=1.25
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.90
  Sollecitazioni: N=40.43 T_z=0.00 M_y=-284.30 T_y=0.00 M_z=29.88 M_x=-2.92
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.28 $\sigma_{m,d}$=95.07 Sfr.=0.31

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=40.42 T_z=300.15 M_y=0.00 T_y=31.55 M_z=0.00 M_x=-2.92
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=4.38 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=40.42 T_z=300.15 M_y=0.00 T_y=31.55 M_z=0.00 M_x=-2.92
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=4.38 Sfr.=0.10

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.90
  Sollecitazioni: N=40.43 T_z=0.00 M_y=-284.30 T_y=0.00 M_z=29.88 M_x=-2.92
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=95.07 Sfr.=0.30

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 63 SLU Xl=1.90
  Sollecitazioni: N=75.26 T_z=0.00 M_y=-1104.40 T_y=0.00 M_z=93.98 M_x=-10.17
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17

L=379.14 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.05 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.16 $\sigma_{m,d}$=63.39 Sfr.=0.42

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 1 SND Xl=1.90
Sollecitazioni: N=-368.69 T_z=0.00 M_y=-284.30 T_y=0.00 M_z=29.88 M_x=-3.07
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=379.14 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=16.68 Sfr.=0.09

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 1 SND
Sollecitazioni: N=-368.69
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-213.23
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=22.41
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=379.14 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.05 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.77 $\sigma_{m,d}$=12.51 Sfr.=0.07

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=3.79
Sollecitazioni: N=449.54 T_z=-299.74 M_y=0.00 T_y=-31.50 M_z=0.00 M_x=-3.07
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.94 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 63 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=75.26 T_z=1166.03 M_y=0.00 T_y=99.22 M_z=0.00 M_x=-10.17
Resistenze: K_{mod}=0.90
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 63 SLU Xl=1.90
Sollecitazioni: N=75.26 T_z=0.00 M_y=-1104.40 T_y=0.00 M_z=93.98 M_x=-10.17
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.16 $\sigma_{m,d}$=63.39 Sfr.=0.42

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 63 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=75.26 T_z=1166.03 M_y=0.00 T_y=99.22 M_z=0.00 M_x=-10.17
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=5.12 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.06

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 63 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=75.26 T_z=1166.03 M_y=0.00 T_y=99.22 M_z=0.00 M_x=-10.17
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=5.12 Sfr.=0.24

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 1 SND Xl=1.90
Sollecitazioni: N=-368.69 T_z=0.00 M_y=-284.30 T_y=0.00 M_z=29.88 M_x=-3.07
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.77 $\sigma_{m,d}$=-16.68 Sfr.=0.09

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 63 SLU Xl=1.90
Sollecitazioni: N=75.26 T_z=0.00 M_y=-1104.40 T_y=0.00 M_z=93.98 M_x=-10.17
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=63.39 Sfr.=0.41

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-368.69 T_z=300.15 M_y=0.00 T_y=31.55 M_z=0.00 M_x=-3.07
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.77 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.41 (L/933) $f_{Z,L}$=0.40 (L/940)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.25 (L/1513) $f_{Z,L}$=0.25 (L/1522)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.53 (L/714) $f_{Z,L}$=0.53 (L/720)

Asta n. 2033 (-2194 -2195) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 75 SLU I Xl=2.14
Sollecitazioni: N=-21.85 T_z=0.00 M_y=-402.83 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=428.01 $\lambda_{rel,m}$=0.44 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=117.52 Sfr.=0.43

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
Sollecitazioni: N=-21.85
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-302.12
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=428.01 $\lambda_{rel,y}$=1.66 $\lambda_{rel,z}$=2.31 $K_{c,y}$=0.34 $K_{c,z}$=0.18
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.15 $\sigma_{m,d}$=88.14 Sfr.=0.32

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.00

Sollecitazioni: N=-21.85 T_z=376.47 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=5.46 Sfr.=0.12

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=2.14
Sollecitazioni: N=-21.85 T_z=0.00 M_y=-402.83 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.15 $\sigma_{m,d}$=-117.52 Sfr.=0.39

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=2.14
Sollecitazioni: N=-21.85 T_z=0.00 M_y=-402.83 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=117.52 Sfr.=0.39

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=4.28
Sollecitazioni: N=-21.85 T_z=-376.47 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.15 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 1 SND Xl=2.14
Sollecitazioni: N=87.66 T_z=0.00 M_y=-402.83 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=1.03
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
L=428.01 $\lambda_{rel,y}$=0.98 $\lambda_{rel,z}$=1.18 $K_{c,y}$=0.78 $K_{c,z}$=0.62
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.18 $\sigma_{m,d}$=20.98 Sfr.=0.12

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 13 SLU Xl=2.14
Sollecitazioni: N=-57.54 T_z=0.00 M_y=-1349.14 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=1.03
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=428.01 $\lambda_{rel,m}$=0.29 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=70.27 Sfr.=0.53

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 63 SLU Xl=2.14
Sollecitazioni: N=-67.34 T_z=0.00 M_y=-1577.57 T_y=0.00 M_z=31.44 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=428.01 $\lambda_{rel,m}$=0.29 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=84.13 Sfr.=0.56

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 63 SLU
Sollecitazioni: N=-67.34
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-1183.17
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=0.00 $M_{z,eq}$=23.58
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=428.01 $\lambda_{rel,y}$=0.98 $\lambda_{rel,z}$=1.18 $K_{c,y}$=0.78 $K_{c,z}$=0.62
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.14 $\sigma_{m,d}$=63.10 Sfr.=0.42

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=87.67 T_z=376.47 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=1.03
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.18 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 49 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-28.07 T_z=549.27 M_y=0.00 T_y=-48.98 M_z=0.00 M_x=1.38
Resistenze: K_{mod}=0.90
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 1 SND Xl=2.14
Sollecitazioni: N=87.66 T_z=0.00 M_y=-402.83 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=1.03
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.18 $\sigma_{m,d}$=20.98 Sfr.=0.12

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 13 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-57.53 T_z=1260.85 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=1.03
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=5.52 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.08

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 63 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-67.34 T_z=1474.33 M_y=0.00 T_y=29.39 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=6.45 Sfr.=0.30

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 63 SLU Xl=2.14
Sollecitazioni: N=-67.34 T_z=0.00 M_y=-1577.57 T_y=0.00 M_z=31.44 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.14 $\sigma_{m,d}$=-84.13 Sfr.=0.56

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 63 SLU Xl=2.14
Sollecitazioni: N=-67.34 T_z=0.00 M_y=-1577.57 T_y=0.00 M_z=31.44 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=84.13 Sfr.=0.56

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=4.28
  Sollecitazioni: N=-131.37 T_z=-376.47 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=1.03
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.27 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.73 (L/583)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.46 (L/939)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.96 (L/447)

Asta n. 2033 (-2195 -2196) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 75 SLU I Xl=1.62
  Sollecitazioni: N=-78.06 T_z=0.00 M_y=-231.56 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=324.51 $\lambda_{rel,m}$=0.39 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=67.55 Sfr.=0.24

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
  Sollecitazioni: N=-78.06
  [Par.] $M_{y,sx}$=-0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-173.67
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=324.51 $\lambda_{rel,y}$=1.26 $\lambda_{rel,z}$=1.75 $K_{c,y}$=0.55 $K_{c,z}$=0.30
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.54 $\sigma_{m,d}$=50.66 Sfr.=0.19

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=3.25
  Sollecitazioni: N=-78.06 T_z=-285.43 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=4.14 Sfr.=0.09

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.62
  Sollecitazioni: N=-78.06 T_z=0.00 M_y=-231.56 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.54 $\sigma_{m,d}$=-67.55 Sfr.=0.23

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.62
  Sollecitazioni: N=-78.06 T_z=0.00 M_y=-231.56 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=67.55 Sfr.=0.23

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-78.06 T_z=285.43 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.54 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 7 SND Xl=1.62
  Sollecitazioni: N=28.85 T_z=0.00 M_y=-231.56 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
  L=324.51 $\lambda_{rel,y}$=0.75 $\lambda_{rel,z}$=0.89 $K_{c,y}$=0.92 $K_{c,z}$=0.84
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.06 $\sigma_{m,d}$=12.06 Sfr.=0.07

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 13 SLU Xl=1.62
  Sollecitazioni: N=-176.03 T_z=0.00 M_y=-775.54 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=324.51 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=40.39 Sfr.=0.31

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 63 SLU Xl=1.62
  Sollecitazioni: N=-167.34 T_z=0.00 M_y=-906.85 T_y=0.00 M_z=18.08 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=324.51 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=48.36 Sfr.=0.32

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 63 SLU
  Sollecitazioni: N=-167.34
  [Par.] $M_{y,sx}$=-0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-680.14
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=13.56
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=324.51 $\lambda_{rel,y}$=0.75 $\lambda_{rel,z}$=0.89 $K_{c,y}$=0.92 $K_{c,z}$=0.84
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.35 $\sigma_{m,d}$=36.27 Sfr.=0.24

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=3.25
  Sollecitazioni: N=28.85 T_z=-285.43 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.06 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 7 SND Xl=1.62

Sollecitazioni: N=28.85 T_z=0.00 M_y=-231.56 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.06 $\sigma_{m,d}$=12.06 Sfr.=0.07

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 63 SLU Xl=3.25
Sollecitazioni: N=-167.34 T_z=-1117.81 M_y=0.00 T_y=-22.28 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=4.89 Sfr.=0.23

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 63 SLU Xl=1.62
Sollecitazioni: N=-167.34 T_z=0.00 M_y=-906.85 T_y=0.00 M_z=18.08 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.35 $\sigma_{m,d}$=-48.36 Sfr.=0.32

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 63 SLU Xl=1.62
Sollecitazioni: N=-167.34 T_z=0.00 M_y=-906.85 T_y=0.00 M_z=18.08 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=48.36 Sfr.=0.32

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 13 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-176.03 T_z=955.96 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.37 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.24 (L/1338)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.15 (L/2155)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.32 (L/1027)

Asta n. 2033 (-2196 -2197) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 75 SLU I Xl=2.05
Sollecitazioni: N=-38.75 T_z=0.00 M_y=-368.35 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=409.28 $\lambda_{rel,m}$=0.43 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=107.46 Sfr.=0.39

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
Sollecitazioni: N=-38.75
[Par.] $M_{y,sx}$=-0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-276.26
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=409.28 $\lambda_{rel,y}$=1.59 $\lambda_{rel,z}$=2.21 $K_{c,y}$=0.37 $K_{c,z}$=0.19
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.27 $\sigma_{m,d}$=80.59 Sfr.=0.30

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-38.75 T_z=360.00 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=5.22 Sfr.=0.12

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=2.05
Sollecitazioni: N=-38.75 T_z=0.00 M_y=-368.35 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.27 $\sigma_{m,d}$=-107.46 Sfr.=0.36

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=2.05
Sollecitazioni: N=-38.75 T_z=0.00 M_y=-368.35 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=107.46 Sfr.=0.36

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=4.09
Sollecitazioni: N=-38.75 T_z=-360.00 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.27 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 7 SND Xl=2.05
Sollecitazioni: N=51.43 T_z=0.00 M_y=-368.35 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
L=409.28 $\lambda_{rel,y}$=0.94 $\lambda_{rel,z}$=1.13 $K_{c,y}$=0.81 $K_{c,z}$=0.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.11 $\sigma_{m,d}$=19.18 Sfr.=0.11

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 13 SLU Xl=2.05
Sollecitazioni: N=-100.80 T_z=0.00 M_y=-1233.65 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=1.06
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=409.28 $\lambda_{rel,m}$=0.29 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=64.25 Sfr.=0.49

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 63 SLU Xl=2.05
Sollecitazioni: N=-86.89 T_z=0.00 M_y=-1442.52 T_y=0.00 M_z=28.75 M_x=1.17

Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=409.28 $\lambda_{rel,m}$=0.29 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=76.93 Sfr.=0.51

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 63 SLU
Sollecitazioni: N=-86.89
[Par.] $M_{y,sx}$=-0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-1081.89
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=21.56
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=409.28 $\lambda_{rel,y}$=0.94 $\lambda_{rel,z}$=1.13 $K_{c,y}$=0.81 $K_{c,z}$=0.66
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.18 $\sigma_{m,d}$=57.70 Sfr.=0.39

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=51.43 T_z=360.00 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.11 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 13 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-100.79 T_z=1205.68 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=1.06
Resistenze: K_{mod}=0.80
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 7 SND Xl=2.05
Sollecitazioni: N=51.43 T_z=0.00 M_y=-368.35 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.11 $\sigma_{m,d}$=19.18 Sfr.=0.11

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 63 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-86.89 T_z=1409.81 M_y=0.00 T_y=28.10 M_z=0.00 M_x=1.17
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=6.17 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.08

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 63 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-86.89 T_z=1409.81 M_y=0.00 T_y=28.10 M_z=0.00 M_x=1.17
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=6.17 Sfr.=0.28

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 63 SLU Xl=2.05
Sollecitazioni: N=-86.89 T_z=0.00 M_y=-1442.52 T_y=0.00 M_z=28.75 M_x=1.17
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.18 $\sigma_{m,d}$=-76.93 Sfr.=0.51

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 63 SLU Xl=2.05
Sollecitazioni: N=-86.89 T_z=0.00 M_y=-1442.52 T_y=0.00 M_z=28.75 M_x=1.17
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=76.93 Sfr.=0.51

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 50 SLU Xl=4.09
Sollecitazioni: N=-115.35 T_z=-1001.54 M_y=0.00 T_y=28.10 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.24 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.61 (L/667)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.38 (L/1074)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.80 (L/512)

Asta n. 2033 (-2197 -2198) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 75 SLU I Xl=0.88
Sollecitazioni: N=-7.28 T_z=0.00 M_y=-67.69 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=175.45 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=19.75 Sfr.=0.07

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
Sollecitazioni: N=-7.28
[Par.] $M_{y,sx}$=-0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-50.77
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=175.45 $\lambda_{rel,y}$=0.68 $\lambda_{rel,z}$=0.95 $K_{c,y}$=0.94 $K_{c,z}$=0.81
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.05 $\sigma_{m,d}$=14.81 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=1.75
Sollecitazioni: N=-7.28 T_z=-154.32 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=2.24 Sfr.=0.05

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.88

Sollecitazioni: N=-7.28 T_z=0.00 M_y=-67.69 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.05 $\sigma_{m,d}$=-19.75 Sfr.=0.07

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.88
Sollecitazioni: N=-7.28 T_z=0.00 M_y=-67.69 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=19.75 Sfr.=0.07

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-7.28 T_z=154.32 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.05 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 62 SLU Xl=0.88
Sollecitazioni: N=3.25 T_z=0.00 M_y=-226.70 T_y=0.00 M_z=8.81 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=175.45 $\lambda_{rel,y}$=0.40 $\lambda_{rel,z}$=0.48 $K_{c,y}$=0.99 $K_{c,z}$=0.98
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=12.36 Sfr.=0.08

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 13 SLU Xl=0.88
Sollecitazioni: N=-14.93 T_z=0.00 M_y=-226.70 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=175.45 $\lambda_{rel,m}$=0.19 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=11.81 Sfr.=0.09

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 63 SLU Xl=0.88
Sollecitazioni: N=-5.47 T_z=0.00 M_y=-265.08 T_y=0.00 M_z=5.28 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=175.45 $\lambda_{rel,m}$=0.19 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=14.14 Sfr.=0.09

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 63 SLU
Sollecitazioni: N=-5.47
[Par.] $M_{y,sx}$=-0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-198.81
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=3.96
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=175.45 $\lambda_{rel,y}$=0.40 $\lambda_{rel,z}$=0.48 $K_{c,y}$=0.99 $K_{c,z}$=0.98
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 $\sigma_{m,d}$=10.60 Sfr.=0.07

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=37.82 T_z=154.32 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.08 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 62 SLU Xl=0.88
Sollecitazioni: N=3.25 T_z=0.00 M_y=-226.70 T_y=0.00 M_z=8.81 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=12.36 Sfr.=0.08

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 63 SLU Xl=1.75
Sollecitazioni: N=-5.47 T_z=-604.36 M_y=0.00 T_y=-12.05 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=2.64 Sfr.=0.12

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 63 SLU Xl=0.88
Sollecitazioni: N=-5.47 T_z=0.00 M_y=-265.08 T_y=0.00 M_z=5.28 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 $\sigma_{m,d}$=-14.14 Sfr.=0.09

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 63 SLU Xl=0.88
Sollecitazioni: N=-5.47 T_z=0.00 M_y=-265.08 T_y=0.00 M_z=5.28 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=14.14 Sfr.=0.09

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 7 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-52.38 T_z=154.32 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.11 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.02 (L/8458)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/13678)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.03 (L/6489)

Asta n. 2034 (-2354 -2355) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU I Xl=1.79

Sollecitazioni: N=1.07 T_z=0.00 M_y=-252.96 T_y=0.00 M_z=35.55 M_x=1.04
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=357.35 $\lambda_{rel,y}$=1.39 $\lambda_{rel,z}$=1.93 $K_{c,y}$=0.47 $K_{c,z}$=0.25
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=88.23 Sfr.=0.30

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=1.07 T_z=283.15 M_y=0.00 T_y=39.79 M_z=0.00 M_x=1.04
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=1.07 T_z=283.15 M_y=0.00 T_y=39.79 M_z=0.00 M_x=1.04
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.79
Sollecitazioni: N=1.07 T_z=0.00 M_y=-252.96 T_y=0.00 M_z=35.55 M_x=1.04
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=88.23 Sfr.=0.28

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=3.57
Sollecitazioni: N=1.07 T_z=-283.15 M_y=0.00 T_y=-39.79 M_z=0.00 M_x=1.04
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=4.15 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=3.57
Sollecitazioni: N=1.07 T_z=-283.15 M_y=0.00 T_y=-39.79 M_z=0.00 M_x=1.04
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=4.15 Sfr.=0.09

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.79
Sollecitazioni: N=1.07 T_z=0.00 M_y=-252.96 T_y=0.00 M_z=35.55 M_x=1.04
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=88.23 Sfr.=0.28

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 13 SLU Xl=1.79
Sollecitazioni: N=2.51 T_z=0.00 M_y=-839.69 T_y=0.00 M_z=118.01 M_x=3.21
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,t}$=105.93
L=357.35 $\lambda_{rel,y}$=0.82 $\lambda_{rel,z}$=0.99 $K_{c,y}$=0.89 $K_{c,z}$=0.78
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=51.11 Sfr.=0.37

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 50 SLU Xl=1.79
Sollecitazioni: N=0.00 T_z=0.00 M_y=-983.82 T_y=0.00 M_z=118.17 M_x=3.80
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=357.35 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=58.63 Sfr.=0.38

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 24 SLU
Sollecitazioni: N=-13.61
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-629.77
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=88.51
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=357.35 $\lambda_{rel,y}$=0.82 $\lambda_{rel,z}$=0.99 $K_{c,y}$=0.89 $K_{c,z}$=0.78
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.03 $\sigma_{m,d}$=38.33 Sfr.=0.25

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=82.47 T_z=283.15 M_y=0.00 T_y=39.79 M_z=0.00 M_x=1.08
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.17 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=0.00 T_z=1101.24 M_y=0.00 T_y=132.28 M_z=0.00 M_x=3.80
Resistenze: K_{mod}=0.90
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 13 SLU Xl=1.79
Sollecitazioni: N=2.51 T_z=0.00 M_y=-839.69 T_y=0.00 M_z=118.01 M_x=3.21
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=105.93 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=51.11 Sfr.=0.37

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 50 SLU Xl=3.57
Sollecitazioni: N=0.00 T_z=-1101.24 M_y=0.00 T_y=-132.28 M_z=0.00 M_x=3.80
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=4.85 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=3.57
Sollecitazioni: N=0.00 T_z=-1101.24 M_y=0.00 T_y=-132.28 M_z=0.00 M_x=3.80
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=4.85 Sfr.=0.22

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 24 SLU Xl=1.79
  Sollecitazioni: N=-13.61 T_z=0.00 M_y=-839.69 T_y=0.00 M_z=118.01 M_x=3.21
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.03 $\sigma_{m,d}$=-51.11 Sfr.=0.33

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.79
  Sollecitazioni: N=0.00 T_z=0.00 M_y=-983.82 T_y=0.00 M_z=118.17 M_x=3.80
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=58.63 Sfr.=0.38

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-80.33 T_z=283.15 M_y=0.00 T_y=39.79 M_z=0.00 M_x=1.08
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.17 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.32 (L/1104) $f_{Z,L}$=0.32 (L/1120)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.20 (L/1789) $f_{Z,L}$=0.20 (L/1810)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.42 (L/845) $f_{Z,L}$=0.42 (L/858)

Asta n. 2034 (-2355 -2356) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU I Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=1.40 T_z=0.00 M_y=-282.08 T_y=0.00 M_z=39.64 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
  L=377.36 $\lambda_{rel,y}$=1.47 $\lambda_{rel,z}$=2.04 $K_{c,y}$=0.43 $K_{c,z}$=0.23
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=98.39 Sfr.=0.34

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=1.40 T_z=299.00 M_y=0.00 T_y=42.02 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=1.40 T_z=0.00 M_y=-282.08 T_y=0.00 M_z=39.64 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=98.39 Sfr.=0.31

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=1.40 T_z=299.00 M_y=0.00 T_y=42.02 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=4.38 Sfr.=0.10

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=1.40 T_z=0.00 M_y=-282.08 T_y=0.00 M_z=39.64 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=98.39 Sfr.=0.31

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 13 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=2.97 T_z=0.00 M_y=-936.36 T_y=0.00 M_z=131.60 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,t}$=105.93
  L=377.36 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=56.99 Sfr.=0.41

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 50 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=0.00 T_z=0.00 M_y=-1097.08 T_y=0.00 M_z=131.78 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=377.36 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=65.38 Sfr.=0.42

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 24 SLU
  Sollecitazioni: N=-6.37
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.01 $M_{y,eq}$=-702.27
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=0.00 $M_{z,eq}$=98.70
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=377.36 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 $\sigma_{m,d}$=42.75 Sfr.=0.27

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=52.85 T_z=299.00 M_y=0.00 T_y=42.02 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.11 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 13 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=2.97 T_z=0.00 M_y=-936.36 T_y=0.00 M_z=131.60 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=105.93 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=56.99 Sfr.=0.41

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=0.00 T_z=1162.91 M_y=0.00 T_y=139.68 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=5.12 Sfr.=0.24

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 24 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-6.37 T_z=0.00 M_y=-936.36 T_y=0.00 M_z=131.60 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 $\sigma_{m,d}$=56.99 Sfr.=0.37

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=0.00 T_z=0.00 M_y=-1097.08 T_y=0.00 M_z=131.78 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=65.38 Sfr.=0.42

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=3.77
  Sollecitazioni: N=-50.06 T_z=-299.00 M_y=0.00 T_y=-42.02 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.10 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.40 (L/937) $f_{Z,L}$=0.40 (L/951)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.25 (L/1519) $f_{Z,L}$=0.25 (L/1537)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.53 (L/717) $f_{Z,L}$=0.52 (L/729)

Asta n. 2034 (-2356 -2357) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU I Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=1.55 T_z=0.00 M_y=-283.56 T_y=0.00 M_z=39.85 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
  L=378.36 $\lambda_{rel,y}$=1.47 $\lambda_{rel,z}$=2.05 $K_{c,y}$=0.42 $K_{c,z}$=0.23
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=98.91 Sfr.=0.34

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=1.55 T_z=299.79 M_y=0.00 T_y=42.13 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=1.55 T_z=0.00 M_y=-283.56 T_y=0.00 M_z=39.85 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=98.91 Sfr.=0.31

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=3.78
  Sollecitazioni: N=1.55 T_z=-299.80 M_y=0.00 T_y=-42.13 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=4.39 Sfr.=0.10

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=1.55 T_z=0.00 M_y=-283.56 T_y=0.00 M_z=39.85 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=98.91 Sfr.=0.31

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 13 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=3.01 T_z=0.00 M_y=-941.28 T_y=0.00 M_z=132.29 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,t}$=105.93
  L=378.36 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=57.29 Sfr.=0.41

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 50 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-1.85 T_z=0.00 M_y=-1102.85 T_y=0.00 M_z=132.47 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=378.36 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=65.72 Sfr.=0.42

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 50 SLU
  Sollecitazioni: N=-1.86
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.06 $M_{y,eq}$=-827.14
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.01 $M_{z,eq}$=99.35
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=378.36 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.00 $\sigma_{m,d}$=49.29 Sfr.=0.32

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=17.96 T_z=299.79 M_y=0.00 T_y=42.13 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.04 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 13 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=3.01 T_z=0.00 M_y=-941.28 T_y=0.00 M_z=132.29 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=105.93 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=57.29 Sfr.=0.41

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=3.78
  Sollecitazioni: N=-1.86 T_z=-1165.99 M_y=0.00 T_y=-140.05 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=5.14 Sfr.=0.24

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 50 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-1.85 T_z=0.00 M_y=-1102.85 T_y=0.00 M_z=132.47 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.00 $\sigma_{m,d}$=65.72 Sfr.=0.42

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-1.85 T_z=0.00 M_y=-1102.85 T_y=0.00 M_z=132.47 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=65.72 Sfr.=0.42

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 7 SND Xl=3.78
  Sollecitazioni: N=-14.87 T_z=-299.80 M_y=0.00 T_y=-42.13 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.03 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.41 (L/930) $f_{Z,L}$=0.40 (L/943)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.25 (L/1507) $f_{Z,L}$=0.25 (L/1525)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.53 (L/712) $f_{Z,L}$=0.52 (L/723)

Asta n. 2034 (-2357 -2358) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU I Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=1.76 T_z=0.00 M_y=-282.08 T_y=0.00 M_z=39.64 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
  L=377.35 $\lambda_{rel,y}$=1.47 $\lambda_{rel,z}$=2.04 $K_{c,y}$=0.43 $K_{c,z}$=0.23
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=98.39 Sfr.=0.34

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=1.76 T_z=299.00 M_y=0.00 T_y=42.02 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=1.76 T_z=0.00 M_y=-282.08 T_y=0.00 M_z=39.64 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=98.39 Sfr.=0.31

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=1.76 T_z=299.00 M_y=0.00 T_y=42.02 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=4.38 Sfr.=0.10

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=1.76 T_z=0.00 M_y=-282.08 T_y=0.00 M_z=39.64 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=98.39 Sfr.=0.31

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 13 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=3.49 T_z=0.00 M_y=-936.36 T_y=0.00 M_z=131.60 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,t}$=105.93
  L=377.35 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=56.99 Sfr.=0.41

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 50 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-1.87 T_z=0.00 M_y=-1097.08 T_y=0.00 M_z=131.78 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=377.35 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=65.38 Sfr.=0.42

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 50 SLU
  Sollecitazioni: N=-1.87
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.06 $M_{y,eq}$=-822.81
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=0.01 $M_{z,eq}$=98.83
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=377.35 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.00 $\sigma_{m,d}$=49.03 Sfr.=0.32

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=38.33 T_z=299.00 M_y=0.00 T_y=42.02 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.08 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 13 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=3.49 T_z=0.00 M_y=-936.36 T_y=0.00 M_z=131.60 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=105.93 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=56.99 Sfr.=0.41

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-1.87 T_z=1162.90 M_y=0.00 T_y=139.68 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=5.12 Sfr.=0.24

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 50 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-1.87 T_z=0.00 M_y=-1097.08 T_y=0.00 M_z=131.78 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.00 $\sigma_{m,d}$=65.38 Sfr.=0.42

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-1.87 T_z=0.00 M_y=-1097.08 T_y=0.00 M_z=131.78 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=65.38 Sfr.=0.42

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=3.77
  Sollecitazioni: N=-34.80 T_z=-298.99 M_y=0.00 T_y=-42.02 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.07 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.40 (L/937) $f_{Z,L}$=0.40 (L/950)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.25 (L/1518) $f_{Z,L}$=0.25 (L/1536)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.53 (L/717) $f_{Z,L}$=0.52 (L/728)

Asta n. 2034 (-2358 -2359) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU I Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=1.83 T_z=0.00 M_y=-283.56 T_y=0.00 M_z=39.85 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
  L=378.36 $\lambda_{rel,y}$=1.47 $\lambda_{rel,z}$=2.05 $K_{c,y}$=0.42 $K_{c,z}$=0.23
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=98.91 Sfr.=0.34

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=1.83 T_z=299.79 M_y=0.00 T_y=42.13 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=1.83 T_z=0.00 M_y=-283.56 T_y=0.00 M_z=39.85 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=98.91 Sfr.=0.31

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=3.78
  Sollecitazioni: N=1.83 T_z=-299.79 M_y=0.00 T_y=-42.13 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=4.39 Sfr.=0.10

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=1.83 T_z=0.00 M_y=-283.56 T_y=0.00 M_z=39.85 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=98.91 Sfr.=0.31

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 13 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=3.93 T_z=0.00 M_y=-941.28 T_y=0.00 M_z=132.29 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,t}$=105.93
  L=378.36 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=57.29 Sfr.=0.41

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 50 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=0.00 T_z=0.00 M_y=-1102.85 T_y=0.00 M_z=132.47 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=378.36 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=65.72 Sfr.=0.42

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 37 SLU
  Sollecitazioni: N=-5.31

[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.04 $M_{y,eq}$=-705.96
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.01 $M_{z,eq}$=99.22
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=378.36 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 $\sigma_{m,d}$=42.97 Sfr.=0.28

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=77.26 T_z=299.79 M_y=0.00 T_y=42.13 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.16 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 13 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=3.93 T_z=0.00 M_y=-941.28 T_y=0.00 M_z=132.29 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=105.93 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=57.29 Sfr.=0.41

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=3.78
Sollecitazioni: N=0.00 T_z=-1165.98 M_y=0.00 T_y=-140.05 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=5.14 Sfr.=0.24

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 37 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-5.31 T_z=0.00 M_y=-941.28 T_y=0.00 M_z=132.29 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 $\sigma_{m,d}$=57.29 Sfr.=0.37

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=0.00 T_z=0.00 M_y=-1102.85 T_y=0.00 M_z=132.47 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=65.72 Sfr.=0.42

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=3.78
Sollecitazioni: N=-73.60 T_z=-299.79 M_y=0.00 T_y=-42.13 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.15 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.41 (L/930) $f_{Z,L}$=0.40 (L/943)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.25 (L/1508) $f_{Z,L}$=0.25 (L/1525)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.53 (L/712) $f_{Z,L}$=0.52 (L/723)

Asta n. 2034 (-2359 -2360) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU I Xl=1.55
Sollecitazioni: N=1.27 T_z=0.00 M_y=-190.81 T_y=0.00 M_z=26.82 M_x=-1.09
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=310.36 $\lambda_{rel,y}$=1.20 $\lambda_{rel,z}$=1.68 $K_{c,y}$=0.60 $K_{c,z}$=0.33
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=66.55 Sfr.=0.23

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU I Xl=3.10
Sollecitazioni: N=1.27 T_z=-245.91 M_y=0.00 T_y=-34.56 M_z=0.00 M_x=-1.09
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=1.27 T_z=245.91 M_y=0.00 T_y=34.56 M_z=0.00 M_x=-1.09
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.55
Sollecitazioni: N=1.27 T_z=0.00 M_y=-190.81 T_y=0.00 M_z=26.82 M_x=-1.09
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=66.55 Sfr.=0.21

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=1.27 T_z=245.91 M_y=0.00 T_y=34.56 M_z=0.00 M_x=-1.09
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=3.60 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=1.27 T_z=245.91 M_y=0.00 T_y=34.56 M_z=0.00 M_x=-1.09
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=3.60 Sfr.=0.08

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.55
Sollecitazioni: N=1.27 T_z=0.00 M_y=-190.81 T_y=0.00 M_z=26.82 M_x=-1.09
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=66.55 Sfr.=0.21

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 13 SLU Xl=1.55
  Sollecitazioni: N=2.94 T_z=0.00 M_y=-633.38 T_y=0.00 M_z=89.02 M_x=-3.56
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,t}$=105.93
  L=310.36 $\lambda_{rel,y}$=0.71 $\lambda_{rel,z}$=0.86 $K_{c,y}$=0.93 $K_{c,z}$=0.87
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=38.55 Sfr.=0.28

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 50 SLU Xl=1.55
  Sollecitazioni: N=0.00 T_z=0.00 M_y=-742.10 T_y=0.00 M_z=89.14 M_x=-4.23
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=310.36 $\lambda_{rel,m}$=0.25 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=44.22 Sfr.=0.29

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 37 SLU
  Sollecitazioni: N=-13.18
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.03 $M_{y,eq}$=-475.03
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=0.00 $M_{z,eq}$=66.76
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=310.36 $\lambda_{rel,y}$=0.71 $\lambda_{rel,z}$=0.86 $K_{c,y}$=0.93 $K_{c,z}$=0.87
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.03 $\sigma_{m,d}$=28.91 Sfr.=0.19

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=3.10
  Sollecitazioni: N=93.96 T_z=-245.91 M_y=0.00 T_y=-34.56 M_z=0.00 M_x=-1.20
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.20 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 50 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=0.00 T_z=956.43 M_y=0.00 T_y=114.88 M_z=0.00 M_x=-4.23
  Resistenze: K_{mod}=0.90
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 13 SLU Xl=1.55
  Sollecitazioni: N=2.94 T_z=0.00 M_y=-633.38 T_y=0.00 M_z=89.02 M_x=-3.56
  Resistenze: K_{mod}=0.80 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=105.93 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=38.55 Sfr.=0.28

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 50 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=0.00 T_z=956.43 M_y=0.00 T_y=114.88 M_z=0.00 M_x=-4.23
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=4.21 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.04

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=0.00 T_z=956.43 M_y=0.00 T_y=114.88 M_z=0.00 M_x=-4.23
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=4.21 Sfr.=0.19

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 37 SLU Xl=1.55
  Sollecitazioni: N=-13.18 T_z=0.00 M_y=-633.38 T_y=0.00 M_z=89.02 M_x=-3.54
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.03 $\sigma_{m,d}$=-38.55 Sfr.=0.25

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.55
  Sollecitazioni: N=0.00 T_z=0.00 M_y=-742.10 T_y=0.00 M_z=89.14 M_x=-4.23
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=44.22 Sfr.=0.29

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-91.42 T_z=245.91 M_y=0.00 T_y=34.56 M_z=0.00 M_x=-1.20
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.19 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.18 (L/1685) $f_{Z,L}$=0.18 (L/1709)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.11 (L/2732) $f_{Z,L}$=0.11 (L/2764)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.24 (L/1290) $f_{Z,L}$=0.24 (L/1309)

Asta n. 2035 (275 276) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=1.90
  Sollecitazioni: N=-207.94 T_z=0.00 M_y=-229.97 T_y=0.00 M_z=-24.17 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=380.66 $\lambda_{rel,m}$=0.42 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=76.91 Sfr.=0.27

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
  Sollecitazioni: N=-207.94
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-172.48
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=0.00 $M_{z,eq}$=0.00

Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=380.66 $\lambda_{rel,y}$=1.48 $\lambda_{rel,z}$=2.06 $K_{c,y}$=0.42 $K_{c,z}$=0.22
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.44 $\sigma_{m,d}$=50.32 Sfr.=0.21

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-207.94 T_z=270.03 M_y=0.00 T_y=-28.38 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=3.94 Sfr.=0.09

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.90
Sollecitazioni: N=-207.94 T_z=0.00 M_y=-229.97 T_y=0.00 M_z=-24.17 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.44 $\sigma_{m,d}$=-76.91 Sfr.=0.25

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.90
Sollecitazioni: N=-207.94 T_z=0.00 M_y=-229.97 T_y=0.00 M_z=-24.17 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=76.91 Sfr.=0.25

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-207.94 T_z=270.03 M_y=0.00 T_y=-28.38 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.44 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 63 SLU Xl=1.90
Sollecitazioni: N=-452.25 T_z=0.00 M_y=-893.53 T_y=0.00 M_z=-76.03 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=380.66 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=51.29 Sfr.=0.33

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 63 SLU
Sollecitazioni: N=-452.25
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-670.15
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=0.00 $M_{z,eq}$=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=380.66 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.05 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.94 $\sigma_{m,d}$=34.90 Sfr.=0.24

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 63 SLU Xl=3.61
Sollecitazioni: N=-452.25 T_z=-1049.19 M_y=0.00 T_y=89.28 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=4.61 Sfr.=0.21

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 63 SLU Xl=1.90
Sollecitazioni: N=-452.25 T_z=0.00 M_y=-893.53 T_y=0.00 M_z=-76.03 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.94 $\sigma_{m,d}$=-51.29 Sfr.=0.33

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 63 SLU Xl=1.90
Sollecitazioni: N=-452.25 T_z=0.00 M_y=-893.53 T_y=0.00 M_z=-76.03 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=51.29 Sfr.=0.33

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 14 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-462.96 T_z=801.88 M_y=0.00 T_y=-84.28 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.96 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.27 (L/1282) $f_{Z,L}$=0.26 (L/1291)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.16 (L/2079)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.35 (L/981) $f_{Z,L}$=0.34 (L/989)

Asta n. 2035 (276 -2199) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU I Xl=2.00
Sollecitazioni: N=89.65 T_z=0.00 M_y=-255.52 T_y=0.00 M_z=-26.86 M_x=1.24
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=379.14 $\lambda_{rel,y}$=1.47 $\lambda_{rel,z}$=2.05 $K_{c,y}$=0.42 $K_{c,z}$=0.23
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.62 $\sigma_{m,d}$=85.45 Sfr.=0.30

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=89.77 T_z=284.64 M_y=0.00 T_y=-29.92 M_z=0.00 M_x=1.24
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.62 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=89.77 T_z=284.64 M_y=0.00 T_y=-29.92 M_z=0.00 M_x=1.24

Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU I Xl=2.00
Sollecitazioni: N=89.65 T_z=0.00 M_y=-255.52 T_y=0.00 M_z=-26.86 M_x=1.24
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.62 $\sigma_{m,d}$=85.45 Sfr.=0.28

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=89.77 T_z=284.64 M_y=0.00 T_y=-29.92 M_z=0.00 M_x=1.24
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=4.15 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=89.77 T_z=284.64 M_y=0.00 T_y=-29.92 M_z=0.00 M_x=1.24
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=4.15 Sfr.=0.09

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=2.00
Sollecitazioni: N=89.65 T_z=0.00 M_y=-255.52 T_y=0.00 M_z=-26.86 M_x=1.24
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=85.45 Sfr.=0.27

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 63 SLU Xl=2.00
Sollecitazioni: N=156.63 T_z=0.00 M_y=-992.79 T_y=0.00 M_z=-84.48 M_x=3.98
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=379.14 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.05 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.33 $\sigma_{m,d}$=56.99 Sfr.=0.37

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 1 SND Xl=2.00
Sollecitazioni: N=-728.39 T_z=0.00 M_y=-255.52 T_y=0.00 M_z=-26.86 M_x=1.51
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=379.14 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=14.99 Sfr.=0.08

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 1 SND
Sollecitazioni: N=-728.51
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-191.64
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=-0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=379.14 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.05 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.52 $\sigma_{m,d}$=9.98 Sfr.=0.07

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=0.20
Sollecitazioni: N=907.82 T_z=284.64 M_y=0.00 T_y=-29.92 M_z=0.00 M_x=1.51
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.89 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 13 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=184.87 T_z=944.62 M_y=0.00 T_y=-99.28 M_z=0.00 M_x=3.67
Resistenze: K_{mod}=0.80
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 63 SLU Xl=2.00
Sollecitazioni: N=156.63 T_z=0.00 M_y=-992.79 T_y=0.00 M_z=-84.48 M_x=3.98
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.33 $\sigma_{m,d}$=56.99 Sfr.=0.37

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 63 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=157.03 T_z=1105.93 M_y=0.00 T_y=-94.11 M_z=0.00 M_x=3.98
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=4.86 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 63 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=157.03 T_z=1105.93 M_y=0.00 T_y=-94.11 M_z=0.00 M_x=3.98
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=4.86 Sfr.=0.22

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 1 SND Xl=2.00
Sollecitazioni: N=-728.39 T_z=0.00 M_y=-255.52 T_y=0.00 M_z=-26.86 M_x=1.51
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.52 $\sigma_{m,d}$=-14.99 Sfr.=0.08

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 63 SLU Xl=2.00
Sollecitazioni: N=156.63 T_z=0.00 M_y=-992.79 T_y=0.00 M_z=-84.48 M_x=3.98
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=56.99 Sfr.=0.37

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=3.79

Sollecitazioni: N=-728.51 T_z=-284.63 M_y=0.00 T_y=29.92 M_z=0.00 M_x=1.51
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.52 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.29 (L/1259) $f_{Z,L}$=0.28 (L/1271)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.18 (L/2020) $f_{Z,L}$=0.18 (L/2034)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.37 (L/967) $f_{Z,L}$=0.37 (L/977)

Asta n. 2036 (-2171 -2172) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU I Xl=2.14
Sollecitazioni: N=10.94 T_z=0.00 M_y=-402.84 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=428.01 $\lambda_{rel,y}$=1.66 $\lambda_{rel,z}$=2.31 $K_{c,y}$=0.34 $K_{c,z}$=0.18
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.08 $\sigma_{m,d}$=117.52 Sfr.=0.43

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=10.94 T_z=376.48 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.08 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU I Xl=2.14
Sollecitazioni: N=10.94 T_z=0.00 M_y=-402.84 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.08 $\sigma_{m,d}$=117.52 Sfr.=0.39

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=10.94 T_z=376.48 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=5.46 Sfr.=0.12

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=2.14
Sollecitazioni: N=10.94 T_z=0.00 M_y=-402.84 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=117.52 Sfr.=0.39

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 63 SLU Xl=2.14
Sollecitazioni: N=9.17 T_z=0.00 M_y=-1577.59 T_y=0.00 M_z=31.44 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=428.01 $\lambda_{rel,y}$=0.98 $\lambda_{rel,z}$=1.18 $K_{c,y}$=0.78 $K_{c,z}$=0.62
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 $\sigma_{m,d}$=84.13 Sfr.=0.56

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 24 SLU Xl=2.14
Sollecitazioni: N=-1.72 T_z=0.00 M_y=-1349.16 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=428.01 $\lambda_{rel,m}$=0.29 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=70.27 Sfr.=0.47

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 24 SLU
Sollecitazioni: N=-1.72
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-1011.87
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=428.01 $\lambda_{rel,y}$=0.98 $\lambda_{rel,z}$=1.18 $K_{c,y}$=0.78 $K_{c,z}$=0.62
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.00 $\sigma_{m,d}$=52.70 Sfr.=0.35

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=149.84 T_z=376.48 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.31 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 63 SLU Xl=2.14
Sollecitazioni: N=9.17 T_z=0.00 M_y=-1577.59 T_y=0.00 M_z=31.44 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 $\sigma_{m,d}$=84.13 Sfr.=0.56

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 63 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=9.17 T_z=1474.35 M_y=0.00 T_y=29.39 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=6.45 Sfr.=0.30

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 24 SLU Xl=2.14
Sollecitazioni: N=-1.72 T_z=0.00 M_y=-1349.16 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.00 $\sigma_{m,d}$=70.27 Sfr.=0.47

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 63 SLU Xl=2.14
Sollecitazioni: N=9.17 T_z=0.00 M_y=-1577.59 T_y=0.00 M_z=31.44 M_x=0.00

Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=84.13 Sfr.=0.56

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-127.96 T_z=376.48 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.27 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.73 (L/583)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.46 (L/939)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.96 (L/447)

Asta n. 2036 (-2172 -2173) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU I Xl=1.62
Sollecitazioni: N=10.87 T_z=0.00 M_y=-231.59 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=324.51 $\lambda_{rel,y}$=1.26 $\lambda_{rel,z}$=1.75 $K_{c,y}$=0.55 $K_{c,z}$=0.30
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.08 $\sigma_{m,d}$=67.56 Sfr.=0.25

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=10.87 T_z=285.45 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.08 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.62
Sollecitazioni: N=10.87 T_z=0.00 M_y=-231.59 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.08 $\sigma_{m,d}$=67.56 Sfr.=0.23

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=3.25
Sollecitazioni: N=10.87 T_z=-285.47 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=4.14 Sfr.=0.09

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.62
Sollecitazioni: N=10.87 T_z=0.00 M_y=-231.59 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=67.56 Sfr.=0.23

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 63 SLU Xl=1.62
Sollecitazioni: N=10.20 T_z=0.00 M_y=-906.95 T_y=0.00 M_z=18.08 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=324.51 $\lambda_{rel,y}$=0.75 $\lambda_{rel,z}$=0.89 $K_{c,y}$=0.92 $K_{c,z}$=0.84
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 $\sigma_{m,d}$=48.37 Sfr.=0.32

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 1 SND Xl=1.62
Sollecitazioni: N=-113.48 T_z=0.00 M_y=-231.59 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=324.51 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=12.06 Sfr.=0.07

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 62 SLU Xl=1.62
Sollecitazioni: N=0.00 T_z=0.00 M_y=-775.63 T_y=0.00 M_z=30.13 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=324.51 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=42.28 Sfr.=0.28

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 1 SND
Sollecitazioni: N=-113.48
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-173.69
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=324.51 $\lambda_{rel,y}$=0.75 $\lambda_{rel,z}$=0.89 $K_{c,y}$=0.92 $K_{c,z}$=0.84
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.24 $\sigma_{m,d}$=9.05 Sfr.=0.05

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=135.22 T_z=285.45 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.28 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 63 SLU Xl=1.62
Sollecitazioni: N=10.20 T_z=0.00 M_y=-906.95 T_y=0.00 M_z=18.08 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 $\sigma_{m,d}$=48.37 Sfr.=0.32

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 63 SLU Xl=3.25
Sollecitazioni: N=10.20 T_z=-1117.98 M_y=0.00 T_y=-22.28 M_z=0.00 M_x=0.00

Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=4.89 Sfr.=0.23

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 1 SND Xl=1.62
Sollecitazioni: N=-113.48 T_z=0.00 M_y=-231.59 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.24 $\sigma_{m,d}$=-12.06 Sfr.=0.07

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 63 SLU Xl=1.62
Sollecitazioni: N=10.20 T_z=0.00 M_y=-906.95 T_y=0.00 M_z=18.08 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=48.37 Sfr.=0.32

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-113.48 T_z=285.45 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.24 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.24 (L/1338)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.15 (L/2154)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.32 (L/1027)

Asta n. 2036 (-2173 -2174) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU I Xl=2.05
Sollecitazioni: N=8.61 T_z=0.00 M_y=-368.39 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=409.28 $\lambda_{rel,y}$=1.59 $\lambda_{rel,z}$=2.21 $K_{c,y}$=0.37 $K_{c,z}$=0.19
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.06 $\sigma_{m,d}$=107.47 Sfr.=0.39

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU I Xl=4.09
Sollecitazioni: N=8.61 T_z=-360.02 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.06 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU I Xl=2.05
Sollecitazioni: N=8.61 T_z=0.00 M_y=-368.39 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.06 $\sigma_{m,d}$=107.47 Sfr.=0.36

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=8.61 T_z=360.05 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=5.22 Sfr.=0.12

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=2.05
Sollecitazioni: N=8.61 T_z=0.00 M_y=-368.39 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=107.47 Sfr.=0.36

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 63 SLU Xl=2.05
Sollecitazioni: N=9.89 T_z=0.00 M_y=-1442.68 T_y=0.00 M_z=28.76 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=409.28 $\lambda_{rel,y}$=0.94 $\lambda_{rel,z}$=1.13 $K_{c,y}$=0.81 $K_{c,z}$=0.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 $\sigma_{m,d}$=76.94 Sfr.=0.51

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 23 SLU Xl=2.05
Sollecitazioni: N=0.00 T_z=0.00 M_y=-885.63 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=409.28 $\lambda_{rel,m}$=0.29 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=46.13 Sfr.=0.31

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 62 SLU Xl=2.05
Sollecitazioni: N=-1.49 T_z=0.00 M_y=-1233.79 T_y=0.00 M_z=47.93 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=409.28 $\lambda_{rel,m}$=0.29 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=67.26 Sfr.=0.45

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 62 SLU
Sollecitazioni: N=-1.49
[Par.] $M_{y,sx}$=-0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-925.34
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=35.94
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=409.28 $\lambda_{rel,y}$=0.94 $\lambda_{rel,z}$=1.13 $K_{c,y}$=0.81 $K_{c,z}$=0.66
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.00 $\sigma_{m,d}$=50.44 Sfr.=0.33

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=4.09

Sollecitazioni: N=124.87 T_z=-360.02 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.26 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 63 SLU Xl=2.05
Sollecitazioni: N=9.89 T_z=0.00 M_y=-1442.68 T_y=0.00 M_z=28.76 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 $\sigma_{m,d}$=76.94 Sfr.=0.51

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 63 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=9.89 T_z=1410.03 M_y=0.00 T_y=28.10 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=6.17 Sfr.=0.28

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 62 SLU Xl=2.05
Sollecitazioni: N=-1.49 T_z=0.00 M_y=-1233.79 T_y=0.00 M_z=47.93 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.00 $\sigma_{m,d}$=67.26 Sfr.=0.45

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 63 SLU Xl=2.05
Sollecitazioni: N=9.89 T_z=0.00 M_y=-1442.68 T_y=0.00 M_z=28.76 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=76.94 Sfr.=0.51

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-107.64 T_z=360.05 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.22 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.61 (L/667)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.38 (L/1074)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.80 (L/512)

Asta n. 2036 (-2174 -2175) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU I Xl=0.88
Sollecitazioni: N=6.87 T_z=0.00 M_y=-67.69 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=175.45 $\lambda_{rel,y}$=0.68 $\lambda_{rel,z}$=0.95 $K_{c,y}$=0.94 $K_{c,z}$=0.81
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.05 $\sigma_{m,d}$=19.75 Sfr.=0.07

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=6.87 T_z=154.32 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.05 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.88
Sollecitazioni: N=6.87 T_z=0.00 M_y=-67.69 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.05 $\sigma_{m,d}$=19.75 Sfr.=0.07

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=1.75
Sollecitazioni: N=6.87 T_z=-154.32 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=2.24 Sfr.=0.05

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.88
Sollecitazioni: N=6.87 T_z=0.00 M_y=-67.69 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=19.75 Sfr.=0.07

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 63 SLU Xl=0.88
Sollecitazioni: N=14.29 T_z=0.00 M_y=-265.09 T_y=0.00 M_z=5.28 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=175.45 $\lambda_{rel,y}$=0.40 $\lambda_{rel,z}$=0.48 $K_{c,y}$=0.99 $K_{c,z}$=0.98
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.03 $\sigma_{m,d}$=14.14 Sfr.=0.09

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 1 SND Xl=0.88
Sollecitazioni: N=-75.67 T_z=0.00 M_y=-67.69 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=175.45 $\lambda_{rel,m}$=0.19 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=3.53 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 1 SND
Sollecitazioni: N=-75.67
[Par.] $M_{y,sx}$=-0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-50.77
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70

L=175.45 $\lambda_{rel,y}$=0.40 $\lambda_{rel,z}$=0.48 $K_{c,y}$=0.99 $K_{c,z}$=0.98
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.16 $\sigma_{m,d}$=2.64 Sfr.=0.02

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=89.41 T_z=154.32 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.19 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 63 SLU Xl=0.88
Sollecitazioni: N=14.29 T_z=0.00 M_y=-265.09 T_y=0.00 M_z=5.28 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.03 $\sigma_{m,d}$=14.14 Sfr.=0.09

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 63 SLU Xl=1.75
Sollecitazioni: N=14.29 T_z=-604.36 M_y=0.00 T_y=-12.05 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=2.64 Sfr.=0.12

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 1 SND Xl=0.88
Sollecitazioni: N=-75.67 T_z=0.00 M_y=-67.69 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.16 $\sigma_{m,d}$=-3.53 Sfr.=0.02

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 63 SLU Xl=0.88
Sollecitazioni: N=14.29 T_z=0.00 M_y=-265.09 T_y=0.00 M_z=5.28 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=14.14 Sfr.=0.09

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=1.75
Sollecitazioni: N=-75.67 T_z=-154.32 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.16 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.02 (L/8478)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{z,G}$=0.01 (L/13577)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.03 (L/6489)

Asta n. 2037 (-2362 -2363) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU I Xl=1.79
Sollecitazioni: N=2.77 T_z=0.00 M_y=-252.96 T_y=0.00 M_z=35.55 M_x=1.78
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=357.35 $\lambda_{rel,y}$=1.39 $\lambda_{rel,z}$=1.93 $K_{c,y}$=0.47 $K_{c,z}$=0.25
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 $\sigma_{m,d}$=88.23 Sfr.=0.30

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=2.77 T_z=283.15 M_y=0.00 T_y=39.79 M_z=0.00 M_x=1.78
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=2.77 T_z=283.15 M_y=0.00 T_y=39.79 M_z=0.00 M_x=1.78
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.79
Sollecitazioni: N=2.77 T_z=0.00 M_y=-252.96 T_y=0.00 M_z=35.55 M_x=1.78
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 $\sigma_{m,d}$=88.23 Sfr.=0.28

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=3.57
Sollecitazioni: N=2.77 T_z=-283.15 M_y=0.00 T_y=-39.79 M_z=0.00 M_x=1.78
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=4.15 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=3.57
Sollecitazioni: N=2.77 T_z=-283.15 M_y=0.00 T_y=-39.79 M_z=0.00 M_x=1.78
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=4.15 Sfr.=0.09

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.79
Sollecitazioni: N=2.77 T_z=0.00 M_y=-252.96 T_y=0.00 M_z=35.55 M_x=1.78
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=88.23 Sfr.=0.28

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 13 SLU Xl=1.79
Sollecitazioni: N=5.27 T_z=0.00 M_y=-839.69 T_y=0.00 M_z=118.01 M_x=5.35

Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,t}$=105.93
L=357.35 $\lambda_{rel,y}$=0.82 $\lambda_{rel,z}$=0.99 $K_{c,y}$=0.89 $K_{c,z}$=0.78
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=51.11 Sfr.=0.37

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 50 SLU Xl=1.79
Sollecitazioni: N=-41.96 T_z=0.00 M_y=-983.82 T_y=0.00 M_z=118.17 M_x=6.34
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=357.35 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=58.63 Sfr.=0.38

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 50 SLU
Sollecitazioni: N=-41.96
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-737.86
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=88.63
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=357.35 $\lambda_{rel,y}$=0.82 $\lambda_{rel,z}$=0.99 $K_{c,y}$=0.89 $K_{c,z}$=0.78
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.09 $\sigma_{m,d}$=43.97 Sfr.=0.28

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=145.58 T_z=283.15 M_y=0.00 T_y=39.79 M_z=0.00 M_x=1.86
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.30 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-41.96 T_z=1101.24 M_y=0.00 T_y=132.27 M_z=0.00 M_x=6.34
Resistenze: K_{mod}=0.90
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 13 SLU Xl=1.79
Sollecitazioni: N=5.27 T_z=0.00 M_y=-839.69 T_y=0.00 M_z=118.01 M_x=5.35
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=105.93 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=51.11 Sfr.=0.37

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 50 SLU Xl=3.57
Sollecitazioni: N=-41.96 T_z=-1101.24 M_y=0.00 T_y=-132.28 M_z=0.00 M_x=6.34
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=4.85 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=3.57
Sollecitazioni: N=-41.96 T_z=-1101.24 M_y=0.00 T_y=-132.28 M_z=0.00 M_x=6.34
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=4.85 Sfr.=0.22

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 50 SLU Xl=1.79
Sollecitazioni: N=-41.96 T_z=0.00 M_y=-983.82 T_y=0.00 M_z=118.17 M_x=6.34
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.09 $\sigma_{m,d}$=-58.63 Sfr.=0.38

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.79
Sollecitazioni: N=-41.96 T_z=0.00 M_y=-983.82 T_y=0.00 M_z=118.17 M_x=6.34
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=58.63 Sfr.=0.38

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 7 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-140.04 T_z=283.15 M_y=0.00 T_y=39.79 M_z=0.00 M_x=1.86
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.29 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.32 (L/1104) $f_{Z,L}$=0.32 (L/1120)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.20 (L/1789) $f_{Z,L}$=0.20 (L/1811)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.42 (L/845) $f_{Z,L}$=0.42 (L/858)

Asta n. 2037 (-2363 -2364) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU I Xl=1.89
Sollecitazioni: N=2.28 T_z=0.00 M_y=-282.08 T_y=0.00 M_z=39.64 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=377.36 $\lambda_{rel,y}$=1.47 $\lambda_{rel,z}$=2.04 $K_{c,y}$=0.43 $K_{c,z}$=0.23
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 $\sigma_{m,d}$=98.39 Sfr.=0.34

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=2.28 T_z=299.00 M_y=0.00 T_y=42.02 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.89
Sollecitazioni: N=2.28 T_z=0.00 M_y=-282.08 T_y=0.00 M_z=39.64 M_x=0.00

Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 $\sigma_{m,d}$=98.39 Sfr.=0.31

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=2.28 T_z=299.00 M_y=0.00 T_y=42.02 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=4.38 Sfr.=0.10

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.89
Sollecitazioni: N=2.28 T_z=0.00 M_y=-282.08 T_y=0.00 M_z=39.64 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=98.39 Sfr.=0.31

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 13 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=3.26 T_z=0.00 M_y=-936.36 T_y=0.00 M_z=131.60 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,t}$=105.93
L=377.36 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=56.99 Sfr.=0.41

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 50 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-75.84 T_z=0.00 M_y=-1097.08 T_y=0.00 M_z=131.78 M_x=1.15
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=377.36 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=65.38 Sfr.=0.42

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 50 SLU
Sollecitazioni: N=-75.84
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.01 $M_{y,eq}$=-822.81
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=0.00 $M_{z,eq}$=98.83
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=377.36 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.16 $\sigma_{m,d}$=49.03 Sfr.=0.32

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=232.46 T_z=299.00 M_y=0.00 T_y=42.02 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.48 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-75.83 T_z=1162.90 M_y=0.00 T_y=139.68 M_z=0.00 M_x=1.15
Resistenze: K_{mod}=0.90
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 13 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=3.26 T_z=0.00 M_y=-936.36 T_y=0.00 M_z=131.60 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=105.93 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=56.99 Sfr.=0.41

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-75.83 T_z=1162.90 M_y=0.00 T_y=139.68 M_z=0.00 M_x=1.15
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=5.12 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.06

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-75.83 T_z=1162.90 M_y=0.00 T_y=139.68 M_z=0.00 M_x=1.15
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=5.12 Sfr.=0.24

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 50 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-75.84 T_z=0.00 M_y=-1097.08 T_y=0.00 M_z=131.78 M_x=1.15
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.16 $\sigma_{m,d}$=-65.38 Sfr.=0.42

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-75.84 T_z=0.00 M_y=-1097.08 T_y=0.00 M_z=131.78 M_x=1.15
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=65.38 Sfr.=0.42

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 7 SND Xl=3.77
Sollecitazioni: N=-227.91 T_z=-299.00 M_y=0.00 T_y=-42.02 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.47 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.40 (L/937) $f_{z,L}$=0.40 (L/951)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.25 (L/1519) $f_{z,L}$=0.25 (L/1538)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.53 (L/717) $f_{z,L}$=0.52 (L/729)

Asta n. 2037 (-2364 -2365) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU I Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=2.37 T_z=0.00 M_y=-283.56 T_y=0.00 M_z=39.85 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
  L=378.36 $\lambda_{rel,y}$=1.47 $\lambda_{rel,z}$=2.05 $K_{c,y}$=0.42 $K_{c,z}$=0.23
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 $\sigma_{m,d}$=98.91 Sfr.=0.34

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=2.37 T_z=299.79 M_y=0.00 T_y=42.13 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=2.37 T_z=0.00 M_y=-283.56 T_y=0.00 M_z=39.85 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 $\sigma_{m,d}$=98.91 Sfr.=0.31

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=3.78
  Sollecitazioni: N=2.37 T_z=-299.79 M_y=0.00 T_y=-42.13 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=4.39 Sfr.=0.10

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=2.37 T_z=0.00 M_y=-283.56 T_y=0.00 M_z=39.85 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=98.91 Sfr.=0.31

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 13 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=3.37 T_z=0.00 M_y=-941.28 T_y=0.00 M_z=132.29 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,t}$=105.93
  L=378.36 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=57.29 Sfr.=0.41

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 50 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-98.22 T_z=0.00 M_y=-1102.85 T_y=0.00 M_z=132.47 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=378.36 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=65.72 Sfr.=0.42

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 50 SLU
  Sollecitazioni: N=-98.22
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.06 $M_{y,eq}$=-827.13
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.01 $M_{z,eq}$=99.35
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=378.36 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.20 $\sigma_{m,d}$=49.29 Sfr.=0.32

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=292.72 T_z=299.79 M_y=0.00 T_y=42.13 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.61 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 13 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=3.37 T_z=0.00 M_y=-941.28 T_y=0.00 M_z=132.29 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=105.93 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=57.29 Sfr.=0.41

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=3.78
  Sollecitazioni: N=-98.22 T_z=-1165.98 M_y=0.00 T_y=-140.05 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=5.14 Sfr.=0.24

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 50 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-98.22 T_z=0.00 M_y=-1102.85 T_y=0.00 M_z=132.47 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.20 $\sigma_{m,d}$=-65.72 Sfr.=0.42

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-98.22 T_z=0.00 M_y=-1102.85 T_y=0.00 M_z=132.47 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=65.72 Sfr.=0.42

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 7 SND Xl=3.78
  Sollecitazioni: N=-287.98 T_z=-299.79 M_y=0.00 T_y=-42.13 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.60 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.41 (L/930) $f_{z,L}$=0.40 (L/944)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.25 (L/1508) $f_{z,L}$=0.25 (L/1525)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.53 (L/712) $f_{z,L}$=0.52 (L/723)

Asta n. 2037 (-2365 -2366) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU I Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=1.69 T_z=0.00 M_y=-282.08 T_y=0.00 M_z=39.64 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
  L=377.35 $\lambda_{rel,y}$=1.47 $\lambda_{rel,z}$=2.04 $K_{c,y}$=0.43 $K_{c,z}$=0.23
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=98.39 Sfr.=0.34

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=1.69 T_z=299.00 M_y=0.00 T_y=42.02 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=1.69 T_z=0.00 M_y=-282.08 T_y=0.00 M_z=39.64 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=98.39 Sfr.=0.31

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=1.69 T_z=299.00 M_y=0.00 T_y=42.02 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=4.38 Sfr.=0.10

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=1.69 T_z=0.00 M_y=-282.08 T_y=0.00 M_z=39.64 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=98.39 Sfr.=0.31

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 13 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=2.00 T_z=0.00 M_y=-936.36 T_y=0.00 M_z=131.60 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,t}$=105.93
  L=377.35 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.00 $\sigma_{m,d}$=56.99 Sfr.=0.41

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 50 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-98.37 T_z=0.00 M_y=-1097.08 T_y=0.00 M_z=131.78 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=377.35 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=65.38 Sfr.=0.42

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 50 SLU
  Sollecitazioni: N=-98.37
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.06 $M_{y,eq}$=-822.81
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=0.01 $M_{z,eq}$=98.83
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=377.35 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.20 $\sigma_{m,d}$=49.03 Sfr.=0.32

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=297.83 T_z=299.00 M_y=0.00 T_y=42.02 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.62 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 13 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=2.00 T_z=0.00 M_y=-936.36 T_y=0.00 M_z=131.60 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=105.93 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.00 $\sigma_{m,d}$=56.99 Sfr.=0.41

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-98.37 T_z=1162.90 M_y=0.00 T_y=139.68 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=5.12 Sfr.=0.24

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 50 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-98.37 T_z=0.00 M_y=-1097.08 T_y=0.00 M_z=131.78 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.20 $\sigma_{m,d}$=-65.38 Sfr.=0.42

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-98.37 T_z=0.00 M_y=-1097.08 T_y=0.00 M_z=131.78 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=65.38 Sfr.=0.42

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 7 SND Xl=3.77

Sollecitazioni: N=-294.45 T_z=-298.99 M_y=0.00 T_y=-42.02 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.61 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.40 (L/937) $f_{Z,L}$=0.40 (L/950)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.25 (L/1518) $f_{Z,L}$=0.25 (L/1536)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.53 (L/717) $f_{Z,L}$=0.52 (L/728)

Asta n. 2037 (-2366 -2367) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=1.89
Sollecitazioni: N=0.00 T_z=0.00 M_y=-283.56 T_y=0.00 M_z=39.85 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=378.36 $\lambda_{rel,m}$=0.42 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=98.91 Sfr.=0.34

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=3.78
Sollecitazioni: N=0.00 T_z=-299.79 M_y=0.00 T_y=-42.13 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=4.39 Sfr.=0.10

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.89
Sollecitazioni: N=0.00 T_z=0.00 M_y=-283.56 T_y=0.00 M_z=39.85 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=98.91 Sfr.=0.31

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 14 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=1.37 T_z=0.00 M_y=-842.24 T_y=0.00 M_z=118.37 M_x=-1.33
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,t}$=105.93
L=378.36 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.00 $\sigma_{m,d}$=51.26 Sfr.=0.37

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 50 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-76.47 T_z=0.00 M_y=-1102.85 T_y=0.00 M_z=132.47 M_x=-1.78
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=378.36 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=65.72 Sfr.=0.42

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 50 SLU
Sollecitazioni: N=-76.47
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.05 $M_{y,eq}$=-827.14
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.01 $M_{z,eq}$=99.35
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=378.36 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.16 $\sigma_{m,d}$=49.29 Sfr.=0.32

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=247.50 T_z=299.79 M_y=0.00 T_y=42.13 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.52 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-76.47 T_z=1165.96 M_y=0.00 T_y=140.05 M_z=0.00 M_x=-1.78
Resistenze: K_{mod}=0.90
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 14 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=1.37 T_z=0.00 M_y=-842.24 T_y=0.00 M_z=118.37 M_x=-1.33
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=105.93 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.00 $\sigma_{m,d}$=51.26 Sfr.=0.37

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 50 SLU Xl=3.78
Sollecitazioni: N=-76.47 T_z=-1165.98 M_y=0.00 T_y=-140.05 M_z=0.00 M_x=-1.78
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=5.14 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.06

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=3.78
Sollecitazioni: N=-76.47 T_z=-1165.98 M_y=0.00 T_y=-140.05 M_z=0.00 M_x=-1.78
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=5.14 Sfr.=0.24

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 50 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-76.47 T_z=0.00 M_y=-1102.85 T_y=0.00 M_z=132.47 M_x=-1.78
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.16 $\sigma_{m,d}$=-65.72 Sfr.=0.42

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.89

Sollecitazioni: N=-76.47 T_z=0.00 M_y=-1102.85 T_y=0.00 M_z=132.47 M_x=-1.78
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=65.72 Sfr.=0.42

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 7 SND Xl=3.78
Sollecitazioni: N=-245.74 T_z=-299.79 M_y=0.00 T_y=-42.13 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.51 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.41 (L/929) $f_{z,L}$=0.40 (L/943)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.25 (L/1507) $f_{z,L}$=0.25 (L/1525)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.53 (L/711) $f_{z,L}$=0.52 (L/722)

Asta n. 2037 (-2367 -2368) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU I Xl=1.55
Sollecitazioni: N=1.03 T_z=0.00 M_y=-190.81 T_y=0.00 M_z=26.82 M_x=-1.89
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=310.36 $\lambda_{rel,y}$=1.20 $\lambda_{rel,z}$=1.68 $K_{c,y}$=0.60 $K_{c,z}$=0.33
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=66.55 Sfr.=0.23

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU I Xl=3.10
Sollecitazioni: N=1.03 T_z=-245.91 M_y=0.00 T_y=-34.56 M_z=0.00 M_x=-1.89
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=1.03 T_z=245.91 M_y=0.00 T_y=34.56 M_z=0.00 M_x=-1.89
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.55
Sollecitazioni: N=1.03 T_z=0.00 M_y=-190.81 T_y=0.00 M_z=26.82 M_x=-1.89
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=66.55 Sfr.=0.21

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=1.03 T_z=245.91 M_y=0.00 T_y=34.56 M_z=0.00 M_x=-1.89
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=3.60 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=1.03 T_z=245.91 M_y=0.00 T_y=34.56 M_z=0.00 M_x=-1.89
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=3.60 Sfr.=0.08

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.55
Sollecitazioni: N=1.03 T_z=0.00 M_y=-190.81 T_y=0.00 M_z=26.82 M_x=-1.89
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=66.55 Sfr.=0.21

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 13 SLU Xl=1.55
Sollecitazioni: N=1.95 T_z=0.00 M_y=-633.38 T_y=0.00 M_z=89.02 M_x=-5.89
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,t}$=105.93
L=310.36 $\lambda_{rel,y}$=0.71 $\lambda_{rel,z}$=0.86 $K_{c,y}$=0.93 $K_{c,z}$=0.87
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.00 $\sigma_{m,d}$=38.55 Sfr.=0.28

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 50 SLU Xl=1.55
Sollecitazioni: N=-43.05 T_z=0.00 M_y=-742.10 T_y=0.00 M_z=89.14 M_x=-6.99
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=310.36 $\lambda_{rel,m}$=0.25 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=44.22 Sfr.=0.29

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 50 SLU
Sollecitazioni: N=-43.05
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.03 $M_{y,eq}$=-556.57
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=0.00 $M_{z,eq}$=66.85
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=310.36 $\lambda_{rel,y}$=0.71 $\lambda_{rel,z}$=0.86 $K_{c,y}$=0.93 $K_{c,z}$=0.87
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.09 $\sigma_{m,d}$=33.17 Sfr.=0.21

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=3.10
Sollecitazioni: N=160.11 T_z=-245.91 M_y=0.00 T_y=-34.56 M_z=0.00 M_x=-1.99
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.33 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 50 SLU Xl=0.00

Sollecitazioni: N=-43.05 T_z=956.43 M_y=0.00 T_y=114.88 M_z=0.00 M_x=-6.99
Resistenze: K_{mod}=0.90
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 13 SLU Xl=1.55
Sollecitazioni: N=1.95 T_z=0.00 M_y=-633.38 T_y=0.00 M_z=89.02 M_x=-5.89
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=105.93 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.00 $\sigma_{m,d}$=38.55 Sfr.=0.28

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-43.05 T_z=956.43 M_y=0.00 T_y=114.88 M_z=0.00 M_x=-6.99
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=4.21 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.04

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-43.05 T_z=956.43 M_y=0.00 T_y=114.88 M_z=0.00 M_x=-6.99
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=4.21 Sfr.=0.19

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 50 SLU Xl=1.55
Sollecitazioni: N=-43.05 T_z=0.00 M_y=-742.10 T_y=0.00 M_z=89.14 M_x=-6.99
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.09 $\sigma_{m,d}$=-44.22 Sfr.=0.29

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.55
Sollecitazioni: N=-43.05 T_z=0.00 M_y=-742.10 T_y=0.00 M_z=89.14 M_x=-6.99
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=44.22 Sfr.=0.29

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 7 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-158.05 T_z=245.91 M_y=0.00 T_y=34.56 M_z=0.00 M_x=-1.99
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.33 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.18 (L/1686) $f_{Z,L}$=0.18 (L/1710)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.11 (L/2731) $f_{Z,L}$=0.11 (L/2763)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.24 (L/1291) $f_{Z,L}$=0.24 (L/1310)

Asta n. 2038 (-2192 -2191) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=1.90
Sollecitazioni: N=-14.18 T_z=0.00 M_y=-288.28 T_y=0.00 M_z=30.30 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=380.66 $\lambda_{rel,m}$=0.42 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=96.40 Sfr.=0.34

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
Sollecitazioni: N=-14.18
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-216.21
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=22.72
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=380.66 $\lambda_{rel,y}$=1.48 $\lambda_{rel,z}$=2.06 $K_{c,y}$=0.42 $K_{c,z}$=0.22
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.10 $\sigma_{m,d}$=72.30 Sfr.=0.25

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-14.18 T_z=302.93 M_y=0.00 T_y=31.84 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=4.42 Sfr.=0.10

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.90
Sollecitazioni: N=-14.18 T_z=0.00 M_y=-288.28 T_y=0.00 M_z=30.30 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.10 $\sigma_{m,d}$=-96.40 Sfr.=0.31

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.90
Sollecitazioni: N=-14.18 T_z=0.00 M_y=-288.28 T_y=0.00 M_z=30.30 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=96.40 Sfr.=0.31

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-14.18 T_z=302.93 M_y=0.00 T_y=31.84 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.10 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 50 SLU Xl=1.90
Sollecitazioni: N=12.75 T_z=0.00 M_y=-793.60 T_y=0.00 M_z=105.83 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17

L=380.66 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.05 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.03 $\sigma_{m,d}$=47.95 Sfr.=0.31

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 63 SLU Xl=1.90
Sollecitazioni: N=-65.74 T_z=0.00 M_y=-1120.53 T_y=0.00 M_z=95.35 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=380.66 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=64.32 Sfr.=0.42

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 13 SLU
Sollecitazioni: N=-26.50
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-717.80
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=75.44
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=380.66 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.05 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.06 $\sigma_{m,d}$=42.10 Sfr.=0.31

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=3.81
Sollecitazioni: N=58.41 T_z=-302.92 M_y=0.00 T_y=-31.84 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.12 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 50 SLU Xl=1.90
Sollecitazioni: N=12.75 T_z=0.00 M_y=-793.60 T_y=0.00 M_z=105.83 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.03 $\sigma_{m,d}$=47.95 Sfr.=0.31

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 63 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-65.74 T_z=1177.47 M_y=0.00 T_y=100.19 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=5.17 Sfr.=0.24

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 63 SLU Xl=1.90
Sollecitazioni: N=-65.74 T_z=0.00 M_y=-1120.53 T_y=0.00 M_z=95.35 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.14 $\sigma_{m,d}$=-64.32 Sfr.=0.42

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 63 SLU Xl=1.90
Sollecitazioni: N=-65.74 T_z=0.00 M_y=-1120.53 T_y=0.00 M_z=95.35 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=64.32 Sfr.=0.42

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-87.97 T_z=1009.78 M_y=0.00 T_y=66.86 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.18 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,G}$=0.42 (L/915) $f_{z,L}$=0.41 (L/922)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{z,G}$=0.26 (L/1483) $f_{z,L}$=0.26 (L/1491)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,G}$=0.54 (L/700) $f_{z,L}$=0.54 (L/706)

Asta n. 2038 (-2193 -2192) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU I Xl=1.90
Sollecitazioni: N=25.15 T_z=0.00 M_y=-285.41 T_y=0.00 M_z=30.00 M_x=4.99
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=379.14 $\lambda_{rel,y}$=1.47 $\lambda_{rel,z}$=2.05 $K_{c,y}$=0.42 $K_{c,z}$=0.23
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.17 $\sigma_{m,d}$=95.44 Sfr.=0.33

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=25.15 T_z=300.91 M_y=0.00 T_y=31.63 M_z=0.00 M_x=4.99
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.17 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=25.15 T_z=300.91 M_y=0.00 T_y=31.63 M_z=0.00 M_x=4.99
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.90
Sollecitazioni: N=25.15 T_z=0.00 M_y=-285.41 T_y=0.00 M_z=30.00 M_x=4.99
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.17 $\sigma_{m,d}$=95.44 Sfr.=0.31

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=3.79
Sollecitazioni: N=25.15 T_z=-301.31 M_y=0.00 T_y=-31.67 M_z=0.00 M_x=4.99
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71

Tensioni: τ_d=4.39 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=3.79
Sollecitazioni: N=25.15 T_z=-301.31 M_y=0.00 T_y=-31.67 M_z=0.00 M_x=4.99
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=4.39 Sfr.=0.10

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.90
Sollecitazioni: N=25.15 T_z=0.00 M_y=-285.41 T_y=0.00 M_z=30.00 M_x=4.99
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=95.44 Sfr.=0.31

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 63 SLU Xl=1.90
Sollecitazioni: N=2.03 T_z=0.00 M_y=-1109.15 T_y=0.00 M_z=94.38 M_x=17.12
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=379.14 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.05 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.00 $\sigma_{m,d}$=63.67 Sfr.=0.42

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 62 SLU Xl=1.90
Sollecitazioni: N=-27.00 T_z=0.00 M_y=-951.20 T_y=0.00 M_z=62.98 M_x=14.79
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=379.14 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=53.48 Sfr.=0.35

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 62 SLU
Sollecitazioni: N=-27.00
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-713.40
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=-0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=379.14 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.05 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.06 $\sigma_{m,d}$=37.16 Sfr.=0.25

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=227.86 T_z=300.91 M_y=0.00 T_y=31.63 M_z=0.00 M_x=5.03
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.47 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 63 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=2.03 T_z=1169.30 M_y=0.00 T_y=99.50 M_z=0.00 M_x=17.12
Resistenze: K_{mod}=0.90
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.02 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 63 SLU Xl=1.90
Sollecitazioni: N=2.03 T_z=0.00 M_y=-1109.15 T_y=0.00 M_z=94.38 M_x=17.12
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.00 $\sigma_{m,d}$=63.67 Sfr.=0.42

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 63 SLU Xl=3.79
Sollecitazioni: N=2.02 T_z=-1171.04 M_y=0.00 T_y=-99.65 M_z=0.00 M_x=17.12
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=5.14 $\tau_{tor,d}$=0.02 Sfr.=0.06

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 63 SLU Xl=3.79
Sollecitazioni: N=2.02 T_z=-1171.04 M_y=0.00 T_y=-99.65 M_z=0.00 M_x=17.12
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=5.14 Sfr.=0.24

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 62 SLU Xl=1.90
Sollecitazioni: N=-27.00 T_z=0.00 M_y=-951.20 T_y=0.00 M_z=62.98 M_x=14.79
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.06 $\sigma_{m,d}$=-53.48 Sfr.=0.35

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 63 SLU Xl=1.90
Sollecitazioni: N=2.03 T_z=0.00 M_y=-1109.15 T_y=0.00 M_z=94.38 M_x=17.12
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=63.67 Sfr.=0.42

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=3.79
Sollecitazioni: N=-177.55 T_z=-301.31 M_y=0.00 T_y=-31.67 M_z=0.00 M_x=5.03
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.37 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.41 (L/929) $f_{Z,L}$=0.40 (L/936)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.25 (L/1505) $f_{Z,L}$=0.25 (L/1513)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.53 (L/711) $f_{Z,L}$=0.53 (L/717)

Asta n. 2039 (-2151 -2152) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU I Xl=2.14
  Sollecitazioni: N=127.49 T_z=0.00 M_y=-396.53 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
  L=428.01 $\lambda_{rel,y}$=1.66 $\lambda_{rel,z}$=2.31 $K_{c,y}$=0.34 $K_{c,z}$=0.18
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.88 $\sigma_{m,d}$=115.68 Sfr.=0.42

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=127.49 T_z=370.58 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.88 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU I Xl=2.14
  Sollecitazioni: N=127.49 T_z=0.00 M_y=-396.53 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.88 $\sigma_{m,d}$=115.68 Sfr.=0.39

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=4.28
  Sollecitazioni: N=127.49 T_z=-370.58 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=5.37 Sfr.=0.12

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=2.14
  Sollecitazioni: N=127.49 T_z=0.00 M_y=-396.53 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=115.68 Sfr.=0.39

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 63 SLU Xl=2.14
  Sollecitazioni: N=275.41 T_z=0.00 M_y=-1550.52 T_y=0.00 M_z=30.88 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=428.01 $\lambda_{rel,y}$=0.98 $\lambda_{rel,z}$=1.18 $K_{c,y}$=0.78 $K_{c,z}$=0.62
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.57 $\sigma_{m,d}$=82.69 Sfr.=0.56

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 1 SND Xl=2.14
  Sollecitazioni: N=-28.53 T_z=0.00 M_y=-396.53 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=428.01 $\lambda_{rel,m}$=0.29 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=20.65 Sfr.=0.11

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 7 SND
  Sollecitazioni: N=-74.99
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-297.40
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=428.01 $\lambda_{rel,y}$=0.98 $\lambda_{rel,z}$=1.18 $K_{c,y}$=0.78 $K_{c,z}$=0.62
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.16 $\sigma_{m,d}$=15.49 Sfr.=0.09

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 50 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=422.01 T_z=1029.74 M_y=0.00 T_y=-28.86 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.88 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 7 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=329.96 T_z=370.58 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-1.01
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 63 SLU Xl=2.14
  Sollecitazioni: N=275.41 T_z=0.00 M_y=-1550.52 T_y=0.00 M_z=30.88 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.57 $\sigma_{m,d}$=82.69 Sfr.=0.56

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 7 SND Xl=4.28
  Sollecitazioni: N=329.96 T_z=-370.58 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-1.01
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=1.62 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 63 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=275.41 T_z=1449.05 M_y=0.00 T_y=28.86 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=6.34 Sfr.=0.29

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 7 SND Xl=2.14
  Sollecitazioni: N=-74.99 T_z=0.00 M_y=-396.53 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-1.01
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.16 $\sigma_{m,d}$=-20.65 Sfr.=0.11

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 63 SLU Xl=2.14
  Sollecitazioni: N=275.41 T_z=0.00 M_y=-1550.52 T_y=0.00 M_z=30.88 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70

Tensioni: $\sigma_{m,d}$=82.69 Sfr.=0.55

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 7 SND Xl=4.28
Sollecitazioni: N=-74.99 T_z=-370.58 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-1.01
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.16 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.72 (L/594)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.45 (L/958)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.94 (L/456)

Asta n. 2039 (-2152 -2153) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU I Xl=1.62
Sollecitazioni: N=54.17 T_z=0.00 M_y=-227.94 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=324.51 $\lambda_{rel,y}$=1.26 $\lambda_{rel,z}$=1.75 $K_{c,y}$=0.55 $K_{c,z}$=0.30
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.37 $\sigma_{m,d}$=66.50 Sfr.=0.24

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=54.18 T_z=280.97 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.37 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.62
Sollecitazioni: N=54.17 T_z=0.00 M_y=-227.94 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.37 $\sigma_{m,d}$=66.50 Sfr.=0.22

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=3.25
Sollecitazioni: N=54.17 T_z=-280.97 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=4.07 Sfr.=0.09

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.62
Sollecitazioni: N=54.17 T_z=0.00 M_y=-227.94 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=66.50 Sfr.=0.22

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 63 SLU Xl=1.62
Sollecitazioni: N=87.24 T_z=0.00 M_y=-891.30 T_y=0.00 M_z=17.75 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=324.51 $\lambda_{rel,y}$=0.75 $\lambda_{rel,z}$=0.89 $K_{c,y}$=0.92 $K_{c,z}$=0.84
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.18 $\sigma_{m,d}$=47.53 Sfr.=0.32

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 1 SND Xl=1.62
Sollecitazioni: N=-142.93 T_z=0.00 M_y=-227.94 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=324.51 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=11.87 Sfr.=0.07

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 7 SND
Sollecitazioni: N=-160.00
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-170.96
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=324.51 $\lambda_{rel,y}$=0.75 $\lambda_{rel,z}$=0.89 $K_{c,y}$=0.92 $K_{c,z}$=0.84
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.33 $\sigma_{m,d}$=8.90 Sfr.=0.05

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 49 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=227.77 T_z=409.83 M_y=0.00 T_y=-36.47 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.47 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 63 SLU Xl=1.62
Sollecitazioni: N=87.24 T_z=0.00 M_y=-891.30 T_y=0.00 M_z=17.75 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.18 $\sigma_{m,d}$=47.53 Sfr.=0.32

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 63 SLU Xl=3.25
Sollecitazioni: N=87.22 T_z=-1098.64 M_y=0.00 T_y=-21.88 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=4.81 Sfr.=0.22

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 7 SND Xl=1.62
Sollecitazioni: N=-159.99 T_z=0.00 M_y=-227.94 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.33 $\sigma_{m,d}$=-11.87 Sfr.=0.07

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 63 SLU Xl=1.62
  Sollecitazioni: N=87.24 T_z=0.00 M_y=-891.30 T_y=0.00 M_z=17.75 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=47.53 Sfr.=0.32

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 7 SND Xl=3.25
  Sollecitazioni: N=-160.00 T_z=-280.97 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.33 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.24 (L/1362)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.15 (L/2196)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.31 (L/1044)

Asta n. 2039 (-2153 -2154) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 75 SLU I Xl=2.05
  Sollecitazioni: N=-59.90 T_z=0.00 M_y=-362.58 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=409.28 $\lambda_{rel,m}$=0.43 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=105.78 Sfr.=0.38

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
  Sollecitazioni: N=-59.90
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-271.94
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=409.28 $\lambda_{rel,y}$=1.59 $\lambda_{rel,z}$=2.21 $K_{c,y}$=0.37 $K_{c,z}$=0.19
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.41 $\sigma_{m,d}$=79.33 Sfr.=0.30

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-59.90 T_z=354.36 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=5.14 Sfr.=0.12

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=2.05
  Sollecitazioni: N=-59.90 T_z=0.00 M_y=-362.58 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.41 $\sigma_{m,d}$=-105.78 Sfr.=0.35

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=2.05
  Sollecitazioni: N=-59.90 T_z=0.00 M_y=-362.58 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=105.78 Sfr.=0.35

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-59.90 T_z=354.36 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.41 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 49 SLU Xl=2.05
  Sollecitazioni: N=11.54 T_z=0.00 M_y=-528.88 T_y=0.00 M_z=-47.06 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=409.28 $\lambda_{rel,y}$=0.94 $\lambda_{rel,z}$=1.13 $K_{c,y}$=0.81 $K_{c,z}$=0.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 $\sigma_{m,d}$=30.49 Sfr.=0.20

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 13 SLU Xl=2.05
  Sollecitazioni: N=-147.58 T_z=0.00 M_y=-1212.65 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-1.04
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=409.28 $\lambda_{rel,m}$=0.29 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=63.16 Sfr.=0.48

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 63 SLU Xl=2.05
  Sollecitazioni: N=-222.88 T_z=0.00 M_y=-1417.78 T_y=0.00 M_z=28.24 M_x=-1.18
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=409.28 $\lambda_{rel,m}$=0.29 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=75.61 Sfr.=0.50

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 63 SLU
  Sollecitazioni: N=-222.91
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-1063.33
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=0.00 $M_{z,eq}$=21.18
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=409.28 $\lambda_{rel,y}$=0.94 $\lambda_{rel,z}$=1.13 $K_{c,y}$=0.81 $K_{c,z}$=0.66
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.46 $\sigma_{m,d}$=56.71 Sfr.=0.38

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=4.09

Sollecitazioni: N=108.86 T_z=-354.36 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.23 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 63 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-222.91 T_z=1385.63 M_y=0.00 T_y=27.60 M_z=0.00 M_x=-1.18
Resistenze: K_{mod}=0.90
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 49 SLU Xl=2.05
Sollecitazioni: N=11.54 T_z=0.00 M_y=-528.88 T_y=0.00 M_z=-47.06 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 $\sigma_{m,d}$=30.49 Sfr.=0.20

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 63 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-222.91 T_z=1385.63 M_y=0.00 T_y=27.60 M_z=0.00 M_x=-1.18
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=6.06 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.08

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 63 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-222.91 T_z=1385.63 M_y=0.00 T_y=27.60 M_z=0.00 M_x=-1.18
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=6.06 Sfr.=0.28

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 63 SLU Xl=2.05
Sollecitazioni: N=-222.88 T_z=0.00 M_y=-1417.78 T_y=0.00 M_z=28.24 M_x=-1.18
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.46 $\sigma_{m,d}$=-75.61 Sfr.=0.50

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 63 SLU Xl=2.05
Sollecitazioni: N=-222.88 T_z=0.00 M_y=-1417.78 T_y=0.00 M_z=28.24 M_x=-1.18
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=75.61 Sfr.=0.50

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-242.16 T_z=1185.15 M_y=0.00 T_y=46.00 M_z=0.00 M_x=-1.02
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.50 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.60 (L/678)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.37 (L/1094)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.79 (L/520)

Asta n. 2039 (-2154 -2155) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 75 SLU I Xl=0.88
Sollecitazioni: N=-87.59 T_z=0.00 M_y=-66.63 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=175.45 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=19.44 Sfr.=0.07

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
Sollecitazioni: N=-87.59
[Par.] $M_{y,sx}$=-0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-49.97
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=175.45 $\lambda_{rel,y}$=0.68 $\lambda_{rel,z}$=0.95 $K_{c,y}$=0.94 $K_{c,z}$=0.81
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.60 $\sigma_{m,d}$=14.58 Sfr.=0.06

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=1.75
Sollecitazioni: N=-87.59 T_z=-151.91 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=2.20 Sfr.=0.05

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.88
Sollecitazioni: N=-87.59 T_z=0.00 M_y=-66.63 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.60 $\sigma_{m,d}$=-19.44 Sfr.=0.06

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.88
Sollecitazioni: N=-87.59 T_z=0.00 M_y=-66.63 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=19.44 Sfr.=0.06

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-87.59 T_z=151.91 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.60 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 7 SND Xl=0.88
  Sollecitazioni: N=60.87 T_z=0.00 M_y=-66.63 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
  L=175.45 $\lambda_{rel,y}$=0.40 $\lambda_{rel,z}$=0.48 $K_{c,y}$=0.99 $K_{c,z}$=0.98
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.13 $\sigma_{m,d}$=3.47 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 13 SLU Xl=0.88
  Sollecitazioni: N=-252.05 T_z=0.00 M_y=-222.84 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=175.45 $\lambda_{rel,m}$=0.19 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=11.61 Sfr.=0.09

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 63 SLU Xl=0.88
  Sollecitazioni: N=-305.38 T_z=0.00 M_y=-260.54 T_y=0.00 M_z=5.19 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=175.45 $\lambda_{rel,m}$=0.19 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=13.89 Sfr.=0.09

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 63 SLU
  Sollecitazioni: N=-305.38
  [Par.] $M_{y,sx}$=-0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-195.41
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=3.89
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=175.45 $\lambda_{rel,y}$=0.40 $\lambda_{rel,z}$=0.48 $K_{c,y}$=0.99 $K_{c,z}$=0.98
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.64 $\sigma_{m,d}$=10.42 Sfr.=0.07

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=60.87 T_z=151.91 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.13 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 7 SND Xl=0.88
  Sollecitazioni: N=60.87 T_z=0.00 M_y=-66.63 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.13 $\sigma_{m,d}$=3.47 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 63 SLU Xl=1.75
  Sollecitazioni: N=-305.38 T_z=-593.99 M_y=0.00 T_y=-11.83 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=2.60 Sfr.=0.12

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 63 SLU Xl=0.88
  Sollecitazioni: N=-305.38 T_z=0.00 M_y=-260.54 T_y=0.00 M_z=5.19 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.64 $\sigma_{m,d}$=-13.89 Sfr.=0.09

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 63 SLU Xl=0.88
  Sollecitazioni: N=-305.38 T_z=0.00 M_y=-260.54 T_y=0.00 M_z=5.19 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=13.89 Sfr.=0.09

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 63 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-305.38 T_z=593.99 M_y=0.00 T_y=11.83 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.64 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.02 (L/8596)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/13832)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.03 (L/6594)

Asta n. 2040 (-2370 -2371) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=1.79
  Sollecitazioni: N=-15.42 T_z=0.00 M_y=-257.97 T_y=0.00 M_z=36.26 M_x=2.30
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=357.35 $\lambda_{rel,m}$=0.40 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=89.98 Sfr.=0.31

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
  Sollecitazioni: N=-15.42
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-193.48
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=27.19
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=357.35 $\lambda_{rel,y}$=1.39 $\lambda_{rel,z}$=1.93 $K_{c,y}$=0.47 $K_{c,z}$=0.25
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.11 $\sigma_{m,d}$=67.49 Sfr.=0.23

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-15.42 T_z=288.76 M_y=0.00 T_y=40.58 M_z=0.00 M_x=2.30
  Resistenze: K_{fi}=1.25
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=3.57
  Sollecitazioni: N=-15.42 T_z=-288.76 M_y=0.00 T_y=-40.58 M_z=0.00 M_x=2.30
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=4.23 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=3.57
  Sollecitazioni: N=-15.42 T_z=-288.76 M_y=0.00 T_y=-40.58 M_z=0.00 M_x=2.30
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=4.23 Sfr.=0.10

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.79
  Sollecitazioni: N=-15.42 T_z=0.00 M_y=-257.97 T_y=0.00 M_z=36.26 M_x=2.30
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.11 $\sigma_{m,d}$=-89.98 Sfr.=0.29

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.79
  Sollecitazioni: N=-15.42 T_z=0.00 M_y=-257.97 T_y=0.00 M_z=36.26 M_x=2.30
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=89.98 Sfr.=0.29

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-15.42 T_z=288.76 M_y=0.00 T_y=40.58 M_z=0.00 M_x=2.30
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.11 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 63 SLU Xl=1.79
  Sollecitazioni: N=50.23 T_z=0.00 M_y=-710.64 T_y=0.00 M_z=120.15 M_x=5.45
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=357.35 $\lambda_{rel,y}$=0.82 $\lambda_{rel,z}$=0.99 $K_{c,y}$=0.89 $K_{c,z}$=0.78
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.10 $\sigma_{m,d}$=44.52 Sfr.=0.28

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 50 SLU Xl=1.79
  Sollecitazioni: N=-140.98 T_z=0.00 M_y=-1005.52 T_y=0.00 M_z=121.04 M_x=7.93
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=357.35 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=59.94 Sfr.=0.39

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 50 SLU
  Sollecitazioni: N=-140.98
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-754.14
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=90.78
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=357.35 $\lambda_{rel,y}$=0.82 $\lambda_{rel,z}$=0.99 $K_{c,y}$=0.89 $K_{c,z}$=0.78
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.29 $\sigma_{m,d}$=44.95 Sfr.=0.29

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=210.50 T_z=288.76 M_y=0.00 T_y=40.58 M_z=0.00 M_x=2.40
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.44 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 50 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-140.98 T_z=1125.53 M_y=0.00 T_y=135.49 M_z=0.00 M_x=7.93
  Resistenze: K_{mod}=0.90
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 63 SLU Xl=1.79
  Sollecitazioni: N=50.23 T_z=0.00 M_y=-710.64 T_y=0.00 M_z=120.15 M_x=5.45
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.10 $\sigma_{m,d}$=44.52 Sfr.=0.28

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 50 SLU Xl=3.57
  Sollecitazioni: N=-140.98 T_z=-1125.53 M_y=0.00 T_y=-135.49 M_z=0.00 M_x=7.93
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=4.96 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=3.57
  Sollecitazioni: N=-140.98 T_z=-1125.53 M_y=0.00 T_y=-135.49 M_z=0.00 M_x=7.93
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=4.96 Sfr.=0.23

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 50 SLU Xl=1.79
  Sollecitazioni: N=-140.98 T_z=0.00 M_y=-1005.52 T_y=0.00 M_z=121.04 M_x=7.93
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.29 $\sigma_{m,d}$=-59.94 Sfr.=0.39

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.79
  Sollecitazioni: N=-140.98 T_z=0.00 M_y=-1005.52 T_y=0.00 M_z=121.04 M_x=7.93
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=59.94 Sfr.=0.39

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 7 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-241.34 T_z=288.76 M_y=0.00 T_y=40.58 M_z=0.00 M_x=2.40
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.50 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.33 (L/1080) $f_{z,L}$=0.33 (L/1096)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.20 (L/1749) $f_{z,L}$=0.20 (L/1768)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.43 (L/827) $f_{z,L}$=0.43 (L/840)

Asta n. 2040 (-2371 -2372) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU I Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=1.49 T_z=0.00 M_y=-287.67 T_y=0.00 M_z=40.43 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
  L=377.36 $\lambda_{rel,y}$=1.47 $\lambda_{rel,z}$=2.04 $K_{c,y}$=0.43 $K_{c,z}$=0.23
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=100.34 Sfr.=0.35

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=1.49 T_z=304.93 M_y=0.00 T_y=42.85 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=1.49 T_z=0.00 M_y=-287.67 T_y=0.00 M_z=40.43 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=100.34 Sfr.=0.32

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=1.49 T_z=304.93 M_y=0.00 T_y=42.85 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=4.46 Sfr.=0.10

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=1.49 T_z=0.00 M_y=-287.67 T_y=0.00 M_z=40.43 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=100.34 Sfr.=0.32

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 14 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=2.69 T_z=0.00 M_y=-856.05 T_y=0.00 M_z=120.31 M_x=1.29
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,t}$=105.93
  L=377.36 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=52.11 Sfr.=0.38

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 50 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-262.11 T_z=0.00 M_y=-1121.28 T_y=0.00 M_z=134.98 M_x=1.67
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=377.36 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=66.84 Sfr.=0.43

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 50 SLU
  Sollecitazioni: N=-262.11
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.01 $M_{y,eq}$=-840.96
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=0.00 $M_{z,eq}$=101.23
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=377.36 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.55 $\sigma_{m,d}$=50.13 Sfr.=0.33

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=615.34 T_z=304.93 M_y=0.00 T_y=42.85 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.28 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 50 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-262.11 T_z=1188.56 M_y=0.00 T_y=143.07 M_z=0.00 M_x=1.67
  Resistenze: K_{mod}=0.90
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 14 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=2.69 T_z=0.00 M_y=-856.05 T_y=0.00 M_z=120.31 M_x=1.29
  Resistenze: K_{mod}=0.80 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=105.93 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=52.11 Sfr.=0.38

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 50 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-262.11 T_z=1188.56 M_y=0.00 T_y=143.07 M_z=0.00 M_x=1.67
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=5.24 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.06

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-262.11 T_z=1188.56 M_y=0.00 T_y=143.07 M_z=0.00 M_x=1.67
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=5.24 Sfr.=0.24

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 50 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-262.11 T_z=0.00 M_y=-1121.28 T_y=0.00 M_z=134.98 M_x=1.67
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.55 $\sigma_{m,d}$=-66.84 Sfr.=0.43

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-262.11 T_z=0.00 M_y=-1121.28 T_y=0.00 M_z=134.98 M_x=1.67
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=66.84 Sfr.=0.43

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 7 SND Xl=3.77
  Sollecitazioni: N=-612.37 T_z=-304.93 M_y=0.00 T_y=-42.85 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.28 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.41 (L/917) $f_{Z,L}$=0.41 (L/930)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.25 (L/1485) $f_{Z,L}$=0.25 (L/1502)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.54 (L/702) $f_{Z,L}$=0.53 (L/713)

Asta n. 2040 (-2372 -2373) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU I Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=2.92 T_z=0.00 M_y=-289.19 T_y=0.00 M_z=40.64 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
  L=378.36 $\lambda_{rel,y}$=1.47 $\lambda_{rel,z}$=2.05 $K_{c,y}$=0.42 $K_{c,z}$=0.23
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 $\sigma_{m,d}$=100.87 Sfr.=0.35

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=2.92 T_z=305.73 M_y=0.00 T_y=42.97 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=2.92 T_z=0.00 M_y=-289.19 T_y=0.00 M_z=40.64 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 $\sigma_{m,d}$=100.87 Sfr.=0.32

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=3.78
  Sollecitazioni: N=2.92 T_z=-305.74 M_y=0.00 T_y=-42.97 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=4.48 Sfr.=0.10

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=2.92 T_z=0.00 M_y=-289.19 T_y=0.00 M_z=40.64 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=100.87 Sfr.=0.32

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 13 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=7.45 T_z=0.00 M_y=-961.91 T_y=0.00 M_z=135.19 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,t}$=105.93
  L=378.36 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 $\sigma_{m,d}$=58.55 Sfr.=0.42

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 50 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-272.89 T_z=0.00 M_y=-1127.20 T_y=0.00 M_z=135.69 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=378.36 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=67.19 Sfr.=0.43

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 50 SLU
  Sollecitazioni: N=-272.89
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.06 $M_{y,eq}$=-845.40
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.01 $M_{z,eq}$=101.77
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=378.36 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.57 $\sigma_{m,d}$=50.39 Sfr.=0.33

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=924.97 T_z=305.73 M_y=0.00 T_y=42.97 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.93 Sfr.=0.01

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 13 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=7.45 T_z=0.00 M_y=-961.91 T_y=0.00 M_z=135.19 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=105.93 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 $\sigma_{m,d}$=58.55 Sfr.=0.42

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=3.78
  Sollecitazioni: N=-272.89 T_z=-1191.73 M_y=0.00 T_y=-143.46 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=5.25 Sfr.=0.24

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 50 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-272.89 T_z=0.00 M_y=-1127.20 T_y=0.00 M_z=135.69 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.57 $\sigma_{m,d}$=-67.19 Sfr.=0.43

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-272.89 T_z=0.00 M_y=-1127.20 T_y=0.00 M_z=135.69 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=67.19 Sfr.=0.43

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 7 SND Xl=3.78
  Sollecitazioni: N=-919.12 T_z=-305.74 M_y=0.00 T_y=-42.97 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.91 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.42 (L/909) $f_{Z,L}$=0.41 (L/922)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.26 (L/1472) $f_{Z,L}$=0.25 (L/1490)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.54 (L/696) $f_{Z,L}$=0.53 (L/707)

Asta n. 2040 (-2373 -2374) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-3.19 T_z=0.00 M_y=-287.68 T_y=0.00 M_z=40.43 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=377.35 $\lambda_{rel,m}$=0.42 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=100.34 Sfr.=0.35

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
  Sollecitazioni: N=-3.19
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.02 $M_{y,eq}$=-215.76
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=0.00 $M_{z,eq}$=30.32
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=377.35 $\lambda_{rel,y}$=1.47 $\lambda_{rel,z}$=2.04 $K_{c,y}$=0.43 $K_{c,z}$=0.23
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.02 $\sigma_{m,d}$=75.26 Sfr.=0.26

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-3.19 T_z=304.94 M_y=0.00 T_y=42.86 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=4.46 Sfr.=0.10

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-3.19 T_z=0.00 M_y=-287.68 T_y=0.00 M_z=40.43 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.02 $\sigma_{m,d}$=100.34 Sfr.=0.32

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-3.19 T_z=0.00 M_y=-287.68 T_y=0.00 M_z=40.43 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=100.34 Sfr.=0.32

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=3.77
  Sollecitazioni: N=-3.19 T_z=-304.93 M_y=0.00 T_y=-42.85 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.02 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 24 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=2.80 T_z=0.00 M_y=-956.90 T_y=0.00 M_z=134.48 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=377.35 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=58.24 Sfr.=0.37

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 50 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-274.79 T_z=0.00 M_y=-1121.32 T_y=0.00 M_z=134.98 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=377.35 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=66.84 Sfr.=0.43

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 50 SLU
  Sollecitazioni: N=-274.79
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.07 $M_{y,eq}$=-840.99
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=0.01 $M_{z,eq}$=101.24
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=377.35 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.57 $\sigma_{m,d}$=50.13 Sfr.=0.33

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=1019.69 T_z=304.94 M_y=0.00 T_y=42.86 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=2.12 Sfr.=0.01

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 24 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=2.80 T_z=0.00 M_y=-956.90 T_y=0.00 M_z=134.48 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=58.24 Sfr.=0.37

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-274.79 T_z=1188.60 M_y=0.00 T_y=143.08 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=5.24 Sfr.=0.24

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 50 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-274.79 T_z=0.00 M_y=-1121.32 T_y=0.00 M_z=134.98 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.57 $\sigma_{m,d}$=-66.84 Sfr.=0.43

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-274.79 T_z=0.00 M_y=-1121.32 T_y=0.00 M_z=134.98 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=66.84 Sfr.=0.43

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 7 SND Xl=3.52
  Sollecitazioni: N=-1026.08 T_z=-264.27 M_y=-71.61 T_y=-37.14 M_z=10.06 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.14 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.41 (L/916) $f_{Z,L}$=0.41 (L/930)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.25 (L/1484) $f_{Z,L}$=0.25 (L/1501)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.54 (L/702) $f_{Z,L}$=0.53 (L/713)

Asta n. 2040 (-2374 -2375) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-12.65 T_z=0.00 M_y=-289.19 T_y=0.00 M_z=40.64 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=378.36 $\lambda_{rel,m}$=0.42 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=100.87 Sfr.=0.35

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
  Sollecitazioni: N=-12.65
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.01 $M_{y,eq}$=-216.90
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=30.48
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=378.36 $\lambda_{rel,y}$=1.47 $\lambda_{rel,z}$=2.05 $K_{c,y}$=0.42 $K_{c,z}$=0.23
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.09 $\sigma_{m,d}$=75.65 Sfr.=0.26

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=3.78
  Sollecitazioni: N=-12.65 T_z=-305.75 M_y=0.00 T_y=-42.97 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=4.48 Sfr.=0.10

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-12.65 T_z=0.00 M_y=-289.19 T_y=0.00 M_z=40.64 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.09 $\sigma_{m,d}$=-100.87 Sfr.=0.32

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-12.65 T_z=0.00 M_y=-289.19 T_y=0.00 M_z=40.64 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70

Tensioni: $\sigma_{m,d}$=100.87 Sfr.=0.32

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=3.78
Sollecitazioni: N=-12.65 T_z=-305.75 M_y=0.00 T_y=-42.97 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.09 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 63 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=199.07 T_z=0.00 M_y=-796.65 T_y=0.00 M_z=134.69 M_x=-1.43
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=378.36 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.41 $\sigma_{m,d}$=49.91 Sfr.=0.32

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 50 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-262.49 T_z=0.00 M_y=-1127.23 T_y=0.00 M_z=135.69 M_x=-2.42
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=378.36 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=67.19 Sfr.=0.43

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 50 SLU
Sollecitazioni: N=-262.50
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.05 $M_{y,eq}$=-845.42
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.01 $M_{z,eq}$=101.77
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=378.36 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.55 $\sigma_{m,d}$=50.39 Sfr.=0.33

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=667.34 T_z=305.74 M_y=0.00 T_y=42.97 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.39 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-262.49 T_z=1191.73 M_y=0.00 T_y=143.46 M_z=0.00 M_x=-2.42
Resistenze: K_{mod}=0.90
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 63 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=199.07 T_z=0.00 M_y=-796.65 T_y=0.00 M_z=134.69 M_x=-1.43
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.41 $\sigma_{m,d}$=49.91 Sfr.=0.32

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 50 SLU Xl=3.78
Sollecitazioni: N=-262.50 T_z=-1191.76 M_y=0.00 T_y=-143.46 M_z=0.00 M_x=-2.42
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=5.25 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.06

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=3.78
Sollecitazioni: N=-262.50 T_z=-1191.76 M_y=0.00 T_y=-143.46 M_z=0.00 M_x=-2.42
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=5.25 Sfr.=0.24

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 50 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-262.49 T_z=0.00 M_y=-1127.23 T_y=0.00 M_z=135.69 M_x=-2.42
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.55 $\sigma_{m,d}$=-67.19 Sfr.=0.43

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-262.49 T_z=0.00 M_y=-1127.23 T_y=0.00 M_z=135.69 M_x=-2.42
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=67.19 Sfr.=0.43

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 7 SND Xl=3.78
Sollecitazioni: N=-692.64 T_z=-305.75 M_y=0.00 T_y=-42.97 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.44 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.42 (L/910) $f_{Z,L}$=0.41 (L/923)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.26 (L/1473) $f_{Z,L}$=0.25 (L/1490)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.54 (L/697) $f_{Z,L}$=0.53 (L/708)

Asta n. 2040 (-2375 -2376) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=1.55
Sollecitazioni: N=-19.97 T_z=0.00 M_y=-194.59 T_y=0.00 M_z=27.35 M_x=-2.41
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=310.36 $\lambda_{rel,m}$=0.38 K_{crit}=1.00

Tensioni: $\sigma_{m,d}$=67.88 Sfr.=0.23

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
  Sollecitazioni: N=-19.98
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.01 $M_{y,eq}$=-145.95
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=0.00 $M_{z,eq}$=20.51
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=310.36 $\lambda_{rel,y}$=1.20 $\lambda_{rel,z}$=1.68 $K_{c,y}$=0.60 $K_{c,z}$=0.33
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.14 $\sigma_{m,d}$=50.91 Sfr.=0.18

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-19.98 T_z=250.80 M_y=0.00 T_y=35.25 M_z=0.00 M_x=-2.41
  Resistenze: K_{fi}=1.25
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-19.98 T_z=250.80 M_y=0.00 T_y=35.25 M_z=0.00 M_x=-2.41
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=3.67 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-19.98 T_z=250.80 M_y=0.00 T_y=35.25 M_z=0.00 M_x=-2.41
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=3.67 Sfr.=0.08

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.55
  Sollecitazioni: N=-19.97 T_z=0.00 M_y=-194.59 T_y=0.00 M_z=27.35 M_x=-2.41
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.14 $\sigma_{m,d}$=-67.88 Sfr.=0.22

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.55
  Sollecitazioni: N=-19.97 T_z=0.00 M_y=-194.59 T_y=0.00 M_z=27.35 M_x=-2.41
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=67.88 Sfr.=0.22

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-19.98 T_z=250.80 M_y=0.00 T_y=35.25 M_z=0.00 M_x=-2.41
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.14 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 63 SLU Xl=1.55
  Sollecitazioni: N=19.46 T_z=0.00 M_y=-536.05 T_y=0.00 M_z=90.63 M_x=-5.94
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=310.36 $\lambda_{rel,y}$=0.71 $\lambda_{rel,z}$=0.86 $K_{c,y}$=0.93 $K_{c,z}$=0.87
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.04 $\sigma_{m,d}$=33.58 Sfr.=0.21

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 50 SLU Xl=1.55
  Sollecitazioni: N=-134.99 T_z=0.00 M_y=-758.50 T_y=0.00 M_z=91.31 M_x=-8.62
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=310.36 $\lambda_{rel,m}$=0.25 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=45.21 Sfr.=0.29

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 50 SLU
  Sollecitazioni: N=-135.00
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.03 $M_{y,eq}$=-568.87
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=0.00 $M_{z,eq}$=68.48
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=310.36 $\lambda_{rel,y}$=0.71 $\lambda_{rel,z}$=0.86 $K_{c,y}$=0.93 $K_{c,z}$=0.87
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.28 $\sigma_{m,d}$=33.91 Sfr.=0.22

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=3.10
  Sollecitazioni: N=130.87 T_z=-250.79 M_y=0.00 T_y=-35.25 M_z=0.00 M_x=-2.48
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.27 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 50 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-135.00 T_z=977.58 M_y=0.00 T_y=117.68 M_z=0.00 M_x=-8.62
  Resistenze: K_{mod}=0.90
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 63 SLU Xl=1.55
  Sollecitazioni: N=19.46 T_z=0.00 M_y=-536.05 T_y=0.00 M_z=90.63 M_x=-5.94
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.04 $\sigma_{m,d}$=33.58 Sfr.=0.21

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 50 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-135.00 T_z=977.58 M_y=0.00 T_y=117.68 M_z=0.00 M_x=-8.62
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=4.31 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.04

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-135.00 T_z=977.58 M_y=0.00 T_y=117.68 M_z=0.00 M_x=-8.62
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=4.31 Sfr.=0.20

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 50 SLU Xl=1.55
  Sollecitazioni: N=-134.99 T_z=0.00 M_y=-758.50 T_y=0.00 M_z=91.31 M_x=-8.62
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.28 $\sigma_{m,d}$=-45.21 Sfr.=0.29

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.55
  Sollecitazioni: N=-134.99 T_z=0.00 M_y=-758.50 T_y=0.00 M_z=91.31 M_x=-8.62
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=45.21 Sfr.=0.29

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 49 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-172.63 T_z=838.76 M_y=0.00 T_y=85.03 M_z=0.00 M_x=-7.63
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.36 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.19 (L/1648) $f_{Z,L}$=0.19 (L/1671)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.12 (L/2667) $f_{Z,L}$=0.11 (L/2699)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.25 (L/1262) $f_{Z,L}$=0.24 (L/1281)

Asta n. 2041 (-2177 -2176) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU I Xl=1.90
  Sollecitazioni: N=30.79 T_z=0.00 M_y=-287.09 T_y=0.00 M_z=30.17 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
  L=380.66 $\lambda_{rel,y}$=1.48 $\lambda_{rel,z}$=2.06 $K_{c,y}$=0.42 $K_{c,z}$=0.22
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.21 $\sigma_{m,d}$=96.01 Sfr.=0.34

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU I Xl=3.81
  Sollecitazioni: N=30.79 T_z=-301.71 M_y=0.00 T_y=-31.71 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.21 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.90
  Sollecitazioni: N=30.79 T_z=0.00 M_y=-287.09 T_y=0.00 M_z=30.17 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.21 $\sigma_{m,d}$=96.01 Sfr.=0.31

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=3.81
  Sollecitazioni: N=30.79 T_z=-301.71 M_y=0.00 T_y=-31.71 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=4.40 Sfr.=0.10

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.90
  Sollecitazioni: N=30.79 T_z=0.00 M_y=-287.09 T_y=0.00 M_z=30.17 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=96.01 Sfr.=0.31

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 63 SLU Xl=1.90
  Sollecitazioni: N=21.28 T_z=0.00 M_y=-1115.42 T_y=0.00 M_z=94.92 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=380.66 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.05 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.04 $\sigma_{m,d}$=64.03 Sfr.=0.42

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 62 SLU Xl=1.90
  Sollecitazioni: N=-10.54 T_z=0.00 M_y=-956.60 T_y=0.00 M_z=63.34 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=380.66 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=53.78 Sfr.=0.35

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 62 SLU
  Sollecitazioni: N=-10.54
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-717.45
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=-0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=380.66 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.05 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.02 $\sigma_{m,d}$=37.37 Sfr.=0.25

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 49 SLU Xl=3.81
  Sollecitazioni: N=112.73 T_z=-435.41 M_y=0.00 T_y=-84.86 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.23 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 63 SLU Xl=1.90
  Sollecitazioni: N=21.28 T_z=0.00 M_y=-1115.42 T_y=0.00 M_z=94.92 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.04 $\sigma_{m,d}$=64.03 Sfr.=0.42

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 63 SLU Xl=3.81
  Sollecitazioni: N=21.28 T_z=-1172.24 M_y=0.00 T_y=-99.75 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=5.15 Sfr.=0.24

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 62 SLU Xl=1.90
  Sollecitazioni: N=-10.54 T_z=0.00 M_y=-956.60 T_y=0.00 M_z=63.34 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.02 $\sigma_{m,d}$=-53.78 Sfr.=0.35

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 63 SLU Xl=1.90
  Sollecitazioni: N=21.28 T_z=0.00 M_y=-1115.42 T_y=0.00 M_z=94.92 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=64.03 Sfr.=0.42

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-49.61 T_z=301.64 M_y=0.00 T_y=31.70 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.10 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.41 (L/920) $f_{Z,L}$=0.41 (L/927)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.26 (L/1491) $f_{Z,L}$=0.25 (L/1499)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.54 (L/704) $f_{Z,L}$=0.54 (L/710)

Asta n. 2041 (-2178 -2177) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU I Xl=1.90
  Sollecitazioni: N=75.56 T_z=0.00 M_y=-284.71 T_y=0.00 M_z=29.92 M_x=7.22
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
  L=379.14 $\lambda_{rel,y}$=1.47 $\lambda_{rel,z}$=2.05 $K_{c,y}$=0.42 $K_{c,z}$=0.23
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.52 $\sigma_{m,d}$=95.21 Sfr.=0.33

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=75.56 T_z=300.37 M_y=0.00 T_y=31.57 M_z=0.00 M_x=7.22
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.52 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=75.56 T_z=300.37 M_y=0.00 T_y=31.57 M_z=0.00 M_x=7.22
  Resistenze: K_{fi}=1.25
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.90
  Sollecitazioni: N=75.56 T_z=0.00 M_y=-284.71 T_y=0.00 M_z=29.92 M_x=7.22
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.52 $\sigma_{m,d}$=95.21 Sfr.=0.31

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=3.79
  Sollecitazioni: N=75.56 T_z=-300.37 M_y=0.00 T_y=-31.57 M_z=0.00 M_x=7.22
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=4.38 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=3.79
  Sollecitazioni: N=75.56 T_z=-300.37 M_y=0.00 T_y=-31.57 M_z=0.00 M_x=7.22
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=4.38 Sfr.=0.10

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.90
  Sollecitazioni: N=75.56 T_z=0.00 M_y=-284.71 T_y=0.00 M_z=29.92 M_x=7.22
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=95.21 Sfr.=0.31

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 63 SLU Xl=1.90
  Sollecitazioni: N=89.78 T_z=0.00 M_y=-1106.13 T_y=0.00 M_z=94.13 M_x=24.98
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=379.14 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.05 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.19 $\sigma_{m,d}$=63.49 Sfr.=0.42

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 1 SND Xl=1.90
  Sollecitazioni: N=-62.73 T_z=0.00 M_y=-284.71 T_y=0.00 M_z=29.92 M_x=7.29
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70

Ltors=379.14 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=16.70 Sfr.=0.09

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 7 SND
Sollecitazioni: N=-71.63
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-213.53
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=22.44
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=379.14 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.05 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.15 $\sigma_{m,d}$=12.52 Sfr.=0.07

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 49 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=277.93 T_z=433.48 M_y=0.00 T_y=84.48 M_z=0.00 M_x=10.19
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.58 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 63 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=89.78 T_z=1166.98 M_y=0.00 T_y=99.30 M_z=0.00 M_x=24.98
Resistenze: K_{mod}=0.90
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.03 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 63 SLU Xl=1.90
Sollecitazioni: N=89.78 T_z=0.00 M_y=-1106.13 T_y=0.00 M_z=94.13 M_x=24.98
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.19 $\sigma_{m,d}$=63.49 Sfr.=0.42

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 63 SLU Xl=3.79
Sollecitazioni: N=89.78 T_z=-1166.99 M_y=0.00 T_y=-99.31 M_z=0.00 M_x=24.98
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=5.12 $\tau_{tor,d}$=0.03 Sfr.=0.06

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 63 SLU Xl=3.79
Sollecitazioni: N=89.78 T_z=-1166.99 M_y=0.00 T_y=-99.31 M_z=0.00 M_x=24.98
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=5.12 Sfr.=0.24

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 7 SND Xl=1.90
Sollecitazioni: N=-71.63 T_z=0.00 M_y=-284.71 T_y=0.00 M_z=29.92 M_x=7.37
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.15 $\sigma_{m,d}$=-16.70 Sfr.=0.09

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 63 SLU Xl=1.90
Sollecitazioni: N=89.78 T_z=0.00 M_y=-1106.13 T_y=0.00 M_z=94.13 M_x=24.98
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=63.49 Sfr.=0.41

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 7 SND Xl=3.79
Sollecitazioni: N=-71.63 T_z=-300.37 M_y=0.00 T_y=-31.57 M_z=0.00 M_x=7.37
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.15 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.41 (L/932) $f_{Z,L}$=0.40 (L/938)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.25 (L/1510) $f_{Z,L}$=0.25 (L/1518)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.53 (L/713) $f_{Z,L}$=0.53 (L/719)

Asta n. 2043 (-2378 -2379) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=1.79
Sollecitazioni: N=-13.48 T_z=0.00 M_y=-138.92 T_y=0.00 M_z=19.52 M_x=2.45
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=357.35 $\lambda_{rel,m}$=0.40 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=48.46 Sfr.=0.17

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
Sollecitazioni: N=-13.48
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-104.19
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=14.64
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=357.35 $\lambda_{rel,y}$=1.39 $\lambda_{rel,z}$=1.93 $K_{c,y}$=0.47 $K_{c,z}$=0.25
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.09 $\sigma_{m,d}$=36.34 Sfr.=0.13

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-13.48 T_z=155.50 M_y=0.00 T_y=21.85 M_z=0.00 M_x=2.45
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=3.57

Sollecitazioni: N=-13.48 T_z=-155.50 M_y=0.00 T_y=-21.85 M_z=0.00 M_x=2.45
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=2.28 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=3.57
Sollecitazioni: N=-13.48 T_z=-155.50 M_y=0.00 T_y=-21.85 M_z=0.00 M_x=2.45
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=2.28 Sfr.=0.05

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.79
Sollecitazioni: N=-13.48 T_z=0.00 M_y=-138.92 T_y=0.00 M_z=19.52 M_x=2.45
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.09 $\sigma_{m,d}$=-48.46 Sfr.=0.15

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.79
Sollecitazioni: N=-13.48 T_z=0.00 M_y=-138.92 T_y=0.00 M_z=19.52 M_x=2.45
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=48.46 Sfr.=0.15

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-13.48 T_z=155.50 M_y=0.00 T_y=21.85 M_z=0.00 M_x=2.45
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.09 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 50 SLU Xl=1.79
Sollecitazioni: N=126.08 T_z=0.00 M_y=-492.91 T_y=0.00 M_z=59.40 M_x=8.04
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=357.35 $\lambda_{rel,y}$=0.82 $\lambda_{rel,z}$=0.99 $K_{c,y}$=0.89 $K_{c,z}$=0.78
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.26 $\sigma_{m,d}$=29.39 Sfr.=0.19

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 13 SLU Xl=1.79
Sollecitazioni: N=-13.14 T_z=0.00 M_y=-424.16 T_y=0.00 M_z=59.61 M_x=6.77
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=357.35 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=25.82 Sfr.=0.19

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 13 SLU
Sollecitazioni: N=-13.14
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-318.12
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=44.71
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=357.35 $\lambda_{rel,y}$=0.82 $\lambda_{rel,z}$=0.99 $K_{c,y}$=0.89 $K_{c,z}$=0.78
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.03 $\sigma_{m,d}$=19.36 Sfr.=0.14

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=309.98 T_z=155.50 M_y=0.00 T_y=21.85 M_z=0.00 M_x=2.61
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.65 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=126.08 T_z=551.74 M_y=0.00 T_y=66.50 M_z=0.00 M_x=8.04
Resistenze: K_{mod}=0.90
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 50 SLU Xl=1.79
Sollecitazioni: N=126.08 T_z=0.00 M_y=-492.91 T_y=0.00 M_z=59.40 M_x=8.04
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.26 $\sigma_{m,d}$=29.39 Sfr.=0.19

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 50 SLU Xl=3.57
Sollecitazioni: N=126.08 T_z=-551.74 M_y=0.00 T_y=-66.50 M_z=0.00 M_x=8.04
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=2.43 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=3.57
Sollecitazioni: N=126.08 T_z=-551.74 M_y=0.00 T_y=-66.50 M_z=0.00 M_x=8.04
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=2.43 Sfr.=0.11

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 13 SLU Xl=1.79
Sollecitazioni: N=-13.14 T_z=0.00 M_y=-424.16 T_y=0.00 M_z=59.61 M_x=6.77
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.03 $\sigma_{m,d}$=-25.82 Sfr.=0.19

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.79
Sollecitazioni: N=126.08 T_z=0.00 M_y=-492.91 T_y=0.00 M_z=59.40 M_x=8.04
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=29.39 Sfr.=0.19

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 7 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-336.94 T_z=155.50 M_y=0.00 T_y=21.85 M_z=0.00 M_x=2.61
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.70 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.16 (L/2192) $f_{Z,L}$=0.16 (L/2220)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.09 (L/3762) $f_{Z,L}$=0.09 (L/3802)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.22 (L/1643) $f_{Z,L}$=0.21 (L/1667)

Asta n. 2043 (-2379 -2380) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-42.23 T_z=0.00 M_y=-154.92 T_y=0.00 M_z=21.77 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=377.36 $\lambda_{rel,m}$=0.42 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=54.03 Sfr.=0.19

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
  Sollecitazioni: N=-42.23
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-116.19
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=0.00 $M_{z,eq}$=16.33
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=377.36 $\lambda_{rel,y}$=1.47 $\lambda_{rel,z}$=2.04 $K_{c,y}$=0.43 $K_{c,z}$=0.23
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.29 $\sigma_{m,d}$=40.53 Sfr.=0.14

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-42.23 T_z=164.21 M_y=0.00 T_y=23.08 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=2.40 Sfr.=0.05

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-42.23 T_z=0.00 M_y=-154.92 T_y=0.00 M_z=21.77 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.29 $\sigma_{m,d}$=-54.03 Sfr.=0.17

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-42.23 T_z=0.00 M_y=-154.92 T_y=0.00 M_z=21.77 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=54.03 Sfr.=0.17

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=3.77
  Sollecitazioni: N=-42.23 T_z=-164.21 M_y=0.00 T_y=-23.08 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.29 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 50 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=254.34 T_z=0.00 M_y=-549.66 T_y=0.00 M_z=66.24 M_x=2.11
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=377.36 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.53 $\sigma_{m,d}$=32.77 Sfr.=0.22

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 13 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-82.49 T_z=0.00 M_y=-472.99 T_y=0.00 M_z=66.47 M_x=1.81
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=377.36 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=28.79 Sfr.=0.21

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 13 SLU
  Sollecitazioni: N=-82.49
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-354.74
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=0.00 $M_{z,eq}$=49.86
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=377.36 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.17 $\sigma_{m,d}$=21.59 Sfr.=0.16

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=801.17 T_z=164.21 M_y=0.00 T_y=23.08 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.67 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 50 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=254.34 T_z=582.64 M_y=0.00 T_y=70.22 M_z=0.00 M_x=2.11
  Resistenze: K_{mod}=0.90
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 50 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=254.34 T_z=0.00 M_y=-549.66 T_y=0.00 M_z=66.24 M_x=2.11

Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.53 $\sigma_{m,d}$=32.77 Sfr.=0.22

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=254.34 T_z=582.64 M_y=0.00 T_y=70.22 M_z=0.00 M_x=2.11
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=2.57 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=254.34 T_z=582.64 M_y=0.00 T_y=70.22 M_z=0.00 M_x=2.11
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=2.57 Sfr.=0.12

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 13 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-82.49 T_z=0.00 M_y=-472.99 T_y=0.00 M_z=66.47 M_x=1.81
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.17 $\sigma_{m,d}$=-28.79 Sfr.=0.21

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=254.34 T_z=0.00 M_y=-549.66 T_y=0.00 M_z=66.24 M_x=2.11
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=32.77 Sfr.=0.21

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 7 SND Xl=3.02
Sollecitazioni: N=-885.63 T_z=-98.53 M_y=-99.15 T_y=-13.85 M_z=13.93 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.85 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.20 (L/1863) $f_{Z,L}$=0.20 (L/1889)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.12 (L/3196) $f_{Z,L}$=0.12 (L/3228)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.27 (L/1398) $f_{Z,L}$=0.27 (L/1417)

Asta n. 2043 (-2380 -2381) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-47.54 T_z=0.00 M_y=-155.72 T_y=0.00 M_z=21.89 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=378.36 $\lambda_{rel,m}$=0.42 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=54.32 Sfr.=0.19

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
Sollecitazioni: N=-47.54
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.01 $M_{y,eq}$=-116.79
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=16.41
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=378.36 $\lambda_{rel,y}$=1.47 $\lambda_{rel,z}$=2.05 $K_{c,y}$=0.42 $K_{c,z}$=0.23
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.33 $\sigma_{m,d}$=40.74 Sfr.=0.15

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=3.78
Sollecitazioni: N=-47.54 T_z=-164.64 M_y=0.00 T_y=-23.14 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=2.41 Sfr.=0.06

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-47.54 T_z=0.00 M_y=-155.72 T_y=0.00 M_z=21.89 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.33 $\sigma_{m,d}$=-54.32 Sfr.=0.17

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-47.54 T_z=0.00 M_y=-155.72 T_y=0.00 M_z=21.89 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=54.32 Sfr.=0.17

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=3.78
Sollecitazioni: N=-47.54 T_z=-164.64 M_y=0.00 T_y=-23.14 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.33 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 50 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=278.20 T_z=0.00 M_y=-552.53 T_y=0.00 M_z=66.59 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=378.36 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.58 $\sigma_{m,d}$=32.94 Sfr.=0.22

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 13 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-100.18 T_z=0.00 M_y=-475.46 T_y=0.00 M_z=66.82 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70

Ltors=378.36 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=28.94 Sfr.=0.21

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 13 SLU
Sollecitazioni: N=-100.18
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.02 $M_{y,eq}$=-356.59
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=50.12
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=378.36 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.21 $\sigma_{m,d}$=21.70 Sfr.=0.16

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=1194.27 T_z=164.63 M_y=0.00 T_y=23.14 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=2.49 Sfr.=0.02

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 50 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=278.20 T_z=0.00 M_y=-552.53 T_y=0.00 M_z=66.59 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.58 $\sigma_{m,d}$=32.94 Sfr.=0.22

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=3.78
Sollecitazioni: N=278.20 T_z=-584.16 M_y=0.00 T_y=-70.40 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=2.57 Sfr.=0.12

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 13 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-100.18 T_z=0.00 M_y=-475.46 T_y=0.00 M_z=66.82 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.21 $\sigma_{m,d}$=-28.94 Sfr.=0.21

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=278.20 T_z=0.00 M_y=-552.53 T_y=0.00 M_z=66.59 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=32.94 Sfr.=0.21

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 7 SND Xl=3.03
Sollecitazioni: N=-1289.35 T_z=-98.78 M_y=-99.66 T_y=-13.88 M_z=14.01 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.69 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.21 (L/1842) $f_{Z,L}$=0.20 (L/1869)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.12 (L/3161) $f_{Z,L}$=0.12 (L/3199)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.27 (L/1381) $f_{Z,L}$=0.27 (L/1402)

Asta n. 2043 (-2381 -2382) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-38.15 T_z=0.00 M_y=-154.91 T_y=0.00 M_z=21.77 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=377.35 $\lambda_{rel,m}$=0.42 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=54.03 Sfr.=0.19

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
Sollecitazioni: N=-38.15
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.01 $M_{y,eq}$=-116.18
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=0.00 $M_{z,eq}$=16.33
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=377.35 $\lambda_{rel,y}$=1.47 $\lambda_{rel,z}$=2.04 $K_{c,y}$=0.43 $K_{c,z}$=0.23
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.26 $\sigma_{m,d}$=40.52 Sfr.=0.14

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-38.15 T_z=164.20 M_y=0.00 T_y=23.08 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=2.40 Sfr.=0.05

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-38.15 T_z=0.00 M_y=-154.91 T_y=0.00 M_z=21.77 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.26 $\sigma_{m,d}$=-54.03 Sfr.=0.17

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-38.15 T_z=0.00 M_y=-154.91 T_y=0.00 M_z=21.77 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=54.03 Sfr.=0.17

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=3.77

Sollecitazioni: N=-38.15 T_z=-164.20 M_y=0.00 T_y=-23.08 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.26 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 50 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=285.10 T_z=0.00 M_y=-549.63 T_y=0.00 M_z=66.24 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=377.35 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.59 $\sigma_{m,d}$=32.77 Sfr.=0.22

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 13 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-79.95 T_z=0.00 M_y=-472.97 T_y=0.00 M_z=66.47 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=377.35 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=28.79 Sfr.=0.21

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 13 SLU
Sollecitazioni: N=-79.95
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.03 $M_{y,eq}$=-354.73
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=0.00 $M_{z,eq}$=49.85
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=377.35 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.17 $\sigma_{m,d}$=21.59 Sfr.=0.16

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=1307.67 T_z=164.20 M_y=0.00 T_y=23.08 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=2.72 Sfr.=0.02

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 50 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=285.10 T_z=0.00 M_y=-549.63 T_y=0.00 M_z=66.24 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.59 $\sigma_{m,d}$=32.77 Sfr.=0.22

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=285.10 T_z=582.61 M_y=0.00 T_y=70.22 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=2.57 Sfr.=0.12

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 13 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-79.95 T_z=0.00 M_y=-472.97 T_y=0.00 M_z=66.47 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.17 $\sigma_{m,d}$=-28.79 Sfr.=0.21

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=285.10 T_z=0.00 M_y=-549.63 T_y=0.00 M_z=66.24 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=32.77 Sfr.=0.21

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 7 SND Xl=2.77
Sollecitazioni: N=-1383.98 T_z=-76.62 M_y=-121.18 T_y=-10.77 M_z=17.03 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.88 Sfr.=0.02

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.20 (L/1862) $f_{Z,L}$=0.20 (L/1890)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.12 (L/3191) $f_{Z,L}$=0.12 (L/3234)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.27 (L/1397) $f_{Z,L}$=0.27 (L/1418)

Asta n. 2043 (-2382 -2383) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-19.84 T_z=0.00 M_y=-155.72 T_y=0.00 M_z=21.88 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=378.36 $\lambda_{rel,m}$=0.42 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=54.31 Sfr.=0.19

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
Sollecitazioni: N=-19.84
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.01 $M_{y,eq}$=-116.79
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=16.41
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=378.36 $\lambda_{rel,y}$=1.47 $\lambda_{rel,z}$=2.05 $K_{c,y}$=0.42 $K_{c,z}$=0.23
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.14 $\sigma_{m,d}$=40.74 Sfr.=0.14

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=3.78
Sollecitazioni: N=-19.84 T_z=-164.63 M_y=0.00 T_y=-23.14 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75

Tensioni: τ_d=2.41 Sfr.=0.06

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-19.84 T_z=0.00 M_y=-155.72 T_y=0.00 M_z=21.88 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.14 $\sigma_{m,d}$=-54.31 Sfr.=0.17

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-19.84 T_z=0.00 M_y=-155.72 T_y=0.00 M_z=21.88 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=54.31 Sfr.=0.17

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=3.78
  Sollecitazioni: N=-19.84 T_z=-164.63 M_y=0.00 T_y=-23.14 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.14 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 50 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=268.29 T_z=0.00 M_y=-552.49 T_y=0.00 M_z=66.59 M_x=-2.82
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=378.36 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.56 $\sigma_{m,d}$=32.94 Sfr.=0.22

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 13 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-35.98 T_z=0.00 M_y=-475.43 T_y=0.00 M_z=66.82 M_x=-2.39
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=378.36 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=28.94 Sfr.=0.21

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 13 SLU
  Sollecitazioni: N=-35.98
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.02 $M_{y,eq}$=-356.57
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=50.11
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=378.36 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.07 $\sigma_{m,d}$=21.70 Sfr.=0.16

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=920.97 T_z=164.63 M_y=0.00 T_y=23.14 M_z=0.00 M_x=-1.10
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.92 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 50 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=268.29 T_z=584.11 M_y=0.00 T_y=70.40 M_z=0.00 M_x=-2.82
  Resistenze: K_{mod}=0.90
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 50 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=268.29 T_z=0.00 M_y=-552.49 T_y=0.00 M_z=66.59 M_x=-2.82
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.56 $\sigma_{m,d}$=32.94 Sfr.=0.22

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 50 SLU Xl=3.78
  Sollecitazioni: N=268.29 T_z=-584.12 M_y=0.00 T_y=-70.40 M_z=0.00 M_x=-2.82
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=2.57 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=3.78
  Sollecitazioni: N=268.29 T_z=-584.12 M_y=0.00 T_y=-70.40 M_z=0.00 M_x=-2.82
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=2.57 Sfr.=0.12

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 13 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-35.98 T_z=0.00 M_y=-475.43 T_y=0.00 M_z=66.82 M_x=-2.39
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.07 $\sigma_{m,d}$=-28.94 Sfr.=0.21

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=268.29 T_z=0.00 M_y=-552.49 T_y=0.00 M_z=66.59 M_x=-2.82
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=32.94 Sfr.=0.21

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 7 SND Xl=3.53
  Sollecitazioni: N=-960.65 T_z=-142.68 M_y=-38.75 T_y=-20.05 M_z=5.45 M_x=-1.10
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.00 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.20 (L/1846) $f_{Z,L}$=0.20 (L/1874)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.12 (L/3163) $f_{z,L}$=0.12 (L/3199)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.27 (L/1385) $f_{z,L}$=0.27 (L/1406)

Asta n. 2043 (-2383 -2384) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU I Xl=1.55
  Sollecitazioni: N=1.41 T_z=0.00 M_y=-104.78 T_y=0.00 M_z=14.73 M_x=-2.50
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
  L=310.36 $\lambda_{rel,y}$=1.20 $\lambda_{rel,z}$=1.68 $K_{c,y}$=0.60 $K_{c,z}$=0.33
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=36.55 Sfr.=0.13

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU I Xl=3.10
  Sollecitazioni: N=1.42 T_z=-135.05 M_y=0.00 T_y=-18.98 M_z=0.00 M_x=-2.50
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=1.41 T_z=135.05 M_y=0.00 T_y=18.98 M_z=0.00 M_x=-2.50
  Resistenze: K_{fi}=1.25
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.55
  Sollecitazioni: N=1.41 T_z=0.00 M_y=-104.78 T_y=0.00 M_z=14.73 M_x=-2.50
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=36.55 Sfr.=0.12

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=3.10
  Sollecitazioni: N=1.42 T_z=-135.05 M_y=0.00 T_y=-18.98 M_z=0.00 M_x=-2.50
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=1.98 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=3.10
  Sollecitazioni: N=1.42 T_z=-135.05 M_y=0.00 T_y=-18.98 M_z=0.00 M_x=-2.50
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=1.98 Sfr.=0.05

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.55
  Sollecitazioni: N=1.41 T_z=0.00 M_y=-104.78 T_y=0.00 M_z=14.73 M_x=-2.50
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=36.55 Sfr.=0.12

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 50 SLU Xl=1.55
  Sollecitazioni: N=138.08 T_z=0.00 M_y=-371.78 T_y=0.00 M_z=44.81 M_x=-8.52
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=310.36 $\lambda_{rel,y}$=0.71 $\lambda_{rel,z}$=0.86 $K_{c,y}$=0.93 $K_{c,z}$=0.87
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.29 $\sigma_{m,d}$=22.16 Sfr.=0.15

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 63 SLU Xl=1.55
  Sollecitazioni: N=-99.38 T_z=0.00 M_y=-268.07 T_y=0.00 M_z=45.12 M_x=-5.86
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=310.36 $\lambda_{rel,m}$=0.25 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=16.78 Sfr.=0.11

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 63 SLU
  Sollecitazioni: N=-99.38
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.01 $M_{y,eq}$=-201.05
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=0.00 $M_{z,eq}$=33.84
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=310.36 $\lambda_{rel,y}$=0.71 $\lambda_{rel,z}$=0.86 $K_{c,y}$=0.93 $K_{c,z}$=0.87
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.21 $\sigma_{m,d}$=12.59 Sfr.=0.08

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=3.10
  Sollecitazioni: N=307.70 T_z=-135.05 M_y=0.00 T_y=-18.98 M_z=0.00 M_x=-2.64
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.64 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 50 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=138.08 T_z=479.15 M_y=0.00 T_y=57.75 M_z=0.00 M_x=-8.52
  Resistenze: K_{mod}=0.90
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 50 SLU Xl=1.55
  Sollecitazioni: N=138.08 T_z=0.00 M_y=-371.78 T_y=0.00 M_z=44.81 M_x=-8.52
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.29 $\sigma_{m,d}$=22.16 Sfr.=0.15

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 50 SLU Xl=3.10
  Sollecitazioni: N=138.08 T_z=-479.16 M_y=0.00 T_y=-57.75 M_z=0.00 M_x=-8.52

Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=2.11 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=3.10
Sollecitazioni: N=138.08 T_z=-479.16 M_y=0.00 T_y=-57.75 M_z=0.00 M_x=-8.52
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=2.11 Sfr.=0.10

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 63 SLU Xl=1.55
Sollecitazioni: N=-99.38 T_z=0.00 M_y=-268.07 T_y=0.00 M_z=45.12 M_x=-5.86
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.21 $\sigma_{m,d}$=-16.78 Sfr.=0.11

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.55
Sollecitazioni: N=138.08 T_z=0.00 M_y=-371.78 T_y=0.00 M_z=44.81 M_x=-8.52
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=22.16 Sfr.=0.14

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 7 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-304.87 T_z=135.05 M_y=0.00 T_y=18.98 M_z=0.00 M_x=-2.64
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.64 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.09 (L/3351) $f_{Z,L}$=0.09 (L/3398)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.05 (L/5749)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.12 (L/2516) $f_{Z,L}$=0.12 (L/2554)

Asta n. 2045 (-2112 91) Trave 24x32 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 75 SLU I Xl=0.31
Sollecitazioni: N=-59.75 T_z=-182.35 M_y=-89.19 T_y=-6.90 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=131.47 $\lambda_{rel,m}$=0.22 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=7.65 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-58.22 T_z=-171.35 M_y=-144.81 T_y=-6.90 M_z=3.12 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=131.47 $\lambda_{rel,m}$=0.22 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=12.83 Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
Sollecitazioni: N=-63.97
[Par.] $M_{y,sx}$=144.81 $M_{y,dx}$=-81.62 $M_{y,eq}$=-144.81
[Lin.] $M_{z,sx}$=-3.12 $M_{z,dx}$=-5.02 $M_{z,eq}$=-2.01
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=131.47 $\lambda_{rel,y}$=0.33 $\lambda_{rel,z}$=0.51 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.20 $\sigma_{m,d}$=12.68 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=1.18
Sollecitazioni: N=-63.97 T_z=-212.62 M_y=81.62 T_y=-6.90 M_z=-5.02 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=1.42 Sfr.=0.03

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-58.22 T_z=-171.35 M_y=-144.81 T_y=-6.90 M_z=3.12 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.18 $\sigma_{m,d}$=-12.83 Sfr.=0.04

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-58.22 T_z=-171.35 M_y=-144.81 T_y=-6.90 M_z=3.12 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=12.83 Sfr.=0.04

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=1.18
Sollecitazioni: N=-63.97 T_z=-212.62 M_y=81.62 T_y=-6.90 M_z=-5.02 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.20 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 7 SND Xl=1.18
Sollecitazioni: N=176.92 T_z=-468.18 M_y=427.96 T_y=-24.25 M_z=-19.56 M_x=2.22
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
L=131.47 $\lambda_{rel,y}$=0.23 $\lambda_{rel,z}$=0.30 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.23 $\sigma_{m,d}$=11.09 Sfr.=0.06

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 50 SLU Xl=0.31
Sollecitazioni: N=-142.22 T_z=-580.64 M_y=-355.36 T_y=-15.67 M_z=0.00 M_x=0.00

Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=131.47 $\lambda_{rel,m}$=0.16 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=8.68 Sfr.=0.06

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-140.23 T_z=-566.34 M_y=-535.73 T_y=-15.67 M_z=4.87 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=131.47 $\lambda_{rel,m}$=0.16 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=13.24 Sfr.=0.09

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 13 SLU
Sollecitazioni: N=-194.21
[Par.] $M_{y,sx}$=448.65 $M_{y,dx}$=-239.44 $M_{y,eq}$=-447.26
[Lin.] $M_{z,sx}$=-4.67 $M_{z,dx}$=-13.05 $M_{z,eq}$=-5.96
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=131.47 $\lambda_{rel,y}$=0.23 $\lambda_{rel,z}$=0.30 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.25 $\sigma_{m,d}$=11.11 Sfr.=0.09

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=182.67 T_z=-426.91 M_y=-189.76 T_y=-24.25 M_z=21.72 M_x=2.22
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.24 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=44.31 T_z=-279.00 M_y=-163.23 T_y=-39.90 M_z=21.26 M_x=3.39
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 7 SND Xl=1.18
Sollecitazioni: N=176.92 T_z=-468.18 M_y=427.96 T_y=-24.25 M_z=-19.56 M_x=2.22
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.23 $\sigma_{m,d}$=11.09 Sfr.=0.06

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 7 SND Xl=1.18
Sollecitazioni: N=176.92 T_z=-468.18 M_y=427.96 T_y=-24.25 M_z=-19.56 M_x=2.22
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=1.28 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 13 SLU Xl=1.18
Sollecitazioni: N=-194.21 T_z=-610.25 M_y=239.44 T_y=-15.02 M_z=-13.05 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=19.31
Tensioni: τ_d=1.67 Sfr.=0.09

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-140.23 T_z=-566.34 M_y=-535.73 T_y=-15.67 M_z=4.87 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.18 $\sigma_{m,d}$=-13.24 Sfr.=0.09

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-140.23 T_z=-566.34 M_y=-535.73 T_y=-15.67 M_z=4.87 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=13.24 Sfr.=0.09

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 7 SND Xl=1.18
Sollecitazioni: N=-304.86 T_z=42.95 M_y=-264.73 T_y=10.44 M_z=9.52 M_x=2.22
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.40 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/22588)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/35334)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/17479)

Asta n. 2045 (-2114 -2112) Trave 24x32 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=1.31
Sollecitazioni: N=-14.41 T_z=142.88 M_y=-145.41 T_y=-5.26 M_z=3.12 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=131.47 $\lambda_{rel,m}$=0.22 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=12.89 Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
Sollecitazioni: N=-14.41
[Par.] $M_{y,sx}$=-72.68 $M_{y,dx}$=145.41 $M_{y,eq}$=-141.76
[Lin.] $M_{z,sx}$=-10.04 $M_{z,dx}$=3.12 $M_{z,eq}$=7.27
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=131.47 $\lambda_{rel,y}$=0.33 $\lambda_{rel,z}$=0.51 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.05 $\sigma_{m,d}$=13.13 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-8.00 T_z=188.88 M_y=72.68 T_y=-5.26 M_z=10.04 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=1.26 Sfr.=0.03

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.31
  Sollecitazioni: N=-14.41 T_z=142.88 M_y=-145.41 T_y=-5.26 M_z=3.12 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.05 $\sigma_{m,d}$=-12.89 Sfr.=0.04

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.31
  Sollecitazioni: N=-14.41 T_z=142.88 M_y=-145.41 T_y=-5.26 M_z=3.12 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=12.89 Sfr.=0.04

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=1.31
  Sollecitazioni: N=-14.41 T_z=142.88 M_y=-145.41 T_y=-5.26 M_z=3.12 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.05 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 50 SLU Xl=1.31
  Sollecitazioni: N=5.76 T_z=660.99 M_y=-538.63 T_y=-13.61 M_z=4.87 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=131.47 $\lambda_{rel,y}$=0.23 $\lambda_{rel,z}$=0.30 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=13.31 Sfr.=0.09

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 10 SND Xl=0.88
  Sollecitazioni: N=-186.85 T_z=399.83 M_y=-143.44 T_y=5.16 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=131.47 $\lambda_{rel,m}$=0.16 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=3.50 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 13 SLU Xl=1.31
  Sollecitazioni: N=-40.75 T_z=490.56 M_y=-451.03 T_y=-11.82 M_z=4.67 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=131.47 $\lambda_{rel,m}$=0.16 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=11.16 Sfr.=0.08

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 13 SLU
  Sollecitazioni: N=-40.75
  [Par.] $M_{y,sx}$=-233.22 $M_{y,dx}$=451.03 $M_{y,eq}$=-444.76
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-20.20 $M_{z,dx}$=4.67 $M_{z,eq}$=13.99
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=131.47 $\lambda_{rel,y}$=0.23 $\lambda_{rel,z}$=0.30 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.05 $\sigma_{m,d}$=11.31 Sfr.=0.08

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=183.20 T_z=-73.63 M_y=-227.34 T_y=-20.08 M_z=23.62 M_x=2.22
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.24 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=74.57 T_z=78.44 M_y=-54.09 T_y=-16.38 M_z=34.61 M_x=3.39
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 50 SLU Xl=1.31
  Sollecitazioni: N=5.76 T_z=660.99 M_y=-538.63 T_y=-13.61 M_z=4.87 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=13.31 Sfr.=0.09

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 7 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=183.20 T_z=451.39 M_y=372.69 T_y=-20.08 M_z=23.62 M_x=2.22
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=1.24 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=14.09 T_z=720.79 M_y=369.68 T_y=-13.61 M_z=22.76 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=1.97 Sfr.=0.09

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 13 SLU Xl=1.31
  Sollecitazioni: N=-40.75 T_z=490.56 M_y=-451.03 T_y=-11.82 M_z=4.67 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.05 $\sigma_{m,d}$=-11.16 Sfr.=0.08

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.31
  Sollecitazioni: N=5.76 T_z=660.99 M_y=-538.63 T_y=-13.61 M_z=4.87 M_x=0.00

Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=13.31 Sfr.=0.09

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 7 SND Xl=1.31
Sollecitazioni: N=-205.61 T_z=405.39 M_y=-190.54 T_y=-20.08 M_z=21.72 M_x=2.22
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.27 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 42 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/45572)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 42 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/53021)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/39670)

Asta n. 2045 (93 -2114) Trave 24x32 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU I Xl=0.15
Sollecitazioni: N=32.66 T_z=515.88 M_y=190.17 T_y=-21.48 M_z=14.92 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=37.60 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.15 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.10 $\sigma_{m,d}$=18.30 Sfr.=0.06

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU I Xl=0.15
Sollecitazioni: N=32.66 T_z=515.88 M_y=190.17 T_y=-21.48 M_z=14.92 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.10 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.15
Sollecitazioni: N=32.66 T_z=515.88 M_y=190.17 T_y=-21.48 M_z=14.92 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.10 $\sigma_{m,d}$=18.30 Sfr.=0.06

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.15
Sollecitazioni: N=32.66 T_z=515.88 M_y=190.17 T_y=-21.48 M_z=14.92 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=3.44 Sfr.=0.08

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.15
Sollecitazioni: N=32.66 T_z=515.88 M_y=190.17 T_y=-21.48 M_z=14.92 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-18.30 Sfr.=0.06

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 50 SLU Xl=0.15
Sollecitazioni: N=145.08 T_z=1979.20 M_y=822.35 T_y=-32.75 M_z=30.20 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=37.60 $\lambda_{rel,y}$=0.06 $\lambda_{rel,z}$=0.09 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.19 $\sigma_{m,d}$=21.06 Sfr.=0.14

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 7 SND Xl=0.21
Sollecitazioni: N=-115.48 T_z=783.41 M_y=505.36 T_y=19.82 M_z=0.00 M_x=2.24
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=37.60 $\lambda_{rel,m}$=0.08 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-12.34 Sfr.=0.07

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 7 SND Xl=0.15
Sollecitazioni: N=-115.21 T_z=785.53 M_y=552.90 T_y=-62.78 M_z=28.01 M_x=2.24
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=37.60 $\lambda_{rel,m}$=0.08 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-14.41 Sfr.=0.08

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 7 SND
Sollecitazioni: N=-116.24
[Lin.] $M_{y,sx}$=-552.90 $M_{y,dx}$=-375.29 $M_{y,eq}$=481.86
[Lin.] $M_{z,sx}$=-28.01 $M_{z,dx}$=23.62 $M_{z,eq}$=26.25
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=37.60 $\lambda_{rel,y}$=0.06 $\lambda_{rel,z}$=0.09 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.15 $\sigma_{m,d}$=-12.62 Sfr.=0.07

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=0.15
Sollecitazioni: N=180.53 T_z=246.24 M_y=-172.55 T_y=-62.78 M_z=28.01 M_x=2.24
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.24 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.15
Sollecitazioni: N=97.82 T_z=402.51 M_y=37.05 T_y=-79.33 M_z=29.20 M_x=3.27
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 50 SLU Xl=0.15

Sollecitazioni: N=145.08 T_z=1979.20 M_y=822.35 T_y=-32.75 M_z=30.20 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.19 $\sigma_{m,d}$=21.06 Sfr.=0.14

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 7 SND Xl=0.15
Sollecitazioni: N=180.53 T_z=785.53 M_y=552.90 T_y=-62.78 M_z=28.01 M_x=2.24
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=2.15 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=0.15
Sollecitazioni: N=145.08 T_z=1979.20 M_y=822.35 T_y=-32.75 M_z=30.20 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=5.41 Sfr.=0.25

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 7 SND Xl=0.15
Sollecitazioni: N=-115.21 T_z=785.53 M_y=552.90 T_y=-62.78 M_z=28.01 M_x=2.24
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.15 $\sigma_{m,d}$=-14.41 Sfr.=0.08

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=0.15
Sollecitazioni: N=145.08 T_z=1979.20 M_y=822.35 T_y=-32.75 M_z=30.20 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-21.06 Sfr.=0.14

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 7 SND Xl=0.38
Sollecitazioni: N=-116.24 T_z=238.28 M_y=-227.60 T_y=-62.78 M_z=23.62 M_x=2.24
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.15 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/5673)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/8992)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/4332)

Asta n. 2045 (94 93) Trave 24x32 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 75 SLU I Xl=0.22
Sollecitazioni: N=-169.74 T_z=-441.29 M_y=49.47 T_y=26.70 M_z=0.00 M_x=24.71
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=98.20 $\lambda_{rel,m}$=0.19 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-4.24 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=0.83
Sollecitazioni: N=-172.80 T_z=-462.66 M_y=325.72 T_y=26.70 M_z=16.63 M_x=24.71
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=98.20 $\lambda_{rel,m}$=0.19 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-30.16 Sfr.=0.11

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
Sollecitazioni: N=-172.80
[Par.] $M_{y,sx}$=47.74 $M_{y,dx}$=-325.72 $M_{y,eq}$=244.29
[Lin.] $M_{z,sx}$=5.62 $M_{z,dx}$=16.63 $M_{z,eq}$=7.73
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=98.20 $\lambda_{rel,y}$=0.24 $\lambda_{rel,z}$=0.38 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.55 $\sigma_{m,d}$=-21.98 Sfr.=0.08

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-168.63 T_z=-433.51 M_y=-47.74 T_y=26.70 M_z=-5.62 M_x=24.71
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.03 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=0.83
Sollecitazioni: N=-172.80 T_z=-462.66 M_y=325.72 T_y=26.70 M_z=16.63 M_x=24.71
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=3.09 $\tau_{tor,d}$=0.03 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.83
Sollecitazioni: N=-172.80 T_z=-462.66 M_y=325.72 T_y=26.70 M_z=16.63 M_x=24.71
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=3.09 Sfr.=0.07

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.83
Sollecitazioni: N=-172.80 T_z=-462.66 M_y=325.72 T_y=26.70 M_z=16.63 M_x=24.71
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.55 $\sigma_{m,d}$=-30.16 Sfr.=0.10

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.83
Sollecitazioni: N=-172.80 T_z=-462.66 M_y=325.72 T_y=26.70 M_z=16.63 M_x=24.71

Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-30.16 Sfr.=0.10

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=0.83
Sollecitazioni: N=-172.80 T_z=-462.66 M_y=325.72 T_y=26.70 M_z=16.63 M_x=24.71
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.55 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 7 SND Xl=0.83
Sollecitazioni: N=268.55 T_z=-538.84 M_y=545.44 T_y=56.10 M_z=30.62 M_x=29.64
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
L=98.20 $\lambda_{rel,y}$=0.17 $\lambda_{rel,z}$=0.23 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.35 $\sigma_{m,d}$=14.31 Sfr.=0.08

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 7 SND Xl=0.50
Sollecitazioni: N=-612.47 T_z=-527.18 M_y=368.02 T_y=-2.69 M_z=0.00 M_x=29.64
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=98.20 $\lambda_{rel,m}$=0.14 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-8.98 Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 13 SLU Xl=0.83
Sollecitazioni: N=-464.16 T_z=-1378.78 M_y=939.70 T_y=41.54 M_z=29.87 M_x=87.89
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=98.20 $\lambda_{rel,m}$=0.14 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-23.91 Sfr.=0.18

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 50 SLU
Sollecitazioni: N=-382.81
[Par.] $M_{y,sx}$=282.59 $M_{y,dx}$=-1009.48 $M_{y,eq}$=839.85
[Lin.] $M_{z,sx}$=1.82 $M_{z,dx}$=33.43 $M_{z,eq}$=19.33
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=98.20 $\lambda_{rel,y}$=0.17 $\lambda_{rel,z}$=0.23 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.50 $\sigma_{m,d}$=-21.13 Sfr.=0.14

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=272.72 T_z=-509.69 M_y=-204.84 T_y=-2.69 M_z=8.27 M_x=29.64
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.36 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-377.38 T_z=-1531.29 M_y=-282.59 T_y=42.29 M_z=-1.82 M_x=104.14
Resistenze: K_{mod}=0.90
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.09 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 7 SND Xl=0.83
Sollecitazioni: N=268.55 T_z=-538.84 M_y=545.44 T_y=56.10 M_z=30.62 M_x=29.64
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.35 $\sigma_{m,d}$=14.31 Sfr.=0.08

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 50 SLU Xl=0.83
Sollecitazioni: N=-382.81 T_z=-1569.18 M_y=1009.48 T_y=42.29 M_z=33.43 M_x=104.14
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=4.29 $\tau_{tor,d}$=0.09 Sfr.=0.04

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=0.83
Sollecitazioni: N=-382.81 T_z=-1569.18 M_y=1009.48 T_y=42.29 M_z=33.43 M_x=104.14
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=4.29 Sfr.=0.20

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 13 SLU Xl=0.83
Sollecitazioni: N=-464.16 T_z=-1378.78 M_y=939.70 T_y=41.54 M_z=29.87 M_x=87.89
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.60 $\sigma_{m,d}$=-23.91 Sfr.=0.18

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 13 SLU Xl=0.83
Sollecitazioni: N=-464.16 T_z=-1378.78 M_y=939.70 T_y=41.54 M_z=29.87 M_x=87.89
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-23.91 Sfr.=0.18

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 63 SLU Xl=0.83
Sollecitazioni: N=-545.52 T_z=-1188.37 M_y=869.92 T_y=40.79 M_z=26.29 M_x=71.64
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.71 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/12096)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/23151)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/8761)

Asta n. 2045 (-2116 94) Trave 24x32 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 75 SLU I Xl=0.69
  Sollecitazioni: N=-118.21 T_z=-83.78 M_y=-122.09 T_y=-7.79 M_z=0.00 M_x=24.69
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=147.08 $\lambda_{rel,m}$=0.23 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=10.47 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-114.86 T_z=-59.77 M_y=-171.36 T_y=-7.79 M_z=5.74 M_x=24.69
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=147.08 $\lambda_{rel,m}$=0.23 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=15.46 Sfr.=0.06

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
  Sollecitazioni: N=-122.04
  [Par.] $M_{y,sx}$=171.36 $M_{y,dx}$=45.61 $M_{y,eq}$=-141.03
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-5.74 $M_{z,dx}$=-5.71 $M_{z,eq}$=2.30
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=147.08 $\lambda_{rel,y}$=0.37 $\lambda_{rel,z}$=0.57 $K_{c,y}$=0.99 $K_{c,z}$=0.96
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.39 $\sigma_{m,d}$=12.40 Sfr.=0.05

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-114.86 T_z=-59.77 M_y=-171.36 T_y=-7.79 M_z=5.74 M_x=24.69
  Resistenze: K_{fi}=1.25
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.03 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=1.47
  Sollecitazioni: N=-122.04 T_z=-111.23 M_y=-45.61 T_y=-7.79 M_z=-5.71 M_x=24.69
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=0.74 $\tau_{tor,d}$=0.03 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=1.47
  Sollecitazioni: N=-122.04 T_z=-111.23 M_y=-45.61 T_y=-7.79 M_z=-5.71 M_x=24.69
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=0.74 Sfr.=0.02

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-114.86 T_z=-59.77 M_y=-171.36 T_y=-7.79 M_z=5.74 M_x=24.69
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.36 $\sigma_{m,d}$=-15.46 Sfr.=0.05

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-114.86 T_z=-59.77 M_y=-171.36 T_y=-7.79 M_z=5.74 M_x=24.69
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=15.46 Sfr.=0.05

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=1.47
  Sollecitazioni: N=-122.04 T_z=-111.23 M_y=-45.61 T_y=-7.79 M_z=-5.71 M_x=24.69
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.39 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 7 SND Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=274.45 T_z=-151.35 M_y=-211.49 T_y=-16.88 M_z=25.39 M_x=29.62
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
  L=147.08 $\lambda_{rel,y}$=0.25 $\lambda_{rel,z}$=0.34 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.36 $\sigma_{m,d}$=5.99 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 50 SLU Xl=1.08
  Sollecitazioni: N=-218.47 T_z=-245.74 M_y=-375.81 T_y=-7.68 M_z=0.00 M_x=104.13
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=147.08 $\lambda_{rel,m}$=0.17 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=9.17 Sfr.=0.06

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 50 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-211.63 T_z=-196.68 M_y=-614.40 T_y=-7.68 M_z=9.10 M_x=104.13
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=147.08 $\lambda_{rel,m}$=0.17 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=15.30 Sfr.=0.10

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 50 SLU
  Sollecitazioni: N=-220.96
  [Lin.] $M_{y,sx}$=614.40 $M_{y,dx}$=275.92 $M_{y,eq}$=-479.01
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-9.10 $M_{z,dx}$=-2.19 $M_{z,eq}$=4.58
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=147.08 $\lambda_{rel,y}$=0.25 $\lambda_{rel,z}$=0.34 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.29 $\sigma_{m,d}$=11.84 Sfr.=0.08

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=275.41 T_z=-144.49 M_y=-208.05 T_y=-16.88 M_z=28.43 M_x=29.62
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.36 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 50 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-211.63 T_z=-196.68 M_y=-614.40 T_y=-7.68 M_z=9.10 M_x=104.13
  Resistenze: K_{mod}=0.90
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.09 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 7 SND Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=274.45 T_z=-151.35 M_y=-211.49 T_y=-16.88 M_z=25.39 M_x=29.62
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.36 $\sigma_{m,d}$=5.99 Sfr.=0.03

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 13 SLU Xl=1.47
  Sollecitazioni: N=-303.00 T_z=-260.34 M_y=-187.65 T_y=-15.41 M_z=-5.08 M_x=87.87
  Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=0.71 $\tau_{tor,d}$=0.08 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 13 SLU Xl=1.47
  Sollecitazioni: N=-303.00 T_z=-260.34 M_y=-187.65 T_y=-15.41 M_z=-5.08 M_x=87.87
  Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=19.31
  Tensioni: τ_d=0.71 Sfr.=0.04

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 50 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-211.63 T_z=-196.68 M_y=-614.40 T_y=-7.68 M_z=9.10 M_x=104.13
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.28 $\sigma_{m,d}$=-15.30 Sfr.=0.10

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-211.63 T_z=-196.68 M_y=-614.40 T_y=-7.68 M_z=9.10 M_x=104.13
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=15.30 Sfr.=0.10

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 7 SND Xl=1.47
  Sollecitazioni: N=-512.31 T_z=-195.95 M_y=-203.11 T_y=1.31 M_z=8.17 M_x=29.62
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.67 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/12589)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/20911)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.02 (L/9609)

Asta n. 2045 (117 -2116) Trave 24x32 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-59.29 T_z=328.77 M_y=241.26 T_y=-52.96 M_z=49.40 M_x=-9.96
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=154.97 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-27.31 Sfr.=0.09

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
  Sollecitazioni: N=-65.88
  [Par.] $M_{y,sx}$=-241.26 $M_{y,dx}$=171.16 $M_{y,eq}$=241.26
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-49.40 $M_{z,dx}$=-22.18 $M_{z,eq}$=20.77
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=154.97 $\lambda_{rel,y}$=0.38 $\lambda_{rel,z}$=0.60 $K_{c,y}$=0.99 $K_{c,z}$=0.96
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.21 $\sigma_{m,d}$=-23.47 Sfr.=0.08

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-59.29 T_z=328.77 M_y=241.26 T_y=-52.96 M_z=49.40 M_x=-9.96
  Resistenze: K_{fi}=1.25
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-59.29 T_z=328.77 M_y=241.26 T_y=-52.96 M_z=49.40 M_x=-9.96
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=2.22 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-59.29 T_z=328.77 M_y=241.26 T_y=-52.96 M_z=49.40 M_x=-9.96
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=2.22 Sfr.=0.05

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-59.29 T_z=328.77 M_y=241.26 T_y=-52.96 M_z=49.40 M_x=-9.96

Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.19 $\sigma_{m,d}$=-27.31 Sfr.=0.08

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-59.29 T_z=328.77 M_y=241.26 T_y=-52.96 M_z=49.40 M_x=-9.96
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-27.31 Sfr.=0.08

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=1.55
Sollecitazioni: N=-65.88 T_z=281.48 M_y=-171.16 T_y=-52.96 M_z=-22.18 M_x=-9.96
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.21 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 49 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=27.66 T_z=1076.83 M_y=874.15 T_y=-170.69 M_z=168.44 M_x=-37.47
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=154.97 $\lambda_{rel,y}$=0.27 $\lambda_{rel,z}$=0.36 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.04 $\sigma_{m,d}$=26.82 Sfr.=0.17

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 7 SND Xl=0.49
Sollecitazioni: N=-396.63 T_z=414.78 M_y=213.76 T_y=-11.75 M_z=0.00 M_x=-20.23
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=154.97 $\lambda_{rel,m}$=0.17 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-5.22 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 50 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-38.77 T_z=1221.39 M_y=995.11 T_y=-217.65 M_z=210.28 M_x=-46.22
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=154.97 $\lambda_{rel,m}$=0.17 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-31.14 Sfr.=0.20

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 50 SLU
Sollecitazioni: N=-47.34
[Par.] $M_{y,sx}$=-995.11 $M_{y,dx}$=614.24 $M_{y,eq}$=995.11
[Lin.] $M_{z,sx}$=-210.28 $M_{z,dx}$=-83.90 $M_{z,eq}$=92.61
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=154.97 $\lambda_{rel,y}$=0.27 $\lambda_{rel,z}$=0.36 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.06 $\sigma_{m,d}$=-27.31 Sfr.=0.18

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=0.20
Sollecitazioni: N=276.64 T_z=232.63 M_y=147.56 T_y=-94.16 M_z=94.44 M_x=-20.23
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.36 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 50 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-38.77 T_z=1221.39 M_y=995.11 T_y=-217.65 M_z=210.28 M_x=-46.22
Resistenze: K_{mod}=0.90
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.04 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 49 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=27.66 T_z=1076.83 M_y=874.15 T_y=-170.69 M_z=168.44 M_x=-37.47
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.04 $\sigma_{m,d}$=26.82 Sfr.=0.17

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 50 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-38.77 T_z=1221.39 M_y=995.11 T_y=-217.65 M_z=210.28 M_x=-46.22
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=3.39 $\tau_{tor,d}$=0.04 Sfr.=0.03

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-38.77 T_z=1221.39 M_y=995.11 T_y=-217.65 M_z=210.28 M_x=-46.22
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=3.39 Sfr.=0.16

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 50 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-38.77 T_z=1221.39 M_y=995.11 T_y=-217.65 M_z=210.28 M_x=-46.22
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.05 $\sigma_{m,d}$=-31.14 Sfr.=0.20

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-38.77 T_z=1221.39 M_y=995.11 T_y=-217.65 M_z=210.28 M_x=-46.22
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-31.14 Sfr.=0.20

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 7 SND Xl=1.55
Sollecitazioni: N=-401.81 T_z=377.62 M_y=-208.28 T_y=-11.75 M_z=-9.29 M_x=-20.23
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.52 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.02 (L/8913)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/13402)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.02 (L/7007)

Asta n. 2045 (-2139 117) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=0.97
  Sollecitazioni: N=-566.43 T_z=-535.60 M_y=194.15 T_y=-188.47 M_z=-172.65 M_x=-34.82
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=116.86 $\lambda_{rel,m}$=0.23 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-3.01 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
  Sollecitazioni: N=-566.43
  [Par.] $M_{y,sx}$=284.48 $M_{y,dx}$=-194.15 $M_{y,eq}$=-284.48
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-10.27 $M_{z,dx}$=-172.65 $M_{z,eq}$=-99.49
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=116.86 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.27 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.30 $\sigma_{m,d}$=2.41 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-554.60 T_z=-450.70 M_y=-284.48 T_y=-188.47 M_z=10.27 M_x=-34.82
  Resistenze: K_{fi}=1.25
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=0.97
  Sollecitazioni: N=-566.43 T_z=-535.60 M_y=194.15 T_y=-188.47 M_z=-172.65 M_x=-34.82
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=0.62 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.97
  Sollecitazioni: N=-566.43 T_z=-535.60 M_y=194.15 T_y=-188.47 M_z=-172.65 M_x=-34.82
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=0.62 Sfr.=0.01

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.97
  Sollecitazioni: N=-566.43 T_z=-535.60 M_y=194.15 T_y=-188.47 M_z=-172.65 M_x=-34.82
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.30 $\sigma_{m,d}$=-3.01 Sfr.=0.01

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.97
  Sollecitazioni: N=-566.43 T_z=-535.60 M_y=194.15 T_y=-188.47 M_z=-172.65 M_x=-34.82
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-3.01 Sfr.=0.01

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=0.97
  Sollecitazioni: N=-566.43 T_z=-535.60 M_y=194.15 T_y=-188.47 M_z=-172.65 M_x=-34.82
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.30 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 7 SND Xl=0.97
  Sollecitazioni: N=343.56 T_z=-617.24 M_y=322.79 T_y=-277.24 M_z=-257.44 M_x=-39.95
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
  L=116.86 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.27 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.18 $\sigma_{m,d}$=4.61 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 1 SND Xl=0.45
  Sollecitazioni: N=-132.18 T_z=-453.00 M_y=0.00 T_y=-347.33 M_z=-187.19 M_x=-39.06
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=116.86 $\lambda_{rel,m}$=0.23 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=2.44 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 50 SLU Xl=0.97
  Sollecitazioni: N=-856.70 T_z=-1710.06 M_y=879.33 T_y=-672.92 M_z=-631.76 M_x=-148.32
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=116.86 $\lambda_{rel,m}$=0.23 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-11.66 Sfr.=0.07

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 50 SLU
  Sollecitazioni: N=-856.70
  [Par.] $M_{y,sx}$=726.83 $M_{y,dx}$=-879.33 $M_{y,eq}$=879.33
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-21.35 $M_{z,dx}$=-631.76 $M_{z,eq}$=-370.51
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=116.86 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.27 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.45 $\sigma_{m,d}$=-8.26 Sfr.=0.05

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=0.00

Sollecitazioni: N=355.39 T_z=-532.34 M_y=-492.18 T_y=-277.24 M_z=44.98 M_x=-39.95
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.19 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-841.31 T_z=-1599.69 M_y=-726.83 T_y=-672.92 M_z=21.35 M_x=-148.32
Resistenze: K_{mod}=0.90
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.06 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 7 SND Xl=0.97
Sollecitazioni: N=343.56 T_z=-617.24 M_y=322.79 T_y=-277.24 M_z=-257.44 M_x=-39.95
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.18 $\sigma_{m,d}$=4.61 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 50 SLU Xl=0.97
Sollecitazioni: N=-856.70 T_z=-1710.06 M_y=879.33 T_y=-672.92 M_z=-631.76 M_x=-148.32
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=2.01 $\tau_{tor,d}$=0.06 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=0.97
Sollecitazioni: N=-856.70 T_z=-1710.06 M_y=879.33 T_y=-672.92 M_z=-631.76 M_x=-148.32
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=2.01 Sfr.=0.09

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 50 SLU Xl=0.97
Sollecitazioni: N=-856.70 T_z=-1710.06 M_y=879.33 T_y=-672.92 M_z=-631.76 M_x=-148.32
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.45 $\sigma_{m,d}$=-11.66 Sfr.=0.07

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=0.97
Sollecitazioni: N=-856.70 T_z=-1710.06 M_y=879.33 T_y=-672.92 M_z=-631.76 M_x=-148.32
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-11.66 Sfr.=0.07

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 62 SLU Xl=0.97
Sollecitazioni: N=-1297.75 T_z=-794.34 M_y=206.87 T_y=-298.89 M_z=-281.38 M_x=-45.35
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.68 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.00 (L/50885)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/88496)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.00 (L/37692)

Asta n. 2045 (-2159 -2139) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-499.81 T_z=-57.70 M_y=-421.89 T_y=2.73 M_z=6.97 M_x=-34.82
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=120.43 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=1.74 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
Sollecitazioni: N=-514.50
[Lin.] $M_{y,sx}$=421.89 $M_{y,dx}$=288.96 $M_{y,eq}$=-368.72
[Lin.] $M_{z,sx}$=-6.97 $M_{z,dx}$=10.27 $M_{z,eq}$=8.95
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=120.43 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.28 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.27 $\sigma_{m,d}$=1.56 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-499.81 T_z=-57.70 M_y=-421.89 T_y=2.73 M_z=6.97 M_x=-34.82
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=1.20
Sollecitazioni: N=-514.50 T_z=-163.05 M_y=-288.96 T_y=2.73 M_z=10.27 M_x=-34.82
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=0.18 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=1.20
Sollecitazioni: N=-514.50 T_z=-163.05 M_y=-288.96 T_y=2.73 M_z=10.27 M_x=-34.82
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=0.18 Sfr.=0.00

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-499.81 T_z=-57.70 M_y=-421.89 T_y=2.73 M_z=6.97 M_x=-34.82
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70

Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.26 $\sigma_{m,d}$=-1.74 Sfr.=0.01

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-499.81 T_z=-57.70 M_y=-421.89 T_y=2.73 M_z=6.97 M_x=-34.82
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=1.74 Sfr.=0.01

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=1.20
Sollecitazioni: N=-514.50 T_z=-163.05 M_y=-288.96 T_y=2.73 M_z=10.27 M_x=-34.82
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.27 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 7 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=355.47 T_z=-146.97 M_y=-737.03 T_y=49.00 M_z=56.53 M_x=-39.95
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
L=120.43 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.28 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.19 $\sigma_{m,d}$=3.62 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 10 SND Xl=0.08
Sollecitazioni: N=-1257.17 T_z=-145.05 M_y=-697.54 T_y=-21.92 M_z=0.00 M_x=-38.17
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=120.43 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=2.72 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 13 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-908.65 T_z=-310.14 M_y=-1171.74 T_y=-7.12 M_z=25.73 M_x=-123.25
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=120.43 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=4.91 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 13 SLU
Sollecitazioni: N=-927.74
[Lin.] $M_{y,sx}$=1171.74 $M_{y,dx}$=715.76 $M_{y,eq}$=-989.35
[Lin.] $M_{z,sx}$=-25.73 $M_{z,dx}$=17.15 $M_{z,eq}$=22.29
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=120.43 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.28 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.48 $\sigma_{m,d}$=4.15 Sfr.=0.03

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=355.47 T_z=-146.97 M_y=-737.03 T_y=49.00 M_z=56.53 M_x=-39.95
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.19 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-689.73 T_z=-349.83 M_y=-1246.03 T_y=-10.35 M_z=33.81 M_x=-148.32
Resistenze: K_{mod}=0.90
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.06 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 7 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=355.47 T_z=-146.97 M_y=-737.03 T_y=49.00 M_z=56.53 M_x=-39.95
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.19 $\sigma_{m,d}$=3.62 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 50 SLU Xl=1.20
Sollecitazioni: N=-708.83 T_z=-486.78 M_y=-742.25 T_y=-10.35 M_z=21.35 M_x=-148.32
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=0.53 $\tau_{tor,d}$=0.06 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 13 SLU Xl=1.20
Sollecitazioni: N=-927.74 T_z=-447.09 M_y=-715.76 T_y=-7.12 M_z=17.15 M_x=-123.25
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=19.31
Tensioni: τ_d=0.49 Sfr.=0.03

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 13 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-908.65 T_z=-310.14 M_y=-1171.74 T_y=-7.12 M_z=25.73 M_x=-123.25
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.47 $\sigma_{m,d}$=-4.91 Sfr.=0.04

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 13 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-908.65 T_z=-310.14 M_y=-1171.74 T_y=-7.12 M_z=25.73 M_x=-123.25
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=4.91 Sfr.=0.04

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 62 SLU Xl=1.20
Sollecitazioni: N=-1186.93 T_z=-270.46 M_y=-516.95 T_y=3.51 M_z=8.71 M_x=-45.35
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.62 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/71145)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/132929)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/52617)

Asta n. 2045 (-2179 -2159) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=1.20
  Sollecitazioni: N=-459.19 T_z=233.64 M_y=-425.40 T_y=0.00 M_z=6.97 M_x=-34.82
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=120.44 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=1.75 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
  Sollecitazioni: N=-459.19
  [Par.] $M_{y,sx}$=80.57 $M_{y,dx}$=425.40 $M_{y,eq}$=-328.88
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-5.98 $M_{z,dx}$=6.97 $M_{z,eq}$=6.58
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=120.44 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.28 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.24 $\sigma_{m,d}$=1.37 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-444.51 T_z=338.99 M_y=-80.57 T_y=0.00 M_z=5.98 M_x=-34.82
  Resistenze: K_{fi}=1.25
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-444.51 T_z=338.99 M_y=-80.57 T_y=0.00 M_z=5.98 M_x=-34.82
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=0.37 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-444.51 T_z=338.99 M_y=-80.57 T_y=0.00 M_z=5.98 M_x=-34.82
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=0.37 Sfr.=0.01

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.20
  Sollecitazioni: N=-459.19 T_z=233.64 M_y=-425.40 T_y=0.00 M_z=6.97 M_x=-34.82
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.24 $\sigma_{m,d}$=-1.75 Sfr.=0.01

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.20
  Sollecitazioni: N=-459.19 T_z=233.64 M_y=-425.40 T_y=0.00 M_z=6.97 M_x=-34.82
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=1.75 Sfr.=0.01

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=1.20
  Sollecitazioni: N=-459.19 T_z=233.64 M_y=-425.40 T_y=0.00 M_z=6.97 M_x=-34.82
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.24 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 7 SND Xl=1.20
  Sollecitazioni: N=340.64 T_z=330.65 M_y=-740.66 T_y=17.11 M_z=56.53 M_x=-39.95
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
  L=120.44 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.28 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.18 $\sigma_{m,d}$=3.63 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 7 SND Xl=0.88
  Sollecitazioni: N=-1255.11 T_z=164.73 M_y=0.00 T_y=17.11 M_z=56.49 M_x=-39.95
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=120.44 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-0.74 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 13 SLU Xl=1.20
  Sollecitazioni: N=-774.28 T_z=653.66 M_y=-1182.15 T_y=3.36 M_z=25.73 M_x=-123.25
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=120.44 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=4.95 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 13 SLU
  Sollecitazioni: N=-774.28
  [Lin.] $M_{y,sx}$=312.45 $M_{y,dx}$=1182.15 $M_{y,eq}$=-834.27
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-21.68 $M_{z,dx}$=25.73 $M_{z,eq}$=24.11
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=120.44 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.28 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.40 $\sigma_{m,d}$=3.57 Sfr.=0.03

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=355.33 T_z=436.00 M_y=-512.65 T_y=17.11 M_z=56.72 M_x=-39.95

Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.19 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-536.27 T_z=915.96 M_y=-237.35 T_y=5.97 M_z=26.62 M_x=-148.32
Resistenze: K_{mod}=0.90
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.06 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 7 SND Xl=1.20
Sollecitazioni: N=340.64 T_z=330.65 M_y=-740.66 T_y=17.11 M_z=56.53 M_x=-39.95
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.18 $\sigma_{m,d}$=3.63 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-536.27 T_z=915.96 M_y=-237.35 T_y=5.97 M_z=26.62 M_x=-148.32
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=1.00 $\tau_{tor,d}$=0.06 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-536.27 T_z=915.96 M_y=-237.35 T_y=5.97 M_z=26.62 M_x=-148.32
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=1.00 Sfr.=0.05

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 13 SLU Xl=1.20
Sollecitazioni: N=-774.28 T_z=653.66 M_y=-1182.15 T_y=3.36 M_z=25.73 M_x=-123.25
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.40 $\sigma_{m,d}$=-4.95 Sfr.=0.04

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 13 SLU Xl=1.20
Sollecitazioni: N=-774.28 T_z=653.66 M_y=-1182.15 T_y=3.36 M_z=25.73 M_x=-123.25
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=4.95 Sfr.=0.04

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 62 SLU Xl=1.20
Sollecitazioni: N=-1071.09 T_z=285.41 M_y=-765.31 T_y=-2.06 M_z=4.49 M_x=-45.35
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.56 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 42 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/162948)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 42 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/265862)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 42 (teorica) $f_{Z,G}$=0.00 (L/120271)

Asta n. 2045 (231 -2179) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-390.44 T_z=727.37 M_y=635.43 T_y=-34.15 M_z=41.97 M_x=-34.82
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=125.17 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-3.03 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
Sollecitazioni: N=-403.28
[Par.] $M_{y,sx}$=-635.43 $M_{y,dx}$=82.35 $M_{y,eq}$=476.57
[Lin.] $M_{z,sx}$=-41.97 $M_{z,dx}$=5.98 $M_{z,eq}$=27.57
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=125.17 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.21 $\sigma_{m,d}$=-2.22 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-390.44 T_z=727.37 M_y=635.43 T_y=-34.15 M_z=41.97 M_x=-34.82
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-390.44 T_z=727.37 M_y=635.43 T_y=-34.15 M_z=41.97 M_x=-34.82
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=0.80 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-390.44 T_z=727.37 M_y=635.43 T_y=-34.15 M_z=41.97 M_x=-34.82
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=0.80 Sfr.=0.02

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-390.44 T_z=727.37 M_y=635.43 T_y=-34.15 M_z=41.97 M_x=-34.82
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.20 $\sigma_{m,d}$=-3.03 Sfr.=0.01

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-390.44 T_z=727.37 M_y=635.43 T_y=-34.15 M_z=41.97 M_x=-34.82
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-3.03 Sfr.=0.01

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=-403.28 T_z=635.21 M_y=-82.35 T_y=-34.15 M_z=5.98 M_x=-34.82
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.21 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 7 SND Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=352.77 T_z=832.38 M_y=1178.45 T_y=-76.50 M_z=71.76 M_x=-39.94
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
  L=125.17 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.18 $\sigma_{m,d}$=5.54 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 7 SND Xl=0.50
  Sollecitazioni: N=-1137.31 T_z=806.04 M_y=931.86 T_y=8.19 M_z=0.00 M_x=-39.94
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=125.17 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-3.64 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 50 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-382.95 T_z=2185.68 M_y=1996.36 T_y=-64.29 M_z=94.37 M_x=-148.31
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=125.17 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-9.03 Sfr.=0.06

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 50 SLU
  Sollecitazioni: N=-399.64
  [Par.] $M_{y,sx}$=-1996.36 $M_{y,dx}$=243.27 $M_{y,eq}$=1497.27
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-94.37 $M_{z,dx}$=26.64 $M_{z,eq}$=67.28
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=125.17 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.21 $\sigma_{m,d}$=-6.72 Sfr.=0.04

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=352.77 T_z=622.35 M_y=92.40 T_y=-76.50 M_z=71.76 M_x=-39.94
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.18 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 50 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-382.95 T_z=2185.68 M_y=1996.36 T_y=-64.29 M_z=94.37 M_x=-148.31
  Resistenze: K_{mod}=0.90
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.06 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 7 SND Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=352.77 T_z=832.38 M_y=1178.45 T_y=-76.50 M_z=71.76 M_x=-39.94
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.18 $\sigma_{m,d}$=5.54 Sfr.=0.03

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 50 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-382.95 T_z=2185.68 M_y=1996.36 T_y=-64.29 M_z=94.37 M_x=-148.31
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=2.39 $\tau_{tor,d}$=0.06 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-382.95 T_z=2185.68 M_y=1996.36 T_y=-64.29 M_z=94.37 M_x=-148.31
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=2.39 Sfr.=0.11

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 50 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-382.95 T_z=2185.68 M_y=1996.36 T_y=-64.29 M_z=94.37 M_x=-148.31
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.20 $\sigma_{m,d}$=-9.03 Sfr.=0.06

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-382.95 T_z=2185.68 M_y=1996.36 T_y=-64.29 M_z=94.37 M_x=-148.31
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-9.03 Sfr.=0.06

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 62 SLU Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=-953.61 T_z=848.34 M_y=-341.83 T_y=-44.45 M_z=6.97 M_x=-45.35
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.50 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/20363)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/37448)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/14878)

Asta n. 2045 (-2213 231) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=0.96
  Sollecitazioni: N=-680.10 T_z=-593.70 M_y=459.13 T_y=0.00 M_z=2.14 M_x=-3.61
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=115.70 $\lambda_{rel,m}$=0.23 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-1.82 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
  Sollecitazioni: N=-680.10
  [Par.] $M_{y,sx}$=69.97 $M_{y,dx}$=-459.13 $M_{y,eq}$=344.35
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-1.66 $M_{z,dx}$=2.14 $M_{z,eq}$=1.95
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=115.70 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.27 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.35 $\sigma_{m,d}$=-1.37 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-668.40 T_z=-509.82 M_y=-69.97 T_y=0.00 M_z=1.66 M_x=-3.61
  Resistenze: K_{fi}=1.25
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=0.96
  Sollecitazioni: N=-680.10 T_z=-593.70 M_y=459.13 T_y=0.00 M_z=2.14 M_x=-3.61
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=0.65 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.96
  Sollecitazioni: N=-680.10 T_z=-593.70 M_y=459.13 T_y=0.00 M_z=2.14 M_x=-3.61
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=0.65 Sfr.=0.01

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.96
  Sollecitazioni: N=-680.10 T_z=-593.70 M_y=459.13 T_y=0.00 M_z=2.14 M_x=-3.61
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.35 $\sigma_{m,d}$=-1.82 Sfr.=0.01

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.96
  Sollecitazioni: N=-680.10 T_z=-593.70 M_y=459.13 T_y=0.00 M_z=2.14 M_x=-3.61
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-1.82 Sfr.=0.01

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=0.96
  Sollecitazioni: N=-680.10 T_z=-593.70 M_y=459.13 T_y=0.00 M_z=2.14 M_x=-3.61
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.35 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 7 SND Xl=0.96
  Sollecitazioni: N=153.42 T_z=-803.63 M_y=1117.01 T_y=31.74 M_z=80.29 M_x=-10.82
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
  L=115.70 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.27 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.08 $\sigma_{m,d}$=5.41 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 65 SLU Xl=0.96
  Sollecitazioni: N=-1270.76 T_z=-1050.26 M_y=1001.24 T_y=-4.70 M_z=0.00 M_x=-5.33
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=115.70 $\lambda_{rel,m}$=0.23 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-3.91 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 13 SLU Xl=0.96
  Sollecitazioni: N=-1294.42 T_z=-1668.34 M_y=1419.09 T_y=-23.70 M_z=-15.60 M_x=-5.64
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=115.70 $\lambda_{rel,m}$=0.23 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-5.75 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 13 SLU
  Sollecitazioni: N=-1294.42
  [Par.] $M_{y,sx}$=128.44 $M_{y,dx}$=-1419.09 $M_{y,eq}$=1064.32
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-7.13 $M_{z,dx}$=-15.60 $M_{z,eq}$=-6.51
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=115.70 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.27 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.67 $\sigma_{m,d}$=-4.24 Sfr.=0.04

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=165.12 T_z=-719.75 M_y=-527.30 T_y=31.74 M_z=55.96 M_x=-10.82
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66

Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.09 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-314.51 T_z=-596.40 M_y=-251.01 T_y=31.10 M_z=158.71 M_x=-24.45
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 7 SND Xl=0.96
Sollecitazioni: N=153.42 T_z=-803.63 M_y=1117.01 T_y=31.74 M_z=80.29 M_x=-10.82
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.08 $\sigma_{m,d}$=5.41 Sfr.=0.03

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 13 SLU Xl=0.96
Sollecitazioni: N=-1294.42 T_z=-1668.34 M_y=1419.09 T_y=-23.70 M_z=-15.60 M_x=-5.64
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=1.82 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 13 SLU Xl=0.96
Sollecitazioni: N=-1294.42 T_z=-1668.34 M_y=1419.09 T_y=-23.70 M_z=-15.60 M_x=-5.64
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=19.31
Tensioni: τ_d=1.82 Sfr.=0.09

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 13 SLU Xl=0.96
Sollecitazioni: N=-1294.42 T_z=-1668.34 M_y=1419.09 T_y=-23.70 M_z=-15.60 M_x=-5.64
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.67 $\sigma_{m,d}$=-5.75 Sfr.=0.04

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 13 SLU Xl=0.96
Sollecitazioni: N=-1294.42 T_z=-1668.34 M_y=1419.09 T_y=-23.70 M_z=-15.60 M_x=-5.64
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-5.75 Sfr.=0.04

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 13 SLU Xl=0.96
Sollecitazioni: N=-1294.42 T_z=-1668.34 M_y=1419.09 T_y=-23.70 M_z=-15.60 M_x=-5.64
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.67 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/41896)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/74482)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.00 (L/30938)

Asta n. 2045 (-2231 -2213) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-613.72 T_z=-118.11 M_y=-273.31 T_y=0.00 M_z=2.20 M_x=-3.61
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=120.44 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=1.10 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
Sollecitazioni: N=-628.41
[Par.] $M_{y,sx}$=273.31 $M_{y,dx}$=67.63 $M_{y,eq}$=-221.61
[Lin.] $M_{z,sx}$=-2.20 $M_{z,dx}$=1.66 $M_{z,eq}$=1.98
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=120.44 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.28 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.33 $\sigma_{m,d}$=0.89 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-613.72 T_z=-118.11 M_y=-273.31 T_y=0.00 M_z=2.20 M_x=-3.61
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=1.20
Sollecitazioni: N=-628.41 T_z=-223.46 M_y=-67.63 T_y=0.00 M_z=1.66 M_x=-3.61
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=0.24 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=1.20
Sollecitazioni: N=-628.41 T_z=-223.46 M_y=-67.63 T_y=0.00 M_z=1.66 M_x=-3.61
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=0.24 Sfr.=0.01

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-613.72 T_z=-118.11 M_y=-273.31 T_y=0.00 M_z=2.20 M_x=-3.61
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.32 $\sigma_{m,d}$=-1.10 Sfr.=0.00

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-613.72 T_z=-118.11 M_y=-273.31 T_y=0.00 M_z=2.20 M_x=-3.61
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=1.10 Sfr.=0.00

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=1.20
  Sollecitazioni: N=-628.41 T_z=-223.46 M_y=-67.63 T_y=0.00 M_z=1.66 M_x=-3.61
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.33 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 7 SND Xl=1.20
  Sollecitazioni: N=149.63 T_z=-441.13 M_y=-524.77 T_y=-31.81 M_z=55.96 M_x=-10.82
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
  L=120.44 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.28 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.08 $\sigma_{m,d}$=2.78 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 49 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-783.84 T_z=-390.24 M_y=-927.12 T_y=4.73 M_z=0.00 M_x=-5.55
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=120.44 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=3.62 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 50 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-993.99 T_z=-516.10 M_y=-984.87 T_y=3.06 M_z=3.88 M_x=-5.72
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=120.44 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=3.90 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 50 SLU
  Sollecitazioni: N=-1013.09
  [Lin.] $M_{y,sx}$=984.87 $M_{y,dx}$=280.84 $M_{y,eq}$=-703.25
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-3.88 $M_{z,dx}$=7.57 $M_{z,eq}$=6.10
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=120.44 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.28 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.53 $\sigma_{m,d}$=2.83 Sfr.=0.02

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=164.32 T_z=-335.78 M_y=-471.18 T_y=-31.81 M_z=41.71 M_x=-10.82
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.09 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-281.39 T_z=-207.42 M_y=-356.32 T_y=-66.47 M_z=87.01 M_x=-24.47
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 7 SND Xl=1.20
  Sollecitazioni: N=149.63 T_z=-441.13 M_y=-524.77 T_y=-31.81 M_z=55.96 M_x=-10.82
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.08 $\sigma_{m,d}$=2.78 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 13 SLU Xl=1.20
  Sollecitazioni: N=-1147.16 T_z=-613.51 M_y=-121.43 T_y=0.00 M_z=7.13 M_x=-5.64
  Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=0.67 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 13 SLU Xl=1.20
  Sollecitazioni: N=-1147.16 T_z=-613.51 M_y=-121.43 T_y=0.00 M_z=7.13 M_x=-5.64
  Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=19.31
  Tensioni: τ_d=0.67 Sfr.=0.03

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 50 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-993.99 T_z=-516.10 M_y=-984.87 T_y=3.06 M_z=3.88 M_x=-5.72
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.52 $\sigma_{m,d}$=-3.90 Sfr.=0.03

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-993.99 T_z=-516.10 M_y=-984.87 T_y=3.06 M_z=3.88 M_x=-5.72
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=3.90 Sfr.=0.03

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 13 SLU Xl=1.20
  Sollecitazioni: N=-1147.16 T_z=-613.51 M_y=-121.43 T_y=0.00 M_z=7.13 M_x=-5.64
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.60 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/84189)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/140316)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/63142)

Asta n. 2045 (-2251 -2231) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 75 SLU I Xl=0.69
  Sollecitazioni: N=-566.81 T_z=218.39 M_y=-168.94 T_y=2.54 M_z=0.00 M_x=-3.61
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=120.43 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=0.66 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=1.20
  Sollecitazioni: N=-573.10 T_z=173.24 M_y=-270.01 T_y=2.54 M_z=2.20 M_x=-3.61
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=120.43 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=1.08 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
  Sollecitazioni: N=-573.10
  [Par.] $M_{y,sx}$=-2.07 $M_{y,dx}$=270.01 $M_{y,eq}$=-202.51
  [Lin.] $M_{z,sx}$=0.86 $M_{z,dx}$=2.20 $M_{z,eq}$=0.98
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=120.43 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.28 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.30 $\sigma_{m,d}$=0.80 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-558.42 T_z=278.59 M_y=2.07 T_y=2.54 M_z=0.00 M_x=-3.61
  Resistenze: K_{fi}=1.25
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-558.42 T_z=278.59 M_y=2.07 T_y=2.54 M_z=0.00 M_x=-3.61
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=0.30 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-558.42 T_z=278.59 M_y=2.07 T_y=2.54 M_z=0.00 M_x=-3.61
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=0.30 Sfr.=0.01

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.20
  Sollecitazioni: N=-573.10 T_z=173.24 M_y=-270.01 T_y=2.54 M_z=2.20 M_x=-3.61
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.30 $\sigma_{m,d}$=-1.08 Sfr.=0.00

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.20
  Sollecitazioni: N=-573.10 T_z=173.24 M_y=-270.01 T_y=2.54 M_z=2.20 M_x=-3.61
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=1.08 Sfr.=0.00

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=1.20
  Sollecitazioni: N=-573.10 T_z=173.24 M_y=-270.01 T_y=2.54 M_z=2.20 M_x=-3.61
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.30 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 7 SND Xl=1.20
  Sollecitazioni: N=148.41 T_z=398.74 M_y=-467.97 T_y=60.49 M_z=41.71 M_x=-10.82
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
  L=120.43 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.28 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.08 $\sigma_{m,d}$=2.37 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 49 SLU Xl=1.20
  Sollecitazioni: N=-687.09 T_z=578.81 M_y=-917.24 T_y=13.13 M_z=0.00 M_x=-5.55
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=120.43 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=3.58 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 50 SLU Xl=1.20
  Sollecitazioni: N=-859.63 T_z=612.74 M_y=-973.41 T_y=16.22 M_z=3.88 M_x=-5.72
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=120.43 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=3.85 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 13 SLU
  Sollecitazioni: N=-993.70
  [Par.] $M_{y,sx}$=98.64 $M_{y,dx}$=767.92 $M_{y,eq}$=-575.94
  [Lin.] $M_{z,sx}$=9.16 $M_{z,dx}$=7.07 $M_{z,eq}$=-3.66
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=120.43 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.28 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00

Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.52 $\sigma_{m,d}$=2.30 Sfr.=0.02

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=163.10 T_z=53.10 M_y=-79.29 T_y=-55.40 M_z=54.43 M_x=-10.82
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.08 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-247.95 T_z=186.50 M_y=-51.53 T_y=-143.04 M_z=98.17 M_x=-24.47
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 7 SND Xl=1.20
Sollecitazioni: N=148.41 T_z=398.74 M_y=-467.97 T_y=60.49 M_z=41.71 M_x=-10.82
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.08 $\sigma_{m,d}$=2.37 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-840.54 T_z=749.70 M_y=-152.99 T_y=16.22 M_z=-15.65 M_x=-5.72
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=0.82 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-840.54 T_z=749.70 M_y=-152.99 T_y=16.22 M_z=-15.65 M_x=-5.72
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=0.82 Sfr.=0.04

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 50 SLU Xl=1.20
Sollecitazioni: N=-859.63 T_z=612.74 M_y=-973.41 T_y=16.22 M_z=3.88 M_x=-5.72
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.45 $\sigma_{m,d}$=-3.85 Sfr.=0.03

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.20
Sollecitazioni: N=-859.63 T_z=612.74 M_y=-973.41 T_y=16.22 M_z=3.88 M_x=-5.72
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=3.85 Sfr.=0.03

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 62 SLU Xl=1.20
Sollecitazioni: N=-1133.97 T_z=160.49 M_y=-232.28 T_y=3.97 M_z=10.34 M_x=-5.27
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.59 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/168378)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 42 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/388566)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 42 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/120270)

Asta n. 2045 (240 -2251) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 75 SLU I Xl=1.26
Sollecitazioni: N=-516.95 T_z=576.05 M_y=5.13 T_y=56.28 M_z=0.00 M_x=-3.61
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=126.33 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-0.02 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-503.96 T_z=669.23 M_y=668.36 T_y=56.28 M_z=-60.81 M_x=-3.61
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=126.33 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-3.40 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
Sollecitazioni: N=-516.95
[Par.] $M_{y,sx}$=-668.36 $M_{y,dx}$=-5.13 $M_{y,eq}$=501.27
[Lin.] $M_{z,sx}$=60.81 $M_{z,dx}$=-0.86 $M_{z,eq}$=-36.83
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=126.33 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.27 $\sigma_{m,d}$=-2.44 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-503.96 T_z=669.23 M_y=668.36 T_y=56.28 M_z=-60.81 M_x=-3.61
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-503.96 T_z=669.23 M_y=668.36 T_y=56.28 M_z=-60.81 M_x=-3.61
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=0.73 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-503.96 T_z=669.23 M_y=668.36 T_y=56.28 M_z=-60.81 M_x=-3.61
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=0.73 Sfr.=0.02

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-503.96 T_z=669.23 M_y=668.36 T_y=56.28 M_z=-60.81 M_x=-3.61
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.26 $\sigma_{m,d}$=-3.40 Sfr.=0.01

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-503.96 T_z=669.23 M_y=668.36 T_y=56.28 M_z=-60.81 M_x=-3.61
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-3.40 Sfr.=0.01

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=1.26
  Sollecitazioni: N=-516.95 T_z=576.05 M_y=5.13 T_y=56.28 M_z=0.00 M_x=-3.61
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.27 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 7 SND Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=159.89 T_z=902.74 M_y=996.53 T_y=132.93 M_z=-159.14 M_x=-10.82
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
  L=126.33 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.08 $\sigma_{m,d}$=5.96 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 10 SND Xl=0.84
  Sollecitazioni: N=-1116.85 T_z=830.41 M_y=413.80 T_y=49.21 M_z=0.00 M_x=1.50
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=126.33 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-1.62 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 50 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-686.20 T_z=2025.96 M_y=1951.11 T_y=155.17 M_z=-180.94 M_x=-5.72
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=126.33 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-9.98 Sfr.=0.06

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 50 SLU
  Sollecitazioni: N=-703.08
  [Par.] $M_{y,sx}$=-1951.11 $M_{y,dx}$=142.41 $M_{y,eq}$=1463.33
  [Lin.] $M_{z,sx}$=180.94 $M_{z,dx}$=-15.66 $M_{z,eq}$=-114.83
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=126.33 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.37 $\sigma_{m,d}$=-7.21 Sfr.=0.05

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=159.89 T_z=435.72 M_y=340.18 T_y=-20.38 M_z=37.52 M_x=-10.82
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.08 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-215.69 T_z=574.27 M_y=519.25 T_y=-93.71 M_z=186.22 M_x=-24.46
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 7 SND Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=159.89 T_z=902.74 M_y=996.53 T_y=132.93 M_z=-159.14 M_x=-10.82
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.08 $\sigma_{m,d}$=5.96 Sfr.=0.03

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 50 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-686.20 T_z=2025.96 M_y=1951.11 T_y=155.17 M_z=-180.94 M_x=-5.72
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=2.22 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-686.20 T_z=2025.96 M_y=1951.11 T_y=155.17 M_z=-180.94 M_x=-5.72
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=2.22 Sfr.=0.10

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 50 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-686.20 T_z=2025.96 M_y=1951.11 T_y=155.17 M_z=-180.94 M_x=-5.72
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.36 $\sigma_{m,d}$=-9.98 Sfr.=0.06

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-686.20 T_z=2025.96 M_y=1951.11 T_y=155.17 M_z=-180.94 M_x=-5.72

Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-9.98 Sfr.=0.06

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 62 SLU Xl=1.26
Sollecitazioni: N=-1015.95 T_z=725.27 M_y=48.03 T_y=75.01 M_z=5.56 M_x=-5.27
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.53 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.01 (L/21074)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.00 (L/39890)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.01 (L/15300)

Asta n. 2045 (-2277 240) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 75 SLU I Xl=0.56
Sollecitazioni: N=-316.31 T_z=-663.17 M_y=179.62 T_y=-17.26 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=150.00 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-0.70 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=1.30
Sollecitazioni: N=-325.39 T_z=-728.25 M_y=697.20 T_y=-17.26 M_z=-12.36 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=150.00 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-2.88 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
Sollecitazioni: N=-325.39
[Par.] $M_{y,sx}$=176.79 $M_{y,dx}$=-697.20 $M_{y,eq}$=568.09
[Lin.] $M_{z,sx}$=-10.11 $M_{z,dx}$=-12.36 $M_{z,eq}$=-4.94
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=150.00 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.34 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.17 $\sigma_{m,d}$=-2.28 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=1.30
Sollecitazioni: N=-325.39 T_z=-728.25 M_y=697.20 T_y=-17.26 M_z=-12.36 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=0.80 Sfr.=0.02

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.30
Sollecitazioni: N=-325.39 T_z=-728.25 M_y=697.20 T_y=-17.26 M_z=-12.36 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.17 $\sigma_{m,d}$=-2.88 Sfr.=0.01

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.30
Sollecitazioni: N=-325.39 T_z=-728.25 M_y=697.20 T_y=-17.26 M_z=-12.36 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-2.88 Sfr.=0.01

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=1.30
Sollecitazioni: N=-325.39 T_z=-728.25 M_y=697.20 T_y=-17.26 M_z=-12.36 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.17 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 63 SLU Xl=1.12
Sollecitazioni: N=-955.09 T_z=-1809.09 M_y=1654.18 T_y=-14.83 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=150.00 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-6.46 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 13 SLU Xl=1.30
Sollecitazioni: N=-1013.95 T_z=-1975.06 M_y=2039.58 T_y=-6.53 M_z=9.88 M_x=-1.17
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=150.00 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-8.10 Sfr.=0.06

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 13 SLU
Sollecitazioni: N=-1013.95
[Par.] $M_{y,sx}$=435.43 $M_{y,dx}$=-2039.58 $M_{y,eq}$=1608.75
[Lin.] $M_{z,sx}$=-18.38 $M_{z,dx}$=9.88 $M_{z,eq}$=14.98
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=150.00 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.34 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.53 $\sigma_{m,d}$=-6.48 Sfr.=0.05

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-225.83 T_z=-649.50 M_y=-256.82 T_y=-134.49 M_z=94.52 M_x=-10.38
Resistenze: K_{mod}=1.10

Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 13 SLU Xl=1.30
Sollecitazioni: N=-1013.95 T_z=-1975.06 M_y=2039.58 T_y=-6.53 M_z=9.88 M_x=-1.17
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=2.16 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 13 SLU Xl=1.30
Sollecitazioni: N=-1013.95 T_z=-1975.06 M_y=2039.58 T_y=-6.53 M_z=9.88 M_x=-1.17
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=19.31
Tensioni: τ_d=2.16 Sfr.=0.11

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 13 SLU Xl=1.30
Sollecitazioni: N=-1013.95 T_z=-1975.06 M_y=2039.58 T_y=-6.53 M_z=9.88 M_x=-1.17
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.53 $\sigma_{m,d}$=-8.10 Sfr.=0.06

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 13 SLU Xl=1.30
Sollecitazioni: N=-1013.95 T_z=-1975.06 M_y=2039.58 T_y=-6.53 M_z=9.88 M_x=-1.17
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-8.10 Sfr.=0.06

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 13 SLU Xl=1.30
Sollecitazioni: N=-1013.95 T_z=-1975.06 M_y=2039.58 T_y=-6.53 M_z=9.88 M_x=-1.17
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.53 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/37401)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/70917)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/26899)

Asta n. 2045 (300 -2277) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 75 SLU I Xl=0.21
Sollecitazioni: N=-242.93 T_z=-136.81 M_y=-441.76 T_y=7.93 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=156.23 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=1.73 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-240.39 T_z=-118.59 M_y=-468.36 T_y=7.93 M_z=-2.28 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=156.23 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=1.86 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
Sollecitazioni: N=-259.44
[Par.] $M_{y,sx}$=468.36 $M_{y,dx}$=176.34 $M_{y,eq}$=-419.06
[Lin.] $M_{z,sx}$=2.28 $M_{z,dx}$=10.11 $M_{z,eq}$=5.16
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=156.23 $\lambda_{rel,y}$=0.11 $\lambda_{rel,z}$=0.36 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.14 $\sigma_{m,d}$=1.70 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=1.56
Sollecitazioni: N=-259.44 T_z=-255.25 M_y=-176.34 T_y=7.93 M_z=10.11 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=0.28 Sfr.=0.01

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-240.39 T_z=-118.59 M_y=-468.36 T_y=7.93 M_z=-2.28 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.13 $\sigma_{m,d}$=-1.86 Sfr.=0.01

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-240.39 T_z=-118.59 M_y=-468.36 T_y=7.93 M_z=-2.28 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=1.86 Sfr.=0.01

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=1.56
Sollecitazioni: N=-259.44 T_z=-255.25 M_y=-176.34 T_y=7.93 M_z=10.11 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.14 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 37 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-789.96 T_z=-439.95 M_y=-1261.87 T_y=7.21 M_z=0.00 M_x=-2.50
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=156.23 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00

Tensioni: $\sigma_{m,d}$=4.93 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 13 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-799.76 T_z=-438.71 M_y=-1258.29 T_y=15.08 M_z=-5.19 M_x=-1.17
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=156.23 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=4.98 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 13 SLU
Sollecitazioni: N=-824.53
[Lin.] $M_{y,sx}$=1258.29 $M_{y,dx}$=434.14 $M_{y,eq}$=-928.63
[Lin.] $M_{z,sx}$=5.19 $M_{z,dx}$=18.38 $M_{z,eq}$=8.95
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=156.23 $\lambda_{rel,y}$=0.11 $\lambda_{rel,z}$=0.36 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.43 $\sigma_{m,d}$=3.74 Sfr.=0.03

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-158.81 T_z=-157.25 M_y=-496.23 T_y=-49.99 M_z=60.74 M_x=-10.38
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 13 SLU Xl=1.56
Sollecitazioni: N=-824.53 T_z=-616.37 M_y=-434.14 T_y=15.08 M_z=18.38 M_x=-1.17
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=0.67 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 13 SLU Xl=1.56
Sollecitazioni: N=-824.53 T_z=-616.37 M_y=-434.14 T_y=15.08 M_z=18.38 M_x=-1.17
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=19.31
Tensioni: τ_d=0.67 Sfr.=0.03

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 13 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-799.76 T_z=-438.71 M_y=-1258.29 T_y=15.08 M_z=-5.19 M_x=-1.17
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.42 $\sigma_{m,d}$=-4.98 Sfr.=0.04

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 13 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-799.76 T_z=-438.71 M_y=-1258.29 T_y=15.08 M_z=-5.19 M_x=-1.17
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=4.98 Sfr.=0.04

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 13 SLU Xl=1.56
Sollecitazioni: N=-824.53 T_z=-616.37 M_y=-434.14 T_y=15.08 M_z=18.38 M_x=-1.17
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.43 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/57987)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 5 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/126011)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/40199)

Asta n. 2046 (-2113 92) Trave 24x32 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 75 SLU I Xl=0.42
Sollecitazioni: N=-117.69 T_z=-331.91 M_y=-90.25 T_y=-4.99 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=131.47 $\lambda_{rel,m}$=0.22 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=7.74 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-115.64 T_z=-317.17 M_y=-226.95 T_y=-4.99 M_z=3.09 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=131.47 $\lambda_{rel,m}$=0.22 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=19.87 Sfr.=0.07

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
Sollecitazioni: N=-121.39
[Par.] $M_{y,sx}$=226.95 $M_{y,dx}$=-171.46 $M_{y,eq}$=-226.95
[Lin.] $M_{z,sx}$=-3.09 $M_{z,dx}$=-2.79 $M_{z,eq}$=1.24
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=131.47 $\lambda_{rel,y}$=0.33 $\lambda_{rel,z}$=0.51 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.39 $\sigma_{m,d}$=19.62 Sfr.=0.07

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=1.18
Sollecitazioni: N=-121.39 T_z=-358.44 M_y=171.46 T_y=-4.99 M_z=-2.79 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=2.39 Sfr.=0.05

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-115.64 T_z=-317.17 M_y=-226.95 T_y=-4.99 M_z=3.09 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.37 $\sigma_{m,d}$=-19.87 Sfr.=0.07

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-115.64 T_z=-317.17 M_y=-226.95 T_y=-4.99 M_z=3.09 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=19.87 Sfr.=0.07

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=1.18
  Sollecitazioni: N=-121.39 T_z=-358.44 M_y=171.46 T_y=-4.99 M_z=-2.79 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.39 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 7 SND Xl=1.18
  Sollecitazioni: N=52.09 T_z=-478.93 M_y=430.93 T_y=-22.42 M_z=-17.58 M_x=-2.52
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
  L=131.47 $\lambda_{rel,y}$=0.23 $\lambda_{rel,z}$=0.30 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.07 $\sigma_{m,d}$=11.09 Sfr.=0.06

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 50 SLU Xl=0.34
  Sollecitazioni: N=-396.31 T_z=-1179.94 M_y=-448.00 T_y=-11.72 M_z=0.00 M_x=-2.36
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=131.47 $\lambda_{rel,m}$=0.16 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=10.94 Sfr.=0.07

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 50 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-394.18 T_z=-1164.61 M_y=-843.03 T_y=-11.72 M_z=4.86 M_x=-2.36
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=131.47 $\lambda_{rel,m}$=0.16 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=20.74 Sfr.=0.14

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 50 SLU
  Sollecitazioni: N=-401.65
  [Par.] $M_{y,sx}$=843.03 $M_{y,dx}$=-562.15 $M_{y,eq}$=-843.03
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-4.86 $M_{z,dx}$=-8.95 $M_{z,eq}$=-3.58
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=131.47 $\lambda_{rel,y}$=0.23 $\lambda_{rel,z}$=0.30 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.52 $\sigma_{m,d}$=20.70 Sfr.=0.14

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=57.84 T_z=-437.66 M_y=-344.32 T_y=-22.42 M_z=20.96 M_x=-2.52
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.08 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-44.38 T_z=-366.79 M_y=-275.44 T_y=-38.30 M_z=21.35 M_x=-3.50
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 7 SND Xl=1.18
  Sollecitazioni: N=52.09 T_z=-478.93 M_y=430.93 T_y=-22.42 M_z=-17.58 M_x=-2.52
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.07 $\sigma_{m,d}$=11.09 Sfr.=0.06

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 13 SLU Xl=1.18
  Sollecitazioni: N=-408.40 T_z=-1095.02 M_y=575.49 T_y=-9.41 M_z=-6.67 M_x=-1.89
  Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=2.99 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 13 SLU Xl=1.18
  Sollecitazioni: N=-408.40 T_z=-1095.02 M_y=575.49 T_y=-9.41 M_z=-6.67 M_x=-1.89
  Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=19.31
  Tensioni: τ_d=2.99 Sfr.=0.16

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 50 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-394.18 T_z=-1164.61 M_y=-843.03 T_y=-11.72 M_z=4.86 M_x=-2.36
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.51 $\sigma_{m,d}$=-20.74 Sfr.=0.14

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-394.18 T_z=-1164.61 M_y=-843.03 T_y=-11.72 M_z=4.86 M_x=-2.36
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=20.74 Sfr.=0.14

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 13 SLU Xl=1.18
  Sollecitazioni: N=-408.40 T_z=-1095.02 M_y=575.49 T_y=-9.41 M_z=-6.67 M_x=-1.89
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41

Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.53 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 42 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/17604)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 42 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/28429)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/13478)

Asta n. 2046 (-2115 -2113) Trave 24x32 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=1.05
Sollecitazioni: N=-70.55 T_z=6.26 M_y=-225.91 T_y=-6.64 M_z=4.84 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=131.47 $\lambda_{rel,m}$=0.22 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=20.02 Sfr.=0.07

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
Sollecitazioni: N=-71.83
[Lin.] $M_{y,sx}$=199.97 $M_{y,dx}$=226.35 $M_{y,eq}$=-215.80
[Lin.] $M_{z,sx}$=-11.82 $M_{z,dx}$=3.09 $M_{z,eq}$=8.33
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=131.47 $\lambda_{rel,y}$=0.33 $\lambda_{rel,z}$=0.51 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.23 $\sigma_{m,d}$=19.62 Sfr.=0.07

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-65.42 T_z=43.06 M_y=-199.97 T_y=-6.64 M_z=11.82 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=0.29 Sfr.=0.01

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.05
Sollecitazioni: N=-70.55 T_z=6.26 M_y=-225.91 T_y=-6.64 M_z=4.84 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.22 $\sigma_{m,d}$=-20.02 Sfr.=0.07

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.05
Sollecitazioni: N=-70.55 T_z=6.26 M_y=-225.91 T_y=-6.64 M_z=4.84 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=20.02 Sfr.=0.07

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=1.31
Sollecitazioni: N=-71.83 T_z=-2.94 M_y=-226.35 T_y=-6.64 M_z=3.09 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.23 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 7 SND Xl=1.31
Sollecitazioni: N=56.99 T_z=-129.66 M_y=-343.54 T_y=-14.43 M_z=20.96 M_x=-2.52
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
L=131.47 $\lambda_{rel,y}$=0.23 $\lambda_{rel,z}$=0.30 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.07 $\sigma_{m,d}$=9.07 Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 10 SND Xl=0.88
Sollecitazioni: N=-189.03 T_z=129.79 M_y=-281.28 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=131.47 $\lambda_{rel,m}$=0.16 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=6.87 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 50 SLU Xl=1.31
Sollecitazioni: N=-248.19 T_z=62.71 M_y=-840.13 T_y=-13.78 M_z=4.86 M_x=-2.36
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=131.47 $\lambda_{rel,m}$=0.16 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=20.67 Sfr.=0.14

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 50 SLU
Sollecitazioni: N=-248.19
[Lin.] $M_{y,sx}$=718.38 $M_{y,dx}$=840.13 $M_{y,eq}$=-791.43
[Lin.] $M_{z,sx}$=-22.99 $M_{z,dx}$=4.86 $M_{z,eq}$=15.74
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=131.47 $\lambda_{rel,y}$=0.23 $\lambda_{rel,z}$=0.30 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.32 $\sigma_{m,d}$=19.83 Sfr.=0.13

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=63.40 T_z=169.78 M_y=-249.40 T_y=-14.43 M_z=22.70 M_x=-2.52
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.08 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-12.39 T_z=95.23 M_y=-220.17 T_y=-10.31 M_z=27.95 M_x=-3.50
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 7 SND Xl=1.31
  Sollecitazioni: N=56.99 T_z=-129.66 M_y=-343.54 T_y=-14.43 M_z=20.96 M_x=-2.52
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.07 $\sigma_{m,d}$=9.07 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 49 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-160.03 T_z=156.71 M_y=-600.39 T_y=-13.01 M_z=22.26 M_x=-2.08
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=0.43 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 49 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-160.03 T_z=156.71 M_y=-600.39 T_y=-13.01 M_z=22.26 M_x=-2.08
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=0.43 Sfr.=0.02

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 50 SLU Xl=1.31
  Sollecitazioni: N=-248.19 T_z=62.71 M_y=-840.13 T_y=-13.78 M_z=4.86 M_x=-2.36
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.32 $\sigma_{m,d}$=-20.67 Sfr.=0.14

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.31
  Sollecitazioni: N=-248.19 T_z=62.71 M_y=-840.13 T_y=-13.78 M_z=4.86 M_x=-2.36
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=20.67 Sfr.=0.14

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 13 SLU Xl=1.31
  Sollecitazioni: N=-254.93 T_z=5.79 M_y=-681.96 T_y=-12.62 M_z=4.43 M_x=-1.89
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.33 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/9144)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/15576)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.02 (L/6884)

Asta n. 2046 (95 -2115) Trave 24x32 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 75 SLU I Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=-15.02 T_z=404.56 M_y=267.41 T_y=9.59 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=135.79 $\lambda_{rel,m}$=0.22 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-22.93 Sfr.=0.08

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=1.36
  Sollecitazioni: N=-20.99 T_z=361.78 M_y=-201.14 T_y=9.59 M_z=11.82 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=135.79 $\lambda_{rel,m}$=0.22 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=18.83 Sfr.=0.07

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
  Sollecitazioni: N=-20.99
  [Par.] $M_{y,sx}$=-267.41 $M_{y,dx}$=201.14 $M_{y,eq}$=267.41
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-0.09 $M_{z,dx}$=11.82 $M_{z,eq}$=7.13
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=135.79 $\lambda_{rel,y}$=0.34 $\lambda_{rel,z}$=0.53 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.97
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.07 $\sigma_{m,d}$=-23.88 Sfr.=0.09

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=-15.02 T_z=404.56 M_y=267.41 T_y=9.59 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=2.70 Sfr.=0.06

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=-15.02 T_z=404.56 M_y=267.41 T_y=9.59 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.05 $\sigma_{m,d}$=-22.93 Sfr.=0.08

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=-15.02 T_z=404.56 M_y=267.41 T_y=9.59 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-22.93 Sfr.=0.08

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=1.36
  Sollecitazioni: N=-20.99 T_z=361.78 M_y=-201.14 T_y=9.59 M_z=11.82 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.07 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 7 SND Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=69.03 T_z=537.54 M_y=478.01 T_y=24.82 M_z=17.90 M_x=-2.52
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
  L=135.79 $\lambda_{rel,y}$=0.23 $\lambda_{rel,z}$=0.31 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.09 $\sigma_{m,d}$=12.25 Sfr.=0.07

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 7 SND Xl=1.36
  Sollecitazioni: N=-105.04 T_z=494.76 M_y=-249.14 T_y=-5.64 M_z=0.00 M_x=-2.52
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=135.79 $\lambda_{rel,m}$=0.16 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=6.08 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 50 SLU Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=-83.83 T_z=1424.75 M_y=985.76 T_y=5.27 M_z=16.54 M_x=-2.36
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=135.79 $\lambda_{rel,m}$=0.16 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-24.60 Sfr.=0.16

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 50 SLU
  Sollecitazioni: N=-91.59
  [Par.] $M_{y,sx}$=-985.76 $M_{y,dx}$=722.44 $M_{y,eq}$=985.76
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-16.54 $M_{z,dx}$=22.99 $M_{z,eq}$=20.41
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=135.79 $\lambda_{rel,y}$=0.23 $\lambda_{rel,z}$=0.31 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.12 $\sigma_{m,d}$=-24.73 Sfr.=0.17

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=69.03 T_z=271.58 M_y=56.80 T_y=24.82 M_z=17.90 M_x=-2.52
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.09 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=19.72 T_z=349.84 M_y=180.90 T_y=17.78 M_z=15.56 M_x=-3.50
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 7 SND Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=69.03 T_z=537.54 M_y=478.01 T_y=24.82 M_z=17.90 M_x=-2.52
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.09 $\sigma_{m,d}$=12.25 Sfr.=0.07

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 50 SLU Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=-83.83 T_z=1424.75 M_y=985.76 T_y=5.27 M_z=16.54 M_x=-2.36
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=3.90 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.03

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=-83.83 T_z=1424.75 M_y=985.76 T_y=5.27 M_z=16.54 M_x=-2.36
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=3.90 Sfr.=0.18

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 50 SLU Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=-83.83 T_z=1424.75 M_y=985.76 T_y=5.27 M_z=16.54 M_x=-2.36
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.11 $\sigma_{m,d}$=-24.60 Sfr.=0.16

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=-83.83 T_z=1424.75 M_y=985.76 T_y=5.27 M_z=16.54 M_x=-2.36
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-24.60 Sfr.=0.16

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 13 SLU Xl=1.36
  Sollecitazioni: N=-98.33 T_z=1129.08 M_y=-638.16 T_y=7.25 M_z=21.02 M_x=-1.89
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.13 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/10116)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/16598)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.02 (L/7677)

Asta n. 2046 (-2117 95) Trave 24x32 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=1.34
  Sollecitazioni: N=-12.95 T_z=-97.63 M_y=109.09 T_y=5.14 M_z=-2.70 M_x=-48.67
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=147.08 $\lambda_{rel,m}$=0.23 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-9.72 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
  Sollecitazioni: N=-12.95
  [Par.] $M_{y,sx}$=-9.90 $M_{y,dx}$=-109.09 $M_{y,eq}$=81.82
  [Lin.] $M_{z,sx}$=9.56 $M_{z,dx}$=-2.70 $M_{z,eq}$=-6.82
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=147.08 $\lambda_{rel,y}$=0.37 $\lambda_{rel,z}$=0.57 $K_{c,y}$=0.99 $K_{c,z}$=0.96
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.04 $\sigma_{m,d}$=-7.93 Sfr.=0.03

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-6.44 T_z=-50.90 M_y=9.90 T_y=5.14 M_z=-9.56 M_x=-48.67
  Resistenze: K_{fi}=1.25
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.06 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=1.34
  Sollecitazioni: N=-12.95 T_z=-97.63 M_y=109.09 T_y=5.14 M_z=-2.70 M_x=-48.67
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=0.65 $\tau_{tor,d}$=0.06 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=1.34
  Sollecitazioni: N=-12.95 T_z=-97.63 M_y=109.09 T_y=5.14 M_z=-2.70 M_x=-48.67
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=0.65 Sfr.=0.01

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.34
  Sollecitazioni: N=-12.95 T_z=-97.63 M_y=109.09 T_y=5.14 M_z=-2.70 M_x=-48.67
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.04 $\sigma_{m,d}$=-9.72 Sfr.=0.03

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.34
  Sollecitazioni: N=-12.95 T_z=-97.63 M_y=109.09 T_y=5.14 M_z=-2.70 M_x=-48.67
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-9.72 Sfr.=0.03

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=1.34
  Sollecitazioni: N=-12.95 T_z=-97.63 M_y=109.09 T_y=5.14 M_z=-2.70 M_x=-48.67
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.04 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 49 SLU Xl=1.34
  Sollecitazioni: N=15.63 T_z=-265.51 M_y=227.91 T_y=15.08 M_z=0.00 M_x=-162.29
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=147.08 $\lambda_{rel,y}$=0.25 $\lambda_{rel,z}$=0.34 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 $\sigma_{m,d}$=5.56 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 13 SLU Xl=1.34
  Sollecitazioni: N=-102.17 T_z=-311.36 M_y=329.99 T_y=16.88 M_z=0.00 M_x=-159.64
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=147.08 $\lambda_{rel,m}$=0.17 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-8.06 Sfr.=0.06

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 13 SLU Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=-101.60 T_z=-307.31 M_y=302.45 T_y=16.88 M_z=-1.39 M_x=-159.64
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=147.08 $\lambda_{rel,m}$=0.17 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-7.43 Sfr.=0.06

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 13 SLU
  Sollecitazioni: N=-102.17
  [Par.] $M_{y,sx}$=45.31 $M_{y,dx}$=-329.99 $M_{y,eq}$=247.49
  [Lin.] $M_{z,sx}$=22.44 $M_{z,dx}$=0.11 $M_{z,eq}$=-13.42
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=147.08 $\lambda_{rel,y}$=0.25 $\lambda_{rel,z}$=0.34 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.13 $\sigma_{m,d}$=-6.48 Sfr.=0.05

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=193.31 T_z=14.07 M_y=-47.12 T_y=-6.20 M_z=9.96 M_x=-55.79
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.25 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 50 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-47.00 T_z=-273.42 M_y=-85.80 T_y=18.61 M_z=-24.00 M_x=-187.83
  Resistenze: K_{mod}=0.90
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.16 Sfr.=0.01

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 49 SLU Xl=1.34
  Sollecitazioni: N=15.63 T_z=-265.51 M_y=227.91 T_y=15.08 M_z=0.00 M_x=-162.29
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 $\sigma_{m,d}$=5.56 Sfr.=0.04

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 50 SLU Xl=1.34
  Sollecitazioni: N=-55.47 T_z=-334.18 M_y=319.98 T_y=18.61 M_z=0.00 M_x=-187.83
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=0.92 $\tau_{tor,d}$=0.16 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 13 SLU Xl=1.34
  Sollecitazioni: N=-102.17 T_z=-311.36 M_y=329.99 T_y=16.88 M_z=0.00 M_x=-159.64
  Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=19.31
  Tensioni: τ_d=0.85 Sfr.=0.04

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 13 SLU Xl=1.34
  Sollecitazioni: N=-102.17 T_z=-311.36 M_y=329.99 T_y=16.88 M_z=0.00 M_x=-159.64
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.13 $\sigma_{m,d}$=-8.06 Sfr.=0.06

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 13 SLU Xl=1.34
  Sollecitazioni: N=-102.17 T_z=-311.36 M_y=329.99 T_y=16.88 M_z=0.00 M_x=-159.64
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-8.06 Sfr.=0.06

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 7 SND Xl=1.34
  Sollecitazioni: N=-212.70 T_z=-32.66 M_y=-33.22 T_y=-6.20 M_z=9.37 M_x=-55.79
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.28 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/32571)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/63662)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/23738)

Asta n. 2046 (118 -2117) Trave 24x32 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=99.25 T_z=717.35 M_y=946.82 T_y=45.84 M_z=-41.79 M_x=37.52
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
  L=154.97 $\lambda_{rel,y}$=0.38 $\lambda_{rel,z}$=0.60 $K_{c,y}$=0.99 $K_{c,z}$=0.96
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.31 $\sigma_{m,d}$=86.78 Sfr.=0.31

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=99.25 T_z=717.35 M_y=946.82 T_y=45.84 M_z=-41.79 M_x=37.52
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.31 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=99.25 T_z=717.35 M_y=946.82 T_y=45.84 M_z=-41.79 M_x=37.52
  Resistenze: K_{fi}=1.25
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.05 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=99.25 T_z=717.35 M_y=946.82 T_y=45.84 M_z=-41.79 M_x=37.52
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.31 $\sigma_{m,d}$=86.78 Sfr.=0.28

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=99.25 T_z=717.35 M_y=946.82 T_y=45.84 M_z=-41.79 M_x=37.52
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=4.79 $\tau_{tor,d}$=0.05 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=99.25 T_z=717.35 M_y=946.82 T_y=45.84 M_z=-41.79 M_x=37.52
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=4.79 Sfr.=0.11

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=99.25 T_z=717.35 M_y=946.82 T_y=45.84 M_z=-41.79 M_x=37.52
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-86.78 Sfr.=0.28

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 50 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=296.00 T_z=2628.51 M_y=3423.78 T_y=174.06 M_z=-157.57 M_x=134.84
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=154.97 $\lambda_{rel,y}$=0.27 $\lambda_{rel,z}$=0.36 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.39 $\sigma_{m,d}$=88.72 Sfr.=0.59

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 7 SND Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-4.18 T_z=792.13 M_y=991.38 T_y=87.97 M_z=-89.52 M_x=55.38
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70

Ltors=154.97 $\lambda_{rel,m}$=0.17 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-27.12 Sfr.=0.14

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 7 SND
Sollecitazioni: N=-10.77
[Lin.] $M_{y,sx}$=-991.38 $M_{y,dx}$=-65.77 $M_{y,eq}$=621.14
[Lin.] $M_{z,sx}$=89.52 $M_{z,dx}$=32.93 $M_{z,eq}$=-40.54
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=154.97 $\lambda_{rel,y}$=0.27 $\lambda_{rel,z}$=0.36 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 $\sigma_{m,d}$=-16.48 Sfr.=0.09

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 50 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=296.00 T_z=2628.51 M_y=3423.78 T_y=174.06 M_z=-157.57 M_x=134.84
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.39 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 13 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=246.92 T_z=2233.38 M_y=2930.26 T_y=163.77 M_z=-146.09 M_x=120.66
Resistenze: K_{mod}=0.80
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.10 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 50 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=296.00 T_z=2628.51 M_y=3423.78 T_y=174.06 M_z=-157.57 M_x=134.84
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.39 $\sigma_{m,d}$=88.72 Sfr.=0.59

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 50 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=296.00 T_z=2628.51 M_y=3423.78 T_y=174.06 M_z=-157.57 M_x=134.84
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=7.20 $\tau_{tor,d}$=0.12 Sfr.=0.11

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=296.00 T_z=2628.51 M_y=3423.78 T_y=174.06 M_z=-157.57 M_x=134.84
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=7.20 Sfr.=0.33

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 7 SND Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-4.18 T_z=792.13 M_y=991.38 T_y=87.97 M_z=-89.52 M_x=55.38
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 $\sigma_{m,d}$=-27.12 Sfr.=0.14

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=296.00 T_z=2628.51 M_y=3423.78 T_y=174.06 M_z=-157.57 M_x=134.84
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-88.72 Sfr.=0.59

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 7 SND Xl=1.55
Sollecitazioni: N=-10.77 T_z=595.29 M_y=-47.45 T_y=87.97 M_z=32.93 M_x=55.38
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.06 (L/2121)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.04 (L/3597)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.08 (L/1598)

Asta n. 2046 (-2140 118) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-508.05 T_z=-1943.10 M_y=-1230.91 T_y=155.50 M_z=-25.01 M_x=8.98
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=116.86 $\lambda_{rel,m}$=0.23 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=5.13 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
Sollecitazioni: N=-519.88
[Par.] $M_{y,sx}$=1230.91 $M_{y,dx}$=-696.18 $M_{y,eq}$=-1230.91
[Lin.] $M_{z,sx}$=25.01 $M_{z,dx}$=125.92 $M_{z,eq}$=65.55
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=116.86 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.27 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.27 $\sigma_{m,d}$=5.66 Sfr.=0.02

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-508.05 T_z=-1943.10 M_y=-1230.91 T_y=155.50 M_z=-25.01 M_x=8.98
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=0.97

Sollecitazioni: N=-519.88 T_z=-2028.00 M_y=696.18 T_y=155.50 M_z=125.92 M_x=8.98
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=2.22 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.97
Sollecitazioni: N=-519.88 T_z=-2028.00 M_y=696.18 T_y=155.50 M_z=125.92 M_x=8.98
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=2.22 Sfr.=0.05

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-508.05 T_z=-1943.10 M_y=-1230.91 T_y=155.50 M_z=-25.01 M_x=8.98
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.26 $\sigma_{m,d}$=-5.13 Sfr.=0.02

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-508.05 T_z=-1943.10 M_y=-1230.91 T_y=155.50 M_z=-25.01 M_x=8.98
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=5.13 Sfr.=0.02

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=0.97
Sollecitazioni: N=-519.88 T_z=-2028.00 M_y=696.18 T_y=155.50 M_z=125.92 M_x=8.98
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.27 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 10 SND Xl=0.13
Sollecitazioni: N=-228.51 T_z=-1965.91 M_y=-1021.23 T_y=156.22 M_z=0.00 M_x=11.90
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=116.86 $\lambda_{rel,m}$=0.23 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=3.99 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1960.36 T_z=-6884.73 M_y=-4143.76 T_y=500.41 M_z=-69.90 M_x=37.85
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=116.86 $\lambda_{rel,m}$=0.23 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=17.10 Sfr.=0.11

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 50 SLU
Sollecitazioni: N=-1975.75
[Par.] $M_{y,sx}$=4143.76 $M_{y,dx}$=-2591.84 $M_{y,eq}$=-4143.76
[Lin.] $M_{z,sx}$=69.90 $M_{z,dx}$=415.78 $M_{z,eq}$=221.51
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=116.86 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.27 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.03 $\sigma_{m,d}$=19.07 Sfr.=0.13

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1960.36 T_z=-6884.73 M_y=-4143.76 T_y=500.41 M_z=-69.90 M_x=37.85
Resistenze: K_{mod}=0.90
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.02 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 50 SLU Xl=0.97
Sollecitazioni: N=-1975.75 T_z=-6995.10 M_y=2591.84 T_y=500.41 M_z=415.78 M_x=37.85
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=7.67 $\tau_{tor,d}$=0.02 Sfr.=0.13

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=0.97
Sollecitazioni: N=-1975.75 T_z=-6995.10 M_y=2591.84 T_y=500.41 M_z=415.78 M_x=37.85
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=7.67 Sfr.=0.35

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1960.36 T_z=-6884.73 M_y=-4143.76 T_y=500.41 M_z=-69.90 M_x=37.85
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.02 $\sigma_{m,d}$=-17.10 Sfr.=0.11

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1960.36 T_z=-6884.73 M_y=-4143.76 T_y=500.41 M_z=-69.90 M_x=37.85
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=17.10 Sfr.=0.11

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 50 SLU Xl=0.97
Sollecitazioni: N=-1975.75 T_z=-6995.10 M_y=2591.84 T_y=500.41 M_z=415.78 M_x=37.85
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.03 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/12411)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/21886)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/9230)

Asta n. 2046 (-2160 -2140) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-413.43 T_z=-1264.20 M_y=-2808.03 T_y=-21.38 M_z=0.00 M_x=8.98
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=120.43 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=10.97 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=0.16
  Sollecitazioni: N=-415.38 T_z=-1278.25 M_y=-2603.90 T_y=-21.38 M_z=-2.69 M_x=8.98
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=120.43 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=10.21 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
  Sollecitazioni: N=-428.11
  [Lin.] $M_{y,sx}$=2808.03 $M_{y,dx}$=1222.08 $M_{y,eq}$=-2173.65
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-0.75 $M_{z,dx}$=-25.01 $M_{z,eq}$=-14.70
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=120.43 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.28 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.22 $\sigma_{m,d}$=8.68 Sfr.=0.03

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-413.43 T_z=-1264.20 M_y=-2808.03 T_y=-21.38 M_z=0.00 M_x=8.98
  Resistenze: K_{fi}=1.25
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=1.20
  Sollecitazioni: N=-428.11 T_z=-1369.55 M_y=-1222.08 T_y=-21.38 M_z=-25.01 M_x=8.98
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=1.50 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=1.20
  Sollecitazioni: N=-428.11 T_z=-1369.55 M_y=-1222.08 T_y=-21.38 M_z=-25.01 M_x=8.98
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=1.50 Sfr.=0.03

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-413.43 T_z=-1264.20 M_y=-2808.03 T_y=-21.38 M_z=0.00 M_x=8.98
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.22 $\sigma_{m,d}$=-10.97 Sfr.=0.04

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-413.43 T_z=-1264.20 M_y=-2808.03 T_y=-21.38 M_z=0.00 M_x=8.98
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=10.97 Sfr.=0.04

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=1.20
  Sollecitazioni: N=-428.11 T_z=-1369.55 M_y=-1222.08 T_y=-21.38 M_z=-25.01 M_x=8.98
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.22 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 13 SLU Xl=0.08
  Sollecitazioni: N=-1357.49 T_z=-3908.93 M_y=-8045.72 T_y=-61.50 M_z=0.00 M_x=28.97
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=120.43 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=31.43 Sfr.=0.24

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 50 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-1677.20 T_z=-4528.70 M_y=-9650.03 T_y=-65.61 M_z=9.11 M_x=37.85
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=120.43 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=37.81 Sfr.=0.25

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 50 SLU
  Sollecitazioni: N=-1696.29
  [Lin.] $M_{y,sx}$=9650.03 $M_{y,dx}$=4113.51 $M_{y,eq}$=-7435.42
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-9.11 $M_{z,dx}$=-69.90 $M_{z,eq}$=-38.29
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=120.43 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.28 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.88 $\sigma_{m,d}$=29.54 Sfr.=0.20

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 50 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-1677.20 T_z=-4528.70 M_y=-9650.03 T_y=-65.61 M_z=9.11 M_x=37.85
  Resistenze: K_{mod}=0.90
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.02 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 50 SLU Xl=1.20

Sollecitazioni: N=-1696.29 T_z=-4665.65 M_y=-4113.51 T_y=-65.61 M_z=-69.90 M_x=37.85
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=5.10 $\tau_{tor,d}$=0.02 Sfr.=0.06

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=1.20
Sollecitazioni: N=-1696.29 T_z=-4665.65 M_y=-4113.51 T_y=-65.61 M_z=-69.90 M_x=37.85
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=5.10 Sfr.=0.23

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1677.20 T_z=-4528.70 M_y=-9650.03 T_y=-65.61 M_z=9.11 M_x=37.85
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.87 $\sigma_{m,d}$=-37.81 Sfr.=0.25

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1677.20 T_z=-4528.70 M_y=-9650.03 T_y=-65.61 M_z=9.11 M_x=37.85
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=37.81 Sfr.=0.25

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 50 SLU Xl=1.20
Sollecitazioni: N=-1696.29 T_z=-4665.65 M_y=-4113.51 T_y=-65.61 M_z=-69.90 M_x=37.85
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.88 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/8679)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/15214)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.02 (L/6451)

Asta n. 2046 (-2180 -2160) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 75 SLU I Xl=1.20
Sollecitazioni: N=-332.44 T_z=-683.28 M_y=-2800.98 T_y=-8.50 M_z=0.00 M_x=8.98
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=120.43 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=10.94 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-317.75 T_z=-577.93 M_y=-3560.44 T_y=-8.50 M_z=10.98 M_x=8.98
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=120.43 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=14.05 Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
Sollecitazioni: N=-332.44
[Lin.] $M_{y,sx}$=3560.44 $M_{y,dx}$=2800.98 $M_{y,eq}$=-3256.66
[Lin.] $M_{z,sx}$=-10.98 $M_{z,dx}$=0.75 $M_{z,eq}$=6.89
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=120.43 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.28 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.17 $\sigma_{m,d}$=12.81 Sfr.=0.05

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-317.75 T_z=-577.93 M_y=-3560.44 T_y=-8.50 M_z=10.98 M_x=8.98
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=1.20
Sollecitazioni: N=-332.44 T_z=-683.28 M_y=-2800.98 T_y=-8.50 M_z=0.00 M_x=8.98
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=0.75 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=1.20
Sollecitazioni: N=-332.44 T_z=-683.28 M_y=-2800.98 T_y=-8.50 M_z=0.00 M_x=8.98
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=0.75 Sfr.=0.02

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-317.75 T_z=-577.93 M_y=-3560.44 T_y=-8.50 M_z=10.98 M_x=8.98
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.17 $\sigma_{m,d}$=-14.05 Sfr.=0.05

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-317.75 T_z=-577.93 M_y=-3560.44 T_y=-8.50 M_z=10.98 M_x=8.98
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=14.05 Sfr.=0.05

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=1.20
Sollecitazioni: N=-332.44 T_z=-683.28 M_y=-2800.98 T_y=-8.50 M_z=0.00 M_x=8.98

Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.17 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 63 SLU Xl=1.12
Sollecitazioni: N=-766.07 T_z=-1669.10 M_y=-7184.99 T_y=-20.98 M_z=0.00 M_x=20.09
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=120.43 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=28.07 Sfr.=0.19

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1390.20 T_z=-2140.94 M_y=-12286.90 T_y=-21.12 M_z=34.55 M_x=37.85
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=120.43 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=48.45 Sfr.=0.32

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 50 SLU
Sollecitazioni: N=-1409.29
[Lin.] $M_{y,sx}$=12286.90 $M_{y,dx}$=9626.00 $M_{y,eq}$=-11222.50
[Lin.] $M_{z,sx}$=-34.55 $M_{z,dx}$=9.11 $M_{z,eq}$=24.38
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=120.43 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.28 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.73 $\sigma_{m,d}$=44.16 Sfr.=0.30

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1390.20 T_z=-2140.94 M_y=-12286.90 T_y=-21.12 M_z=34.55 M_x=37.85
Resistenze: K_{mod}=0.90
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.02 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 50 SLU Xl=1.20
Sollecitazioni: N=-1409.29 T_z=-2277.90 M_y=-9626.00 T_y=-21.12 M_z=9.11 M_x=37.85
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=2.49 $\tau_{tor,d}$=0.02 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=1.20
Sollecitazioni: N=-1409.29 T_z=-2277.90 M_y=-9626.00 T_y=-21.12 M_z=9.11 M_x=37.85
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=2.49 Sfr.=0.11

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1390.20 T_z=-2140.94 M_y=-12286.90 T_y=-21.12 M_z=34.55 M_x=37.85
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.72 $\sigma_{m,d}$=-48.45 Sfr.=0.32

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1390.20 T_z=-2140.94 M_y=-12286.90 T_y=-21.12 M_z=34.55 M_x=37.85
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=48.45 Sfr.=0.32

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 50 SLU Xl=1.20
Sollecitazioni: N=-1409.29 T_z=-2277.90 M_y=-9626.00 T_y=-21.12 M_z=9.11 M_x=37.85
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.73 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/8503)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/14813)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.02 (L/6337)

Asta n. 2046 (-2200 -2180) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=1.25
Sollecitazioni: N=-235.40 T_z=12.75 M_y=-3556.78 T_y=-1.02 M_z=10.98 M_x=8.98
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=125.16 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=14.04 Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
Sollecitazioni: N=-235.40
[Lin.] $M_{y,sx}$=3472.30 $M_{y,dx}$=3556.78 $M_{y,eq}$=-3522.99
[Lin.] $M_{z,sx}$=-12.25 $M_{z,dx}$=10.98 $M_{z,eq}$=11.74
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=125.16 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.12 $\sigma_{m,d}$=13.91 Sfr.=0.05

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-220.15 T_z=122.24 M_y=-3472.30 T_y=-1.02 M_z=12.25 M_x=8.98
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-220.15 T_z=122.24 M_y=-3472.30 T_y=-1.02 M_z=12.25 M_x=8.98
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=0.13 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-220.15 T_z=122.24 M_y=-3472.30 T_y=-1.02 M_z=12.25 M_x=8.98
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=0.13 Sfr.=0.00

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=-235.40 T_z=12.75 M_y=-3556.78 T_y=-1.02 M_z=10.98 M_x=8.98
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.12 $\sigma_{m,d}$=-14.04 Sfr.=0.05

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=-235.40 T_z=12.75 M_y=-3556.78 T_y=-1.02 M_z=10.98 M_x=8.98
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=14.04 Sfr.=0.05

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=-235.40 T_z=12.75 M_y=-3556.78 T_y=-1.02 M_z=10.98 M_x=8.98
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.12 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 50 SLU Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=-1117.31 T_z=151.84 M_y=-12274.50 T_y=8.94 M_z=34.55 M_x=37.86
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=125.16 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=48.40 Sfr.=0.32

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 50 SLU
  Sollecitazioni: N=-1117.31
  [Lin.] $M_{y,sx}$=11995.40 $M_{y,dx}$=12274.50 $M_{y,eq}$=-12162.90
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-23.35 $M_{z,dx}$=34.55 $M_{z,eq}$=30.07
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=125.16 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.58 $\sigma_{m,d}$=47.90 Sfr.=0.32

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 50 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-1097.48 T_z=294.17 M_y=-11995.40 T_y=8.94 M_z=23.35 M_x=37.86
  Resistenze: K_{mod}=0.90
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.02 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 50 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-1097.48 T_z=294.17 M_y=-11995.40 T_y=8.94 M_z=23.35 M_x=37.86
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=0.32 $\tau_{tor,d}$=0.02 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-1097.48 T_z=294.17 M_y=-11995.40 T_y=8.94 M_z=23.35 M_x=37.86
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=0.32 Sfr.=0.01

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 50 SLU Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=-1117.31 T_z=151.84 M_y=-12274.50 T_y=8.94 M_z=34.55 M_x=37.86
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.58 $\sigma_{m,d}$=-48.40 Sfr.=0.32

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=-1117.31 T_z=151.84 M_y=-12274.50 T_y=8.94 M_z=34.55 M_x=37.86
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=48.40 Sfr.=0.32

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 50 SLU Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=-1117.31 T_z=151.84 M_y=-12274.50 T_y=8.94 M_z=34.55 M_x=37.86
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.58 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/9597)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/16613)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.02 (L/7132)

Asta n. 2046 (-2214 -2200) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=1.16

Sollecitazioni: N=-143.34 T_z=672.59 M_y=-3473.52 T_y=7.06 M_z=12.26 M_x=8.98
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=115.70 $\lambda_{rel,m}$=0.23 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=13.73 Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
Sollecitazioni: N=-143.34
[Lin.] $M_{y,sx}$=2636.76 $M_{y,dx}$=3473.52 $M_{y,eq}$=-3138.82
[Lin.] $M_{z,sx}$=-4.08 $M_{z,dx}$=12.26 $M_{z,eq}$=8.99
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=115.70 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.27 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.07 $\sigma_{m,d}$=12.38 Sfr.=0.04

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-129.22 T_z=773.80 M_y=-2636.76 T_y=7.06 M_z=4.08 M_x=8.98
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-129.22 T_z=773.80 M_y=-2636.76 T_y=7.06 M_z=4.08 M_x=8.98
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=0.85 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-129.22 T_z=773.80 M_y=-2636.76 T_y=7.06 M_z=4.08 M_x=8.98
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=0.85 Sfr.=0.02

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.16
Sollecitazioni: N=-143.34 T_z=672.59 M_y=-3473.52 T_y=7.06 M_z=12.26 M_x=8.98
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.07 $\sigma_{m,d}$=-13.73 Sfr.=0.05

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.16
Sollecitazioni: N=-143.34 T_z=672.59 M_y=-3473.52 T_y=7.06 M_z=12.26 M_x=8.98
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=13.73 Sfr.=0.05

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=1.16
Sollecitazioni: N=-143.34 T_z=672.59 M_y=-3473.52 T_y=7.06 M_z=12.26 M_x=8.98
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.07 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 62 SLU Xl=1.16
Sollecitazioni: N=170.08 T_z=944.78 M_y=-5011.61 T_y=8.12 M_z=15.90 M_x=6.29
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=115.70 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.27 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.09 $\sigma_{m,d}$=19.78 Sfr.=0.13

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 50 SLU Xl=1.16
Sollecitazioni: N=-843.39 T_z=2426.56 M_y=-11999.80 T_y=12.35 M_z=23.36 M_x=37.85
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=115.70 $\lambda_{rel,m}$=0.23 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=47.18 Sfr.=0.32

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 50 SLU
Sollecitazioni: N=-843.39
[Lin.] $M_{y,sx}$=9116.02 $M_{y,dx}$=11999.80 $M_{y,eq}$=-10846.30
[Lin.] $M_{z,sx}$=-9.07 $M_{z,dx}$=23.36 $M_{z,eq}$=17.65
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=115.70 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.27 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.44 $\sigma_{m,d}$=42.60 Sfr.=0.29

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=188.44 T_z=1076.35 M_y=-3842.35 T_y=8.12 M_z=6.50 M_x=6.29
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.10 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-825.03 T_z=2558.13 M_y=-9116.02 T_y=12.35 M_z=9.07 M_x=37.85
Resistenze: K_{mod}=0.90
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.02 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 62 SLU Xl=1.16
Sollecitazioni: N=170.08 T_z=944.78 M_y=-5011.61 T_y=8.12 M_z=15.90 M_x=6.29
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.09 $\sigma_{m,d}$=19.78 Sfr.=0.13

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 50 SLU Xl=0.00

Sollecitazioni: N=-825.03 T_z=2558.13 M_y=-9116.02 T_y=12.35 M_z=9.07 M_x=37.85
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=2.80 $\tau_{tor,d}$=0.02 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-825.03 T_z=2558.13 M_y=-9116.02 T_y=12.35 M_z=9.07 M_x=37.85
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=2.80 Sfr.=0.13

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 50 SLU Xl=1.16
Sollecitazioni: N=-843.39 T_z=2426.56 M_y=-11999.80 T_y=12.35 M_z=23.36 M_x=37.85
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.44 $\sigma_{m,d}$=-47.18 Sfr.=0.32

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.16
Sollecitazioni: N=-843.39 T_z=2426.56 M_y=-11999.80 T_y=12.35 M_z=23.36 M_x=37.85
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=47.18 Sfr.=0.32

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 49 SLU Xl=1.16
Sollecitazioni: N=-899.64 T_z=2103.01 M_y=-10356.30 T_y=12.97 M_z=22.96 M_x=35.89
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.47 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/14932)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/25813)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/11181)

Asta n. 2046 (-2232 -2214) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 75 SLU I Xl=0.08
Sollecitazioni: N=-35.98 T_z=1443.25 M_y=-1074.64 T_y=2.78 M_z=0.00 M_x=8.98
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=120.43 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=4.20 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=1.20
Sollecitazioni: N=-49.68 T_z=1344.93 M_y=-2641.66 T_y=2.78 M_z=4.08 M_x=8.98
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=120.43 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=10.37 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
Sollecitazioni: N=-49.68
[Lin.] $M_{y,sx}$=958.48 $M_{y,dx}$=2641.66 $M_{y,eq}$=-1968.39
[Lin.] $M_{z,sx}$=-0.73 $M_{z,dx}$=4.08 $M_{z,eq}$=2.74
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=120.43 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.28 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.03 $\sigma_{m,d}$=7.72 Sfr.=0.03

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-35.00 T_z=1450.28 M_y=-958.48 T_y=2.78 M_z=0.00 M_x=8.98
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-35.00 T_z=1450.28 M_y=-958.48 T_y=2.78 M_z=0.00 M_x=8.98
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=1.59 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-35.00 T_z=1450.28 M_y=-958.48 T_y=2.78 M_z=0.00 M_x=8.98
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=1.59 Sfr.=0.04

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.20
Sollecitazioni: N=-49.68 T_z=1344.93 M_y=-2641.66 T_y=2.78 M_z=4.08 M_x=8.98
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.03 $\sigma_{m,d}$=-10.37 Sfr.=0.03

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.20
Sollecitazioni: N=-49.68 T_z=1344.93 M_y=-2641.66 T_y=2.78 M_z=4.08 M_x=8.98
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=10.37 Sfr.=0.03

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=1.20
Sollecitazioni: N=-49.68 T_z=1344.93 M_y=-2641.66 T_y=2.78 M_z=4.08 M_x=8.98

Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.03 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 63 SLU Xl=1.20
Sollecitazioni: N=79.56 T_z=3426.67 M_y=-6725.47 T_y=1.63 M_z=8.20 M_x=20.09
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=120.43 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.28 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.04 $\sigma_{m,d}$=26.38 Sfr.=0.18

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 49 SLU Xl=0.48
Sollecitazioni: N=-680.69 T_z=4213.01 M_y=-4847.05 T_y=10.40 M_z=0.00 M_x=35.89
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=120.43 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=18.93 Sfr.=0.13

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 50 SLU Xl=1.20
Sollecitazioni: N=-562.38 T_z=4766.75 M_y=-9132.96 T_y=8.61 M_z=9.07 M_x=37.85
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=120.43 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=35.79 Sfr.=0.24

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 50 SLU
Sollecitazioni: N=-562.38
[Lin.] $M_{y,sx}$=3309.73 $M_{y,dx}$=9132.96 $M_{y,eq}$=-6803.67
[Lin.] $M_{z,sx}$=1.30 $M_{z,dx}$=9.07 $M_{z,eq}$=4.92
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=120.43 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.28 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.29 $\sigma_{m,d}$=26.64 Sfr.=0.18

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=396.85 T_z=2034.32 M_y=-1481.66 T_y=-1.23 M_z=7.99 M_x=6.29
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.21 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-543.29 T_z=4903.70 M_y=-3309.73 T_y=8.61 M_z=-1.30 M_x=37.85
Resistenze: K_{mod}=0.90
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.02 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 63 SLU Xl=1.20
Sollecitazioni: N=79.56 T_z=3426.67 M_y=-6725.47 T_y=1.63 M_z=8.20 M_x=20.09
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.04 $\sigma_{m,d}$=26.38 Sfr.=0.18

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-543.29 T_z=4903.70 M_y=-3309.73 T_y=8.61 M_z=-1.30 M_x=37.85
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=5.36 $\tau_{tor,d}$=0.02 Sfr.=0.06

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-543.29 T_z=4903.70 M_y=-3309.73 T_y=8.61 M_z=-1.30 M_x=37.85
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=5.36 Sfr.=0.25

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 50 SLU Xl=1.20
Sollecitazioni: N=-562.38 T_z=4766.75 M_y=-9132.96 T_y=8.61 M_z=9.07 M_x=37.85
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.29 $\sigma_{m,d}$=-35.79 Sfr.=0.24

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.20
Sollecitazioni: N=-562.38 T_z=4766.75 M_y=-9132.96 T_y=8.61 M_z=9.07 M_x=37.85
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=35.79 Sfr.=0.24

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 49 SLU Xl=1.20
Sollecitazioni: N=-692.14 T_z=4130.84 M_y=-7861.68 T_y=10.40 M_z=7.95 M_x=35.89
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.36 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/24285)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/42094)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/17912)

Asta n. 2046 (-2252 -2232) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=60.66 T_z=2136.56 M_y=1544.70 T_y=12.94 M_z=-14.86 M_x=8.98

Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=120.44 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.28 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.03 $\sigma_{m,d}$=6.23 Sfr.=0.02

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=60.66 T_z=2136.56 M_y=1544.70 T_y=12.94 M_z=-14.86 M_x=8.98
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.03 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=60.66 T_z=2136.56 M_y=1544.70 T_y=12.94 M_z=-14.86 M_x=8.98
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=60.66 T_z=2136.56 M_y=1544.70 T_y=12.94 M_z=-14.86 M_x=8.98
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.03 $\sigma_{m,d}$=6.23 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=60.66 T_z=2136.56 M_y=1544.70 T_y=12.94 M_z=-14.86 M_x=8.98
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=2.34 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=60.66 T_z=2136.56 M_y=1544.70 T_y=12.94 M_z=-14.86 M_x=8.98
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=2.34 Sfr.=0.05

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=60.66 T_z=2136.56 M_y=1544.70 T_y=12.94 M_z=-14.86 M_x=8.98
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-6.23 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 13 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=64.62 T_z=6292.37 M_y=4563.25 T_y=29.95 M_z=-33.59 M_x=28.97
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,t}$=105.93
L=120.44 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.28 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.03 $\sigma_{m,d}$=18.26 Sfr.=0.14

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 10 SND Xl=0.16
Sollecitazioni: N=-120.25 T_z=2175.62 M_y=1421.08 T_y=33.55 M_z=0.00 M_x=11.90
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=120.44 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-5.55 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-256.37 T_z=7291.48 M_y=5366.74 T_y=39.45 M_z=-48.82 M_x=37.85
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=120.44 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-21.60 Sfr.=0.14

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 50 SLU
Sollecitazioni: N=-275.46
[Par.] $M_{y,sx}$=-5366.74 $M_{y,dx}$=3332.29 $M_{y,eq}$=5366.74
[Lin.] $M_{z,sx}$=48.82 $M_{z,dx}$=-1.30 $M_{z,eq}$=-29.81
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=120.44 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.28 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.14 $\sigma_{m,d}$=-21.35 Sfr.=0.14

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=608.82 T_z=3006.57 M_y=2047.37 T_y=8.37 M_z=-2.10 M_x=6.29
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.32 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-256.37 T_z=7291.48 M_y=5366.74 T_y=39.45 M_z=-48.82 M_x=37.85
Resistenze: K_{mod}=0.90
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.02 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 13 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=64.62 T_z=6292.37 M_y=4563.25 T_y=29.95 M_z=-33.59 M_x=28.97
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=105.93 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.03 $\sigma_{m,d}$=18.26 Sfr.=0.14

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-256.37 T_z=7291.48 M_y=5366.74 T_y=39.45 M_z=-48.82 M_x=37.85
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=7.98 $\tau_{tor,d}$=0.02 Sfr.=0.14

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-256.37 T_z=7291.48 M_y=5366.74 T_y=39.45 M_z=-48.82 M_x=37.85
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=7.98 Sfr.=0.37

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 50 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-256.37 T_z=7291.48 M_y=5366.74 T_y=39.45 M_z=-48.82 M_x=37.85
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.13 $\sigma_{m,d}$=-21.60 Sfr.=0.14

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-256.37 T_z=7291.48 M_y=5366.74 T_y=39.45 M_z=-48.82 M_x=37.85
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-21.60 Sfr.=0.14

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 49 SLU Xl=1.20
  Sollecitazioni: N=-480.21 T_z=6199.99 M_y=-2823.77 T_y=40.03 M_z=-4.57 M_x=35.89
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.25 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/9770)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/16894)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.02 (L/7289)

Asta n. 2046 (241 -2252) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=156.36 T_z=2822.84 M_y=4495.66 T_y=16.70 M_z=-32.64 M_x=8.98
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
  L=126.33 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.08 $\sigma_{m,d}$=17.99 Sfr.=0.07

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=156.36 T_z=2822.84 M_y=4495.66 T_y=16.70 M_z=-32.64 M_x=8.98
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.08 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=156.36 T_z=2822.84 M_y=4495.66 T_y=16.70 M_z=-32.64 M_x=8.98
  Resistenze: K_{fi}=1.25
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=156.36 T_z=2822.84 M_y=4495.66 T_y=16.70 M_z=-32.64 M_x=8.98
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.08 $\sigma_{m,d}$=17.99 Sfr.=0.06

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=156.36 T_z=2822.84 M_y=4495.66 T_y=16.70 M_z=-32.64 M_x=8.98
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=3.09 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=156.36 T_z=2822.84 M_y=4495.66 T_y=16.70 M_z=-32.64 M_x=8.98
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=3.09 Sfr.=0.07

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=156.36 T_z=2822.84 M_y=4495.66 T_y=16.70 M_z=-32.64 M_x=8.98
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-17.99 Sfr.=0.06

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 50 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=34.72 T_z=9715.84 M_y=15629.90 T_y=13.97 M_z=-63.70 M_x=37.86
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=126.33 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 $\sigma_{m,d}$=61.88 Sfr.=0.41

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 10 SND Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-102.81 T_z=2887.13 M_y=4791.49 T_y=13.18 M_z=0.00 M_x=11.90
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=126.33 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-18.72 Sfr.=0.10

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 49 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-246.88 T_z=8434.90 M_y=13627.50 T_y=-27.18 M_z=-23.84 M_x=35.89

Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=126.33 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-53.54 Sfr.=0.36

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 49 SLU
Sollecitazioni: N=-263.76
[Lin.] $M_{y,sx}$=-13627.50 $M_{y,dx}$=-4707.44 $M_{y,eq}$=10059.50
[Lin.] $M_{z,sx}$=23.84 $M_{z,dx}$=-52.79 $M_{z,eq}$=-41.21
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=126.33 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.14 $\sigma_{m,d}$=-39.83 Sfr.=0.27

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 62 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=823.01 T_z=3980.76 M_y=6213.82 T_y=103.69 M_z=-112.54 M_x=6.29
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.43 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 50 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=34.72 T_z=9715.84 M_y=15629.90 T_y=13.97 M_z=-63.70 M_x=37.86
Resistenze: K_{mod}=0.90
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.02 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 50 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=34.72 T_z=9715.84 M_y=15629.90 T_y=13.97 M_z=-63.70 M_x=37.86
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 $\sigma_{m,d}$=61.88 Sfr.=0.41

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 50 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=34.72 T_z=9715.84 M_y=15629.90 T_y=13.97 M_z=-63.70 M_x=37.86
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=10.63 $\tau_{tor,d}$=0.02 Sfr.=0.24

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=34.72 T_z=9715.84 M_y=15629.90 T_y=13.97 M_z=-63.70 M_x=37.86
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=10.63 Sfr.=0.49

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 49 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-246.88 T_z=8434.90 M_y=13627.50 T_y=-27.18 M_z=-23.84 M_x=35.89
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.13 $\sigma_{m,d}$=-53.54 Sfr.=0.36

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=34.72 T_z=9715.84 M_y=15629.90 T_y=13.97 M_z=-63.70 M_x=37.86
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-61.88 Sfr.=0.41

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 49 SLU Xl=1.26
Sollecitazioni: N=-263.76 T_z=8313.77 M_y=4707.44 T_y=-27.18 M_z=-52.79 M_x=35.89
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.14 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.03 (L/3495)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.02 (L/6061)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.04 (L/2611)

Asta n. 2046 (-2278 241) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU I Xl=1.30
Sollecitazioni: N=127.50 T_z=-1668.90 M_y=3029.34 T_y=18.19 M_z=18.16 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=150.00 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.34 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.07 $\sigma_{m,d}$=12.07 Sfr.=0.04

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=143.37 T_z=-1555.01 M_y=930.69 T_y=18.19 M_z=-5.52 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.07 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.30
Sollecitazioni: N=127.50 T_z=-1668.90 M_y=3029.34 T_y=18.19 M_z=18.16 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.07 $\sigma_{m,d}$=12.07 Sfr.=0.04

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=1.30
Sollecitazioni: N=127.50 T_z=-1668.90 M_y=3029.34 T_y=18.19 M_z=18.16 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75

Tensioni: τ_d=1.83 Sfr.=0.04

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.30
  Sollecitazioni: N=127.50 T_z=-1668.90 M_y=3029.34 T_y=18.19 M_z=18.16 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-12.07 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 13 SLU Xl=1.30
  Sollecitazioni: N=158.80 T_z=-4973.50 M_y=9184.75 T_y=47.79 M_z=53.15 M_x=-1.68
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,t}$=105.93
  L=150.00 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.34 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.08 $\sigma_{m,d}$=36.57 Sfr.=0.28

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 62 SLU Xl=0.26
  Sollecitazioni: N=-38.09 T_z=-2819.27 M_y=2471.17 T_y=87.22 M_z=0.00 M_x=-2.32
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=150.00 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-9.65 Sfr.=0.06

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 62 SLU Xl=1.30
  Sollecitazioni: N=-54.60 T_z=-2937.71 M_y=5469.25 T_y=87.22 M_z=90.13 M_x=-2.32
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=150.00 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-22.54 Sfr.=0.15

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 62 SLU
  Sollecitazioni: N=-54.60
  [Lin.] $M_{y,sx}$=-1740.93 $M_{y,dx}$=-5469.25 $M_{y,eq}$=3977.92
  [Lin.] $M_{z,sx}$=23.42 $M_{z,dx}$=90.13 $M_{z,eq}$=44.71
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=150.00 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.34 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.03 $\sigma_{m,d}$=-16.12 Sfr.=0.11

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 49 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=414.40 T_z=-4276.61 M_y=2393.66 T_y=-13.86 M_z=6.73 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.22 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=243.89 T_z=-1452.66 M_y=772.15 T_y=-81.87 M_z=77.37 M_x=-9.91
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 13 SLU Xl=1.30
  Sollecitazioni: N=158.80 T_z=-4973.50 M_y=9184.75 T_y=47.79 M_z=53.15 M_x=-1.68
  Resistenze: K_{mod}=0.80 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=105.93 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.08 $\sigma_{m,d}$=36.57 Sfr.=0.28

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 13 SLU Xl=1.30
  Sollecitazioni: N=158.80 T_z=-4973.50 M_y=9184.75 T_y=47.79 M_z=53.15 M_x=-1.68
  Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=5.44 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.08

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 13 SLU Xl=1.30
  Sollecitazioni: N=158.80 T_z=-4973.50 M_y=9184.75 T_y=47.79 M_z=53.15 M_x=-1.68
  Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=19.31
  Tensioni: τ_d=5.44 Sfr.=0.28

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 62 SLU Xl=1.30
  Sollecitazioni: N=-54.60 T_z=-2937.71 M_y=5469.25 T_y=87.22 M_z=90.13 M_x=-2.32
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.03 $\sigma_{m,d}$=-22.54 Sfr.=0.15

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 13 SLU Xl=1.30
  Sollecitazioni: N=158.80 T_z=-4973.50 M_y=9184.75 T_y=47.79 M_z=53.15 M_x=-1.68
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-36.57 Sfr.=0.27

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 7 SND Xl=1.30
  Sollecitazioni: N=-85.88 T_z=-1426.33 M_y=2358.31 T_y=83.90 M_z=128.41 M_x=-6.49
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.04 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/9647)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/17446)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.02 (L/7128)

Asta n. 2046 (301 -2278) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU I Xl=1.56
  Sollecitazioni: N=243.31 T_z=-838.21 M_y=929.95 T_y=-6.08 M_z=-5.52 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
  L=156.23 $\lambda_{rel,y}$=0.11 $\lambda_{rel,z}$=0.36 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.13 $\sigma_{m,d}$=3.70 Sfr.=0.01

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=262.36 T_z=-701.55 M_y=-272.81 T_y=-6.08 M_z=3.98 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.14 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.56
  Sollecitazioni: N=243.31 T_z=-838.21 M_y=929.95 T_y=-6.08 M_z=-5.52 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.13 $\sigma_{m,d}$=3.70 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=1.56
  Sollecitazioni: N=243.31 T_z=-838.21 M_y=929.95 T_y=-6.08 M_z=-5.52 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=0.92 Sfr.=0.02

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.56
  Sollecitazioni: N=243.31 T_z=-838.21 M_y=929.95 T_y=-6.08 M_z=-5.52 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-3.70 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 13 SLU Xl=1.56
  Sollecitazioni: N=516.35 T_z=-2408.96 M_y=2803.82 T_y=-8.10 M_z=-9.07 M_x=-1.68
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,t}$=105.93
  L=156.23 $\lambda_{rel,y}$=0.11 $\lambda_{rel,z}$=0.36 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.27 $\sigma_{m,d}$=11.07 Sfr.=0.09

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 10 SND Xl=0.10
  Sollecitazioni: N=-24.71 T_z=-947.38 M_y=-227.55 T_y=4.42 M_z=0.00 M_x=-1.68
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=156.23 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=0.89 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 7 SND Xl=1.56
  Sollecitazioni: N=-69.56 T_z=-1095.47 M_y=1285.52 T_y=-47.18 M_z=-66.64 M_x=-6.49
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=156.23 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-5.89 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 7 SND
  Sollecitazioni: N=-69.56
  [Par.] $M_{y,sx}$=331.55 $M_{y,dx}$=-1285.52 $M_{y,eq}$=1051.10
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-41.41 $M_{z,dx}$=-66.64 $M_{z,eq}$=-26.66
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=156.23 $\lambda_{rel,y}$=0.11 $\lambda_{rel,z}$=0.36 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.04 $\sigma_{m,d}$=-4.45 Sfr.=0.02

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 49 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=680.62 T_z=-1669.16 M_y=-355.32 T_y=5.37 M_z=-1.66 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.35 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=397.28 T_z=-809.89 M_y=-304.72 T_y=-64.82 M_z=68.56 M_x=-9.91
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 13 SLU Xl=1.56
  Sollecitazioni: N=516.35 T_z=-2408.96 M_y=2803.82 T_y=-8.10 M_z=-9.07 M_x=-1.68
  Resistenze: K_{mod}=0.80 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=105.93 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.27 $\sigma_{m,d}$=11.07 Sfr.=0.09

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 13 SLU Xl=1.56
  Sollecitazioni: N=516.35 T_z=-2408.96 M_y=2803.82 T_y=-8.10 M_z=-9.07 M_x=-1.68
  Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=2.63 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 13 SLU Xl=1.56
  Sollecitazioni: N=516.35 T_z=-2408.96 M_y=2803.82 T_y=-8.10 M_z=-9.07 M_x=-1.68
  Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=19.31
  Tensioni: τ_d=2.63 Sfr.=0.14

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 7 SND Xl=1.56
  Sollecitazioni: N=-69.56 T_z=-1095.47 M_y=1285.52 T_y=-47.18 M_z=-66.64 M_x=-6.49
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.04 $\sigma_{m,d}$=-5.89 Sfr.=0.03

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 13 SLU Xl=1.56
  Sollecitazioni: N=516.35 T_z=-2408.96 M_y=2803.82 T_y=-8.10 M_z=-9.07 M_x=-1.68
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-11.07 Sfr.=0.08

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 7 SND Xl=1.56
  Sollecitazioni: N=-69.56 T_z=-580.95 M_y=574.38 T_y=35.01 M_z=55.59 M_x=-6.49
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.04 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/43109)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/80896)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/31503)

Asta n. 2047 (302 -2297) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU I Xl=1.70
  Sollecitazioni: N=233.44 T_z=-1248.78 M_y=1871.43 T_y=1.42 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
  L=169.78 $\lambda_{rel,y}$=0.12 $\lambda_{rel,z}$=0.39 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.12 $\sigma_{m,d}$=7.31 Sfr.=0.03

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=253.89 T_z=-1100.23 M_y=-122.70 T_y=1.42 M_z=-2.24 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.13 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.70
  Sollecitazioni: N=233.44 T_z=-1248.78 M_y=1871.43 T_y=1.42 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.12 $\sigma_{m,d}$=7.31 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=1.70
  Sollecitazioni: N=233.44 T_z=-1248.78 M_y=1871.43 T_y=1.42 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=1.37 Sfr.=0.03

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.70
  Sollecitazioni: N=233.44 T_z=-1248.78 M_y=1871.43 T_y=1.42 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-7.31 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 63 SLU Xl=1.70
  Sollecitazioni: N=1857.63 T_z=-3766.36 M_y=6067.21 T_y=5.07 M_z=1.81 M_x=-1.48
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=169.78 $\lambda_{rel,y}$=0.12 $\lambda_{rel,z}$=0.39 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.97 $\sigma_{m,d}$=23.72 Sfr.=0.17

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 50 SLU Xl=0.68
  Sollecitazioni: N=-562.22 T_z=-3261.31 M_y=1545.01 T_y=-4.73 M_z=0.00 M_x=-2.88
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=169.78 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-6.04 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 50 SLU Xl=1.70
  Sollecitazioni: N=-578.16 T_z=-3377.19 M_y=4926.36 T_y=-4.73 M_z=-5.59 M_x=-2.88
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=169.78 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-19.32 Sfr.=0.13

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 50 SLU
  Sollecitazioni: N=-578.16
  [Par.] $M_{y,sx}$=643.65 $M_{y,dx}$=-4926.36 $M_{y,eq}$=3694.77
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-2.44 $M_{z,dx}$=-5.59 $M_{z,eq}$=-2.38
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=169.78 $\lambda_{rel,y}$=0.12 $\lambda_{rel,z}$=0.39 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.30 $\sigma_{m,d}$=-14.46 Sfr.=0.10

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 62 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=2534.71 T_z=-2805.46 M_y=106.65 T_y=9.20 M_z=-10.33 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.32 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=756.50 T_z=-1129.62 M_y=-322.41 T_y=-67.36 M_z=62.73 M_x=-11.40
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 63 SLU Xl=1.70
  Sollecitazioni: N=1857.63 T_z=-3766.36 M_y=6067.21 T_y=5.07 M_z=1.81 M_x=-1.48
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.97 $\sigma_{m,d}$=23.72 Sfr.=0.17

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 13 SLU Xl=1.70
  Sollecitazioni: N=639.72 T_z=-3571.78 M_y=5496.82 T_y=0.00 M_z=-1.88 M_x=-2.17
  Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=3.91 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.04

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 13 SLU Xl=1.70
  Sollecitazioni: N=639.72 T_z=-3571.78 M_y=5496.82 T_y=0.00 M_z=-1.88 M_x=-2.17
  Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=19.31
  Tensioni: τ_d=3.91 Sfr.=0.20

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 50 SLU Xl=1.70
  Sollecitazioni: N=-578.16 T_z=-3377.19 M_y=4926.36 T_y=-4.73 M_z=-5.59 M_x=-2.88
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.30 $\sigma_{m,d}$=-19.32 Sfr.=0.13

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 13 SLU Xl=1.70
  Sollecitazioni: N=639.72 T_z=-3571.78 M_y=5496.82 T_y=0.00 M_z=-1.88 M_x=-2.17
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-21.50 Sfr.=0.16

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 49 SLU Xl=1.70
  Sollecitazioni: N=-1551.54 T_z=-2349.96 M_y=3132.45 T_y=-7.14 M_z=-7.06 M_x=-2.53
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.81 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/31791)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/55635)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/23121)

Asta n. 2047 (-2297 256) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU I Xl=1.31
  Sollecitazioni: N=92.98 T_z=-2191.59 M_y=4661.46 T_y=27.88 M_z=36.61 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
  L=150.49 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.35 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.05 $\sigma_{m,d}$=18.69 Sfr.=0.07

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=109.28 T_z=-2077.32 M_y=1871.86 T_y=27.88 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.06 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.31
  Sollecitazioni: N=92.98 T_z=-2191.59 M_y=4661.46 T_y=27.88 M_z=36.61 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.05 $\sigma_{m,d}$=18.69 Sfr.=0.06

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=1.31
  Sollecitazioni: N=92.98 T_z=-2191.59 M_y=4661.46 T_y=27.88 M_z=36.61 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=2.40 Sfr.=0.05

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.31
  Sollecitazioni: N=92.98 T_z=-2191.59 M_y=4661.46 T_y=27.88 M_z=36.61 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-18.69 Sfr.=0.06

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 13 SLU Xl=1.31
  Sollecitazioni: N=217.35 T_z=-6412.98 M_y=13782.40 T_y=88.70 M_z=114.04 M_x=-2.16
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,t}$=105.93
  L=150.49 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.35 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.11 $\sigma_{m,d}$=55.32 Sfr.=0.42

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 50 SLU Xl=0.09
  Sollecitazioni: N=-946.17 T_z=-5623.54 M_y=5416.84 T_y=63.30 M_z=0.00 M_x=-2.85
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70

Ltors=150.49 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-21.16 Sfr.=0.14

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 50 SLU Xl=1.31
Sollecitazioni: N=-965.95 T_z=-5762.19 M_y=12361.10 T_y=63.30 M_z=77.12 M_x=-2.85
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=150.49 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-49.29 Sfr.=0.33

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 50 SLU
Sollecitazioni: N=-965.95
[Lin.] $M_{y,sx}$=-4927.29 $M_{y,dx}$=-12361.10 $M_{y,eq}$=9387.55
[Lin.] $M_{z,sx}$=5.61 $M_{z,dx}$=77.12 $M_{z,eq}$=44.03
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=150.49 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.35 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.50 $\sigma_{m,d}$=-37.24 Sfr.=0.25

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=2158.89 T_z=-5713.45 M_y=5035.46 T_y=106.46 M_z=5.28 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.12 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=645.07 T_z=-2042.91 M_y=1664.72 T_y=180.13 M_z=76.07 M_x=-11.18
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 13 SLU Xl=1.31
Sollecitazioni: N=217.35 T_z=-6412.98 M_y=13782.40 T_y=88.70 M_z=114.04 M_x=-2.16
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=105.93 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.11 $\sigma_{m,d}$=55.32 Sfr.=0.42

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 13 SLU Xl=1.31
Sollecitazioni: N=217.35 T_z=-6412.98 M_y=13782.40 T_y=88.70 M_z=114.04 M_x=-2.16
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=7.01 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.13

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 13 SLU Xl=1.31
Sollecitazioni: N=217.35 T_z=-6412.98 M_y=13782.40 T_y=88.70 M_z=114.04 M_x=-2.16
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=19.31
Tensioni: τ_d=7.01 Sfr.=0.36

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 50 SLU Xl=1.31
Sollecitazioni: N=-965.95 T_z=-5762.19 M_y=12361.10 T_y=63.30 M_z=77.12 M_x=-2.85
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.50 $\sigma_{m,d}$=-49.29 Sfr.=0.33

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 13 SLU Xl=1.31
Sollecitazioni: N=217.35 T_z=-6412.98 M_y=13782.40 T_y=88.70 M_z=114.04 M_x=-2.16
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-55.32 Sfr.=0.41

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 49 SLU Xl=1.31
Sollecitazioni: N=-1806.69 T_z=-3692.75 M_y=7861.90 T_y=21.89 M_z=21.54 M_x=-2.49
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.94 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.02 (L/6494)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/11713)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.03 (L/4775)

Asta n. 2047 (256 -2274) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-848.25 T_z=3681.89 M_y=8056.90 T_y=99.73 M_z=-91.36 M_x=-4.20
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=130.15 $\lambda_{rel,m}$=0.25 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-32.66 Sfr.=0.12

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
Sollecitazioni: N=-860.99
[Lin.] $M_{y,sx}$=-8056.90 $M_{y,dx}$=-4048.18 $M_{y,eq}$=6453.41
[Lin.] $M_{z,sx}$=91.36 $M_{z,dx}$=18.67 $M_{z,eq}$=-47.35
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=130.15 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.30 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.45 $\sigma_{m,d}$=-25.83 Sfr.=0.09

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-848.25 T_z=3681.89 M_y=8056.90 T_y=99.73 M_z=-91.36 M_x=-4.20
  Resistenze: K_{fi}=1.25
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-848.25 T_z=3681.89 M_y=8056.90 T_y=99.73 M_z=-91.36 M_x=-4.20
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=4.03 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-848.25 T_z=3681.89 M_y=8056.90 T_y=99.73 M_z=-91.36 M_x=-4.20
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=4.03 Sfr.=0.09

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-848.25 T_z=3681.89 M_y=8056.90 T_y=99.73 M_z=-91.36 M_x=-4.20
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.44 $\sigma_{m,d}$=-32.66 Sfr.=0.11

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-848.25 T_z=3681.89 M_y=8056.90 T_y=99.73 M_z=-91.36 M_x=-4.20
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-32.66 Sfr.=0.11

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=1.30
  Sollecitazioni: N=-860.99 T_z=3585.29 M_y=4048.18 T_y=99.73 M_z=18.67 M_x=-4.20
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.45 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 36 SLU Xl=1.15
  Sollecitazioni: N=-1959.01 T_z=8028.74 M_y=10134.20 T_y=141.82 M_z=0.00 M_x=-7.29
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=130.15 $\lambda_{rel,m}$=0.25 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-39.59 Sfr.=0.27

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 63 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-2949.16 T_z=12778.20 M_y=28180.90 T_y=354.11 M_z=-322.42 M_x=-11.76
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=130.15 $\lambda_{rel,m}$=0.25 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-114.28 Sfr.=0.76

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 63 SLU
  Sollecitazioni: N=-2965.72
  [Lin.] $M_{y,sx}$=-28180.90 $M_{y,dx}$=-14152.70 $M_{y,eq}$=22569.60
  [Lin.] $M_{z,sx}$=322.42 $M_{z,dx}$=68.24 $M_{z,eq}$=-166.16
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=130.15 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.30 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.54 $\sigma_{m,d}$=-90.33 Sfr.=0.61

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 63 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-2949.16 T_z=12778.20 M_y=28180.90 T_y=354.11 M_z=-322.42 M_x=-11.76
  Resistenze: K_{mod}=0.90
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 63 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-2949.16 T_z=12778.20 M_y=28180.90 T_y=354.11 M_z=-322.42 M_x=-11.76
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=13.98 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.41

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 63 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-2949.16 T_z=12778.20 M_y=28180.90 T_y=354.11 M_z=-322.42 M_x=-11.76
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=13.98 Sfr.=0.64

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 63 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-2949.16 T_z=12778.20 M_y=28180.90 T_y=354.11 M_z=-322.42 M_x=-11.76
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.54 $\sigma_{m,d}$=-114.28 Sfr.=0.76

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 63 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-2949.16 T_z=12778.20 M_y=28180.90 T_y=354.11 M_z=-322.42 M_x=-11.76
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-114.28 Sfr.=0.76

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 13 SLU Xl=1.30
  Sollecitazioni: N=-2810.21 T_z=10879.40 M_y=12121.80 T_y=264.04 M_z=44.50 M_x=-10.21
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.46 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.05 (L/2203)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.03 (L/3805)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.07 (L/1645)

Asta n. 2047 (-2274 -2266) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-924.35 T_z=2981.99 M_y=4058.64 T_y=-11.59 M_z=18.65 M_x=-4.34
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=124.80 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-16.10 Sfr.=0.06

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
  Sollecitazioni: N=-939.38
  [Lin.] $M_{y,sx}$=-4058.64 $M_{y,dx}$=-405.28 $M_{y,eq}$=2597.29
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-18.65 $M_{z,dx}$=4.18 $M_{z,eq}$=12.86
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=124.80 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.49 $\sigma_{m,d}$=-10.31 Sfr.=0.04

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-924.35 T_z=2981.99 M_y=4058.64 T_y=-11.59 M_z=18.65 M_x=-4.34
  Resistenze: K_{fi}=1.25
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-924.35 T_z=2981.99 M_y=4058.64 T_y=-11.59 M_z=18.65 M_x=-4.34
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=3.26 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-924.35 T_z=2981.99 M_y=4058.64 T_y=-11.59 M_z=18.65 M_x=-4.34
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=3.26 Sfr.=0.07

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-924.35 T_z=2981.99 M_y=4058.64 T_y=-11.59 M_z=18.65 M_x=-4.34
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.48 $\sigma_{m,d}$=-16.10 Sfr.=0.05

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-924.35 T_z=2981.99 M_y=4058.64 T_y=-11.59 M_z=18.65 M_x=-4.34
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-16.10 Sfr.=0.05

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=-939.38 T_z=2872.80 M_y=405.28 T_y=-11.59 M_z=4.18 M_x=-4.34
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.49 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 36 SLU Xl=0.58
  Sollecitazioni: N=-2124.94 T_z=6502.62 M_y=5171.37 T_y=-35.53 M_z=0.00 M_x=-7.48
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=124.80 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-20.20 Sfr.=0.14

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 63 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-3173.29 T_z=10300.00 M_y=14189.40 T_y=-40.03 M_z=68.18 M_x=-12.27
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=124.80 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-56.32 Sfr.=0.38

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 63 SLU
  Sollecitazioni: N=-3192.83
  [Lin.] $M_{y,sx}$=-14189.40 $M_{y,dx}$=-1423.76 $M_{y,eq}$=9083.16
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-68.18 $M_{z,dx}$=18.23 $M_{z,eq}$=48.20
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=124.80 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.66 $\sigma_{m,d}$=-36.11 Sfr.=0.25

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 63 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-3173.29 T_z=10300.00 M_y=14189.40 T_y=-40.03 M_z=68.18 M_x=-12.27
  Resistenze: K_{mod}=0.90
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 63 SLU Xl=0.00

Sollecitazioni: N=-3173.29 T_z=10300.00 M_y=14189.40 T_y=-40.03 M_z=68.18 M_x=-12.27
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=11.27 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.27

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 63 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-3173.29 T_z=10300.00 M_y=14189.40 T_y=-40.03 M_z=68.18 M_x=-12.27
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=11.27 Sfr.=0.52

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 63 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-3173.29 T_z=10300.00 M_y=14189.40 T_y=-40.03 M_z=68.18 M_x=-12.27
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.65 $\sigma_{m,d}$=-56.32 Sfr.=0.38

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 63 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-3173.29 T_z=10300.00 M_y=14189.40 T_y=-40.03 M_z=68.18 M_x=-12.27
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-56.32 Sfr.=0.38

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 13 SLU Xl=1.25
Sollecitazioni: N=-3046.33 T_z=8731.03 M_y=1168.75 T_y=-28.08 M_z=9.41 M_x=-10.57
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.59 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.02 (L/5052)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/8782)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.03 (L/3782)

Asta n. 2047 (-2266 -2245) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=1.25
Sollecitazioni: N=-1036.59 T_z=2166.59 M_y=-2352.47 T_y=1.53 M_z=6.09 M_x=-4.34
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=124.80 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=9.27 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
Sollecitazioni: N=-1036.59
[Par.] $M_{y,sx}$=-419.57 $M_{y,dx}$=2352.47 $M_{y,eq}$=-1801.83
[Lin.] $M_{z,sx}$=-4.18 $M_{z,dx}$=6.09 $M_{z,eq}$=5.33
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=124.80 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.54 $\sigma_{m,d}$=7.11 Sfr.=0.03

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1021.56 T_z=2275.78 M_y=419.57 T_y=1.53 M_z=4.18 M_x=-4.34
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1021.56 T_z=2275.78 M_y=419.57 T_y=1.53 M_z=4.18 M_x=-4.34
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=2.49 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1021.56 T_z=2275.78 M_y=419.57 T_y=1.53 M_z=4.18 M_x=-4.34
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=2.49 Sfr.=0.06

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.25
Sollecitazioni: N=-1036.59 T_z=2166.59 M_y=-2352.47 T_y=1.53 M_z=6.09 M_x=-4.34
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.54 $\sigma_{m,d}$=-9.27 Sfr.=0.03

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.25
Sollecitazioni: N=-1036.59 T_z=2166.59 M_y=-2352.47 T_y=1.53 M_z=6.09 M_x=-4.34
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=9.27 Sfr.=0.03

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=1.25
Sollecitazioni: N=-1036.59 T_z=2166.59 M_y=-2352.47 T_y=1.53 M_z=6.09 M_x=-4.34
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.54 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 37 SLU Xl=1.25
Sollecitazioni: N=-3297.78 T_z=6607.85 M_y=-7127.08 T_y=8.01 M_z=0.00 M_x=-10.05
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70

Ltors=124.80 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=27.84 Sfr.=0.19

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 63 SLU Xl=1.25
Sollecitazioni: N=-3485.11 T_z=7694.98 M_y=-8218.83 T_y=4.81 M_z=24.23 M_x=-12.28
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=124.80 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=32.42 Sfr.=0.22

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 63 SLU
Sollecitazioni: N=-3485.11
[Par.] $M_{y,sx}$=-1473.09 $M_{y,dx}$=8218.83 $M_{y,eq}$=-6299.75
[Lin.] $M_{z,sx}$=-18.23 $M_{z,dx}$=24.23 $M_{z,eq}$=21.83
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=124.80 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.82 $\sigma_{m,d}$=24.89 Sfr.=0.18

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 63 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-3465.56 T_z=7836.93 M_y=1473.09 T_y=4.81 M_z=18.23 M_x=-12.28
Resistenze: K_{mod}=0.90
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 63 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-3465.56 T_z=7836.93 M_y=1473.09 T_y=4.81 M_z=18.23 M_x=-12.28
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=8.57 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.16

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 63 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-3465.56 T_z=7836.93 M_y=1473.09 T_y=4.81 M_z=18.23 M_x=-12.28
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=8.57 Sfr.=0.39

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 63 SLU Xl=1.25
Sollecitazioni: N=-3485.11 T_z=7694.98 M_y=-8218.83 T_y=4.81 M_z=24.23 M_x=-12.28
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.82 $\sigma_{m,d}$=-32.42 Sfr.=0.22

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 63 SLU Xl=1.25
Sollecitazioni: N=-3485.11 T_z=7694.98 M_y=-8218.83 T_y=4.81 M_z=24.23 M_x=-12.28
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=32.42 Sfr.=0.22

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 13 SLU Xl=1.25
Sollecitazioni: N=-3338.60 T_z=6607.81 M_y=-7123.63 T_y=4.82 M_z=15.42 M_x=-10.58
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.74 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/12956)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/22180)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/9765)

Asta n. 2047 (-2245 -2229) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=1.25
Sollecitazioni: N=-1133.81 T_z=1460.39 M_y=-4228.77 T_y=8.06 M_z=16.15 M_x=-4.36
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=124.79 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=16.73 Sfr.=0.06

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
Sollecitazioni: N=-1133.81
[Lin.] $M_{y,sx}$=2338.19 $M_{y,dx}$=4228.77 $M_{y,eq}$=-3472.54
[Lin.] $M_{z,sx}$=-6.09 $M_{z,dx}$=16.15 $M_{z,eq}$=12.12
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=124.79 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.59 $\sigma_{m,d}$=13.72 Sfr.=0.05

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1118.78 T_z=1569.58 M_y=-2338.19 T_y=8.06 M_z=6.09 M_x=-4.36
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1118.78 T_z=1569.58 M_y=-2338.19 T_y=8.06 M_z=6.09 M_x=-4.36
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=1.72 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-1118.78 T_z=1569.58 M_y=-2338.19 T_y=8.06 M_z=6.09 M_x=-4.36
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=1.72 Sfr.=0.04

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=-1133.81 T_z=1460.39 M_y=-4228.77 T_y=8.06 M_z=16.15 M_x=-4.36
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.59 $\sigma_{m,d}$=-16.73 Sfr.=0.06

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=-1133.81 T_z=1460.39 M_y=-4228.77 T_y=8.06 M_z=16.15 M_x=-4.36
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=16.73 Sfr.=0.06

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=-1133.81 T_z=1460.39 M_y=-4228.77 T_y=8.06 M_z=16.15 M_x=-4.36
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.59 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 37 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-3570.54 T_z=4626.63 M_y=-7084.69 T_y=28.70 M_z=0.00 M_x=-10.12
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=124.79 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=27.67 Sfr.=0.19

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 63 SLU Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=-3777.43 T_z=5232.01 M_y=-14787.60 T_y=12.27 M_z=39.54 M_x=-12.36
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=124.79 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=58.28 Sfr.=0.39

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 63 SLU
  Sollecitazioni: N=-3777.43
  [Lin.] $M_{y,sx}$=8169.88 $M_{y,dx}$=14787.60 $M_{y,eq}$=-12140.50
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-24.23 $M_{z,dx}$=39.54 $M_{z,eq}$=33.41
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=124.79 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.97 $\sigma_{m,d}$=47.86 Sfr.=0.33

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 63 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-3757.89 T_z=5373.96 M_y=-8169.88 T_y=12.27 M_z=24.23 M_x=-12.36
  Resistenze: K_{mod}=0.90
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 63 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-3757.89 T_z=5373.96 M_y=-8169.88 T_y=12.27 M_z=24.23 M_x=-12.36
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=5.88 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.07

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 63 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-3757.89 T_z=5373.96 M_y=-8169.88 T_y=12.27 M_z=24.23 M_x=-12.36
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=5.88 Sfr.=0.27

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 63 SLU Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=-3777.43 T_z=5232.01 M_y=-14787.60 T_y=12.27 M_z=39.54 M_x=-12.36
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.97 $\sigma_{m,d}$=-58.28 Sfr.=0.39

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 63 SLU Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=-3777.43 T_z=5232.01 M_y=-14787.60 T_y=12.27 M_z=39.54 M_x=-12.36
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=58.28 Sfr.=0.39

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 13 SLU Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=-3630.91 T_z=4484.64 M_y=-12766.30 T_y=18.43 M_z=38.41 M_x=-10.65
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.89 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/13352)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/22956)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/9913)

Asta n. 2047 (-2229 -2212) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 75 SLU I Xl=1.25

Sollecitazioni: N=-1231.06 T_z=754.17 M_y=-5228.06 T_y=-13.40 M_z=0.00 M_x=-4.33
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=124.80 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=20.42 Sfr.=0.07

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=1.08
Sollecitazioni: N=-1229.06 T_z=768.74 M_y=-5101.35 T_y=-13.40 M_z=1.66 M_x=-4.33
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=124.80 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=19.95 Sfr.=0.07

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
Sollecitazioni: N=-1231.06
[Lin.] $M_{y,sx}$=4218.68 $M_{y,dx}$=5228.06 $M_{y,eq}$=-4824.31
[Lin.] $M_{z,sx}$=-16.15 $M_{z,dx}$=-0.57 $M_{z,eq}$=9.46
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=124.80 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.64 $\sigma_{m,d}$=18.97 Sfr.=0.07

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1216.03 T_z=863.37 M_y=-4218.68 T_y=-13.40 M_z=16.15 M_x=-4.33
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1216.03 T_z=863.37 M_y=-4218.68 T_y=-13.40 M_z=16.15 M_x=-4.33
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=0.94 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1216.03 T_z=863.37 M_y=-4218.68 T_y=-13.40 M_z=16.15 M_x=-4.33
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=0.94 Sfr.=0.02

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.25
Sollecitazioni: N=-1231.06 T_z=754.17 M_y=-5228.06 T_y=-13.40 M_z=0.00 M_x=-4.33
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.64 $\sigma_{m,d}$=-20.42 Sfr.=0.07

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.25
Sollecitazioni: N=-1231.06 T_z=754.17 M_y=-5228.06 T_y=-13.40 M_z=0.00 M_x=-4.33
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=20.42 Sfr.=0.07

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=1.25
Sollecitazioni: N=-1231.06 T_z=754.17 M_y=-5228.06 T_y=-13.40 M_z=0.00 M_x=-4.33
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.64 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 63 SLU Xl=0.92
Sollecitazioni: N=-4064.57 T_z=2806.86 M_y=-17368.30 T_y=-42.52 M_z=0.00 M_x=-12.25
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=124.80 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=67.84 Sfr.=0.46

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 63 SLU Xl=1.25
Sollecitazioni: N=-4069.78 T_z=2769.01 M_y=-18296.10 T_y=-42.52 M_z=-13.52 M_x=-12.25
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=124.80 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=71.65 Sfr.=0.48

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 63 SLU
Sollecitazioni: N=-4069.78
[Lin.] $M_{y,sx}$=14751.70 $M_{y,dx}$=18296.10 $M_{y,eq}$=-16878.40
[Lin.] $M_{z,sx}$=-39.55 $M_{z,dx}$=-13.52 $M_{z,eq}$=18.32
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=124.80 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.12 $\sigma_{m,d}$=66.17 Sfr.=0.46

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 63 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-4050.24 T_z=2910.97 M_y=-14751.70 T_y=-42.52 M_z=39.55 M_x=-12.25
Resistenze: K_{mod}=0.90
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 63 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-4050.24 T_z=2910.97 M_y=-14751.70 T_y=-42.52 M_z=39.55 M_x=-12.25
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=3.18 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 63 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-4050.24 T_z=2910.97 M_y=-14751.70 T_y=-42.52 M_z=39.55 M_x=-12.25
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=3.18 Sfr.=0.15

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 63 SLU Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=-4069.78 T_z=2769.01 M_y=-18296.10 T_y=-42.52 M_z=-13.52 M_x=-12.25
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.12 $\sigma_{m,d}$=-71.65 Sfr.=0.48

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 63 SLU Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=-4069.78 T_z=2769.01 M_y=-18296.10 T_y=-42.52 M_z=-13.52 M_x=-12.25
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=71.65 Sfr.=0.48

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 13 SLU Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=-3923.25 T_z=2361.45 M_y=-15771.40 T_y=-32.00 M_z=-1.51 M_x=-10.55
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.04 Sfr.=0.02

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/8553)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/14704)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.02 (L/6352)

Asta n. 2047 (-2212 -2199) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-1313.18 T_z=157.83 M_y=-5225.06 T_y=-29.69 M_z=0.00 M_x=-4.33
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=124.90 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=20.41 Sfr.=0.07

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=-1328.22 T_z=48.55 M_y=-5353.94 T_y=-29.69 M_z=-37.66 M_x=-4.33
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=124.90 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=21.40 Sfr.=0.08

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
  Sollecitazioni: N=-1328.22
  [Lin.] $M_{y,sx}$=5225.06 $M_{y,dx}$=5353.94 $M_{y,eq}$=-5302.39
  [Lin.] $M_{z,sx}$=0.57 $M_{z,dx}$=-37.66 $M_{z,eq}$=-22.82
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=124.90 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.69 $\sigma_{m,d}$=21.01 Sfr.=0.08

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-1313.18 T_z=157.83 M_y=-5225.06 T_y=-29.69 M_z=0.00 M_x=-4.33
  Resistenze: K_{fi}=1.25
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-1313.18 T_z=157.83 M_y=-5225.06 T_y=-29.69 M_z=0.00 M_x=-4.33
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=0.18 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-1313.18 T_z=157.83 M_y=-5225.06 T_y=-29.69 M_z=0.00 M_x=-4.33
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=0.18 Sfr.=0.00

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=-1328.22 T_z=48.55 M_y=-5353.94 T_y=-29.69 M_z=-37.66 M_x=-4.33
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.69 $\sigma_{m,d}$=-21.40 Sfr.=0.07

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=-1328.22 T_z=48.55 M_y=-5353.94 T_y=-29.69 M_z=-37.66 M_x=-4.33
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=21.40 Sfr.=0.07

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=-1328.22 T_z=48.55 M_y=-5353.94 T_y=-29.69 M_z=-37.66 M_x=-4.33
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.69 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 14 SLU Xl=0.00

Sollecitazioni: N=-3733.68 T_z=352.55 M_y=-14210.80 T_y=-58.36 M_z=0.00 M_x=-10.40
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=124.90 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=55.51 Sfr.=0.42

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 63 SLU Xl=1.25
Sollecitazioni: N=-4361.77 T_z=308.76 M_y=-18756.90 T_y=-47.03 M_z=-72.27 M_x=-12.25
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=124.90 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=74.21 Sfr.=0.50

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 63 SLU
Sollecitazioni: N=-4361.77
[Lin.] $M_{y,sx}$=18282.50 $M_{y,dx}$=18756.90 $M_{y,eq}$=-18567.10
[Lin.] $M_{z,sx}$=13.52 $M_{z,dx}$=-72.27 $M_{z,eq}$=-48.77
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=124.90 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.27 $\sigma_{m,d}$=73.16 Sfr.=0.51

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 63 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-4342.21 T_z=450.82 M_y=-18282.50 T_y=-47.03 M_z=-13.52 M_x=-12.25
Resistenze: K_{mod}=0.90
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 63 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-4342.21 T_z=450.82 M_y=-18282.50 T_y=-47.03 M_z=-13.52 M_x=-12.25
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=0.50 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 63 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-4342.21 T_z=450.82 M_y=-18282.50 T_y=-47.03 M_z=-13.52 M_x=-12.25
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=0.50 Sfr.=0.02

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 63 SLU Xl=1.25
Sollecitazioni: N=-4361.77 T_z=308.76 M_y=-18756.90 T_y=-47.03 M_z=-72.27 M_x=-12.25
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.27 $\sigma_{m,d}$=-74.21 Sfr.=0.50

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 63 SLU Xl=1.25
Sollecitazioni: N=-4361.77 T_z=308.76 M_y=-18756.90 T_y=-47.03 M_z=-72.27 M_x=-12.25
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=74.21 Sfr.=0.50

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 13 SLU Xl=1.25
Sollecitazioni: N=-4215.27 T_z=240.56 M_y=-16149.30 T_y=-57.99 M_z=-73.94 M_x=-10.55
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.20 Sfr.=0.02

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.02 (L/6388)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/11098)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.03 (L/4797)

Asta n. 2047 (-2199 -2193) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1406.26 T_z=-521.18 M_y=-5357.83 T_y=21.94 M_z=-37.66 M_x=-4.34
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=124.79 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=21.42 Sfr.=0.08

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
Sollecitazioni: N=-1421.29
[Lin.] $M_{y,sx}$=5357.83 $M_{y,dx}$=4639.36 $M_{y,eq}$=-5070.44
[Lin.] $M_{z,sx}$=37.66 $M_{z,dx}$=-10.28 $M_{z,eq}$=-26.71
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=124.79 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.74 $\sigma_{m,d}$=20.15 Sfr.=0.08

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1406.26 T_z=-521.18 M_y=-5357.83 T_y=21.94 M_z=-37.66 M_x=-4.34
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=1.25
Sollecitazioni: N=-1421.29 T_z=-630.36 M_y=-4639.36 T_y=21.94 M_z=-10.28 M_x=-4.34
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71

Tensioni: τ_d=0.69 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=1.25
Sollecitazioni: N=-1421.29 T_z=-630.36 M_y=-4639.36 T_y=21.94 M_z=-10.28 M_x=-4.34
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=0.69 Sfr.=0.02

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1406.26 T_z=-521.18 M_y=-5357.83 T_y=21.94 M_z=-37.66 M_x=-4.34
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.73 $\sigma_{m,d}$=-21.42 Sfr.=0.07

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1406.26 T_z=-521.18 M_y=-5357.83 T_y=21.94 M_z=-37.66 M_x=-4.34
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=21.42 Sfr.=0.07

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=1.25
Sollecitazioni: N=-1421.29 T_z=-630.36 M_y=-4639.36 T_y=21.94 M_z=-10.28 M_x=-4.34
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.74 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 36 SLU Xl=0.92
Sollecitazioni: N=-3201.54 T_z=-1318.17 M_y=-10765.90 T_y=16.29 M_z=0.00 M_x=-7.48
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=124.79 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=42.05 Sfr.=0.28

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 63 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-4624.59 T_z=-1936.59 M_y=-18767.90 T_y=39.25 M_z=-72.27 M_x=-12.26
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=124.79 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=74.25 Sfr.=0.50

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 63 SLU
Sollecitazioni: N=-4644.13
[Lin.] $M_{y,sx}$=18767.90 $M_{y,dx}$=16262.80 $M_{y,eq}$=-17765.90
[Lin.] $M_{z,sx}$=72.27 $M_{z,dx}$=-23.28 $M_{z,eq}$=-52.67
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=124.79 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.42 $\sigma_{m,d}$=70.08 Sfr.=0.49

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 63 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-4624.59 T_z=-1936.59 M_y=-18767.90 T_y=39.25 M_z=-72.27 M_x=-12.26
Resistenze: K_{mod}=0.90
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 63 SLU Xl=1.25
Sollecitazioni: N=-4644.13 T_z=-2078.52 M_y=-16262.80 T_y=39.25 M_z=-23.28 M_x=-12.26
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=2.27 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 63 SLU Xl=1.25
Sollecitazioni: N=-4644.13 T_z=-2078.52 M_y=-16262.80 T_y=39.25 M_z=-23.28 M_x=-12.26
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=2.27 Sfr.=0.10

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 63 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-4624.59 T_z=-1936.59 M_y=-18767.90 T_y=39.25 M_z=-72.27 M_x=-12.26
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.41 $\sigma_{m,d}$=-74.25 Sfr.=0.50

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 63 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-4624.59 T_z=-1936.59 M_y=-18767.90 T_y=39.25 M_z=-72.27 M_x=-12.26
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=74.25 Sfr.=0.50

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 13 SLU Xl=1.25
Sollecitazioni: N=-4497.52 T_z=-1815.76 M_y=-13982.00 T_y=47.21 M_z=-15.02 M_x=-10.56
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.34 Sfr.=0.02

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.02 (L/5738)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/9912)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.03 (L/4290)

Asta n. 2047 (-2193 -2178) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-1502.04 T_z=-1216.76 M_y=-4648.29 T_y=33.00 M_z=-10.28 M_x=-4.33
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=124.87 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=18.29 Sfr.=0.07

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
  Sollecitazioni: N=-1517.07
  [Lin.] $M_{y,sx}$=4648.29 $M_{y,dx}$=3060.69 $M_{y,eq}$=-4013.25
  [Lin.] $M_{z,sx}$=10.28 $M_{z,dx}$=30.93 $M_{z,eq}$=14.45
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=124.87 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.79 $\sigma_{m,d}$=15.86 Sfr.=0.06

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-1502.04 T_z=-1216.76 M_y=-4648.29 T_y=33.00 M_z=-10.28 M_x=-4.33
  Resistenze: K_{fi}=1.25
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=-1517.07 T_z=-1326.01 M_y=-3060.69 T_y=33.00 M_z=30.93 M_x=-4.33
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=1.45 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=-1517.07 T_z=-1326.01 M_y=-3060.69 T_y=33.00 M_z=30.93 M_x=-4.33
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=1.45 Sfr.=0.03

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-1502.04 T_z=-1216.76 M_y=-4648.29 T_y=33.00 M_z=-10.28 M_x=-4.33
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.78 $\sigma_{m,d}$=-18.29 Sfr.=0.06

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-1502.04 T_z=-1216.76 M_y=-4648.29 T_y=33.00 M_z=-10.28 M_x=-4.33
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=18.29 Sfr.=0.06

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=-1517.07 T_z=-1326.01 M_y=-3060.69 T_y=33.00 M_z=30.93 M_x=-4.33
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.79 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 37 SLU Xl=0.09
  Sollecitazioni: N=-4729.69 T_z=-3795.88 M_y=-13674.90 T_y=43.01 M_z=0.00 M_x=-10.02
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=124.87 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=53.42 Sfr.=0.36

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 63 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-4915.36 T_z=-4389.07 M_y=-16294.60 T_y=37.61 M_z=-23.28 M_x=-12.25
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=124.87 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=63.95 Sfr.=0.43

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 63 SLU
  Sollecitazioni: N=-4934.91
  [Lin.] $M_{y,sx}$=16294.60 $M_{y,dx}$=10725.30 $M_{y,eq}$=-14066.90
  [Lin.] $M_{z,sx}$=23.28 $M_{z,dx}$=23.68 $M_{z,eq}$=9.47
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=124.87 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.57 $\sigma_{m,d}$=55.07 Sfr.=0.39

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 63 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-4915.36 T_z=-4389.07 M_y=-16294.60 T_y=37.61 M_z=-23.28 M_x=-12.25
  Resistenze: K_{mod}=0.90
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 63 SLU Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=-4934.91 T_z=-4531.10 M_y=-10725.30 T_y=37.61 M_z=23.68 M_x=-12.25
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=4.96 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 63 SLU Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=-4934.91 T_z=-4531.10 M_y=-10725.30 T_y=37.61 M_z=23.68 M_x=-12.25
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=4.96 Sfr.=0.23

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 63 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-4915.36 T_z=-4389.07 M_y=-16294.60 T_y=37.61 M_z=-23.28 M_x=-12.25
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.56 $\sigma_{m,d}$=-63.95 Sfr.=0.43

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 63 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-4915.36 T_z=-4389.07 M_y=-16294.60 T_y=37.61 M_z=-23.28 M_x=-12.25
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=63.95 Sfr.=0.43

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 13 SLU Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=-4788.32 T_z=-3927.81 M_y=-9193.46 T_y=62.88 M_z=63.50 M_x=-10.55
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.49 Sfr.=0.02

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.02 (L/5924)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/10229)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.03 (L/4438)

Asta n. 2047 (-2178 -2157) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-1599.24 T_z=-1922.02 M_y=-3072.79 T_y=0.00 M_z=30.93 M_x=-4.32
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=124.65 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=12.41 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
  Sollecitazioni: N=-1614.26
  [Lin.] $M_{y,sx}$=3072.79 $M_{y,dx}$=608.98 $M_{y,eq}$=-2087.27
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-30.93 $M_{z,dx}$=31.44 $M_{z,eq}$=31.24
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=124.65 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.84 $\sigma_{m,d}$=8.56 Sfr.=0.03

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-1599.24 T_z=-1922.02 M_y=-3072.79 T_y=0.00 M_z=30.93 M_x=-4.32
  Resistenze: K_{fi}=1.25
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=-1614.26 T_z=-2031.08 M_y=-608.98 T_y=0.00 M_z=31.44 M_x=-4.32
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=2.22 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=-1614.26 T_z=-2031.08 M_y=-608.98 T_y=0.00 M_z=31.44 M_x=-4.32
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=2.22 Sfr.=0.05

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-1599.24 T_z=-1922.02 M_y=-3072.79 T_y=0.00 M_z=30.93 M_x=-4.32
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.83 $\sigma_{m,d}$=-12.41 Sfr.=0.04

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-1599.24 T_z=-1922.02 M_y=-3072.79 T_y=0.00 M_z=30.93 M_x=-4.32
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=12.41 Sfr.=0.04

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=-1614.26 T_z=-2031.08 M_y=-608.98 T_y=0.00 M_z=31.44 M_x=-4.32
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.84 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 36 SLU Xl=0.91
  Sollecitazioni: N=-3631.17 T_z=-4437.90 M_y=-2813.58 T_y=-35.46 M_z=0.00 M_x=-7.45
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=124.65 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=10.99 Sfr.=0.07

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 63 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-5207.14 T_z=-6847.78 M_y=-10770.80 T_y=50.72 M_z=23.68 M_x=-12.22
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=124.65 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=42.38 Sfr.=0.28

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 63 SLU
  Sollecitazioni: N=-5226.65
  [Lin.] $M_{y,sx}$=10770.80 $M_{y,dx}$=2146.51 $M_{y,eq}$=-7321.09
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-23.68 $M_{z,dx}$=86.90 $M_{z,eq}$=61.61
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=124.65 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.72 $\sigma_{m,d}$=29.40 Sfr.=0.21

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 63 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-5207.14 T_z=-6847.78 M_y=-10770.80 T_y=50.72 M_z=23.68 M_x=-12.22
  Resistenze: K_{mod}=0.90
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 63 SLU Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=-5226.65 T_z=-6989.57 M_y=-2146.51 T_y=50.72 M_z=86.90 M_x=-12.22
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=7.65 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.12

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 63 SLU Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=-5226.65 T_z=-6989.57 M_y=-2146.51 T_y=50.72 M_z=86.90 M_x=-12.22
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=7.65 Sfr.=0.35

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 63 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-5207.14 T_z=-6847.78 M_y=-10770.80 T_y=50.72 M_z=23.68 M_x=-12.22
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.71 $\sigma_{m,d}$=-42.38 Sfr.=0.28

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 63 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-5207.14 T_z=-6847.78 M_y=-10770.80 T_y=50.72 M_z=23.68 M_x=-12.22
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=42.38 Sfr.=0.28

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 13 SLU Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=-5080.30 T_z=-6047.15 M_y=-1782.99 T_y=-2.88 M_z=59.90 M_x=-10.52
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.65 Sfr.=0.02

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.02 (L/7065)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/12215)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.02 (L/5270)

Asta n. 2047 (-2157 207) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=2.08
  Sollecitazioni: N=-1714.03 T_z=-2757.74 M_y=4925.25 T_y=-79.06 M_z=-133.05 M_x=-4.36
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=208.06 $\lambda_{rel,m}$=0.31 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-20.97 Sfr.=0.07

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
  Sollecitazioni: N=-1714.03
  [Par.] $M_{y,sx}$=623.10 $M_{y,dx}$=-4925.25 $M_{y,eq}$=3693.94
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-31.44 $M_{z,dx}$=-133.05 $M_{z,eq}$=-67.25
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=208.06 $\lambda_{rel,y}$=0.14 $\lambda_{rel,z}$=0.48 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.98
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.89 $\sigma_{m,d}$=-15.31 Sfr.=0.06

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-1688.97 T_z=-2575.70 M_y=-623.10 T_y=-79.06 M_z=31.44 M_x=-4.36
  Resistenze: K_{fi}=1.25
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=2.08
  Sollecitazioni: N=-1714.03 T_z=-2757.74 M_y=4925.25 T_y=-79.06 M_z=-133.05 M_x=-4.36
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=3.02 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=2.08
  Sollecitazioni: N=-1714.03 T_z=-2757.74 M_y=4925.25 T_y=-79.06 M_z=-133.05 M_x=-4.36
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=3.02 Sfr.=0.07

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=2.08
  Sollecitazioni: N=-1714.03 T_z=-2757.74 M_y=4925.25 T_y=-79.06 M_z=-133.05 M_x=-4.36
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70

Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.89 $\sigma_{m,d}$=-20.97 Sfr.=0.07

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=2.08
Sollecitazioni: N=-1714.03 T_z=-2757.74 M_y=4925.25 T_y=-79.06 M_z=-133.05 M_x=-4.36
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-20.97 Sfr.=0.07

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=2.08
Sollecitazioni: N=-1714.03 T_z=-2757.74 M_y=4925.25 T_y=-79.06 M_z=-133.05 M_x=-4.36
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.89 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 38 SLU Xl=0.14
Sollecitazioni: N=-4716.59 T_z=-7080.50 M_y=-679.24 T_y=-151.88 M_z=0.00 M_x=-9.95
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=208.06 $\lambda_{rel,m}$=0.31 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=2.65 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 63 SLU Xl=2.08
Sollecitazioni: N=-5505.46 T_z=-9328.38 M_y=16963.10 T_y=-191.98 M_z=-312.53 M_x=-12.36
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=208.06 $\lambda_{rel,m}$=0.31 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-70.33 Sfr.=0.46

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 63 SLU
Sollecitazioni: N=-5505.46
[Par.] $M_{y,sx}$=2199.24 $M_{y,dx}$=-16963.10 $M_{y,eq}$=12722.30
[Lin.] $M_{z,sx}$=-86.91 $M_{z,dx}$=-312.53 $M_{z,eq}$=-152.75
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=208.06 $\lambda_{rel,y}$=0.14 $\lambda_{rel,z}$=0.48 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.98
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.87 $\sigma_{m,d}$=-51.69 Sfr.=0.36

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 63 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-5472.88 T_z=-9091.72 M_y=-2199.24 T_y=-191.98 M_z=86.91 M_x=-12.36
Resistenze: K_{mod}=0.90
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 63 SLU Xl=2.08
Sollecitazioni: N=-5505.46 T_z=-9328.38 M_y=16963.10 T_y=-191.98 M_z=-312.53 M_x=-12.36
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=10.21 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.22

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 63 SLU Xl=2.08
Sollecitazioni: N=-5505.46 T_z=-9328.38 M_y=16963.10 T_y=-191.98 M_z=-312.53 M_x=-12.36
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=10.21 Sfr.=0.47

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 63 SLU Xl=2.08
Sollecitazioni: N=-5505.46 T_z=-9328.38 M_y=16963.10 T_y=-191.98 M_z=-312.53 M_x=-12.36
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.87 $\sigma_{m,d}$=-70.33 Sfr.=0.46

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 63 SLU Xl=2.08
Sollecitazioni: N=-5505.46 T_z=-9328.38 M_y=16963.10 T_y=-191.98 M_z=-312.53 M_x=-12.36
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-70.33 Sfr.=0.46

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 13 SLU Xl=2.08
Sollecitazioni: N=-5359.94 T_z=-8079.31 M_y=14735.10 T_y=-201.70 M_z=-359.75 M_x=-10.64
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.79 Sfr.=0.02

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,G}$=0.02 (L/10513)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{z,G}$=0.01 (L/18142)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,G}$=0.03 (L/7868)

Asta n. 2047 (207 312) Trave 24x32 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=32.02 T_z=232.58 M_y=293.46 T_y=-37.48 M_z=51.79 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=138.21 $\lambda_{rel,y}$=0.34 $\lambda_{rel,z}$=0.54 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.97
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.10 $\sigma_{m,d}$=32.10 Sfr.=0.11

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=32.02 T_z=232.58 M_y=293.46 T_y=-37.48 M_z=51.79 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00

Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.10 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=32.02 T_z=232.58 M_y=293.46 T_y=-37.48 M_z=51.79 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.10 $\sigma_{m,d}$=32.10 Sfr.=0.10

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=32.02 T_z=232.58 M_y=293.46 T_y=-37.48 M_z=51.79 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=1.57 Sfr.=0.04

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=32.02 T_z=232.58 M_y=293.46 T_y=-37.48 M_z=51.79 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-32.10 Sfr.=0.10

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 13 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=87.67 T_z=636.84 M_y=853.46 T_y=-110.35 M_z=152.50 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,t}$=105.93
L=138.21 $\lambda_{rel,y}$=0.24 $\lambda_{rel,z}$=0.32 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.11 $\sigma_{m,d}$=25.80 Sfr.=0.18

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 13 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=87.67 T_z=636.84 M_y=853.46 T_y=-110.35 M_z=152.50 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=105.93
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.11 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 13 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=87.67 T_z=636.84 M_y=853.46 T_y=-110.35 M_z=152.50 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=105.93 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.11 $\sigma_{m,d}$=25.80 Sfr.=0.18

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 63 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=87.67 T_z=731.15 M_y=986.47 T_y=-91.01 M_z=125.78 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=2.01 Sfr.=0.09

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 13 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=87.67 T_z=636.84 M_y=853.46 T_y=-110.35 M_z=152.50 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-25.80 Sfr.=0.18

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/10278)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/18115)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.02 (L/7708)

Asta n. 2049 (97 -2119) Trave 24x32 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU I Xl=0.85
Sollecitazioni: N=17.27 T_z=0.00 M_y=-49.85 T_y=2.20 M_z=0.00 M_x=-2.26
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=147.11 $\lambda_{rel,y}$=0.37 $\lambda_{rel,z}$=0.57 $K_{c,y}$=0.99 $K_{c,z}$=0.96
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.05 $\sigma_{m,d}$=4.27 Sfr.=0.02

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU I Xl=1.47
Sollecitazioni: N=20.31 T_z=-21.80 M_y=-43.06 T_y=2.20 M_z=1.64 M_x=-2.26
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.06 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.14
Sollecitazioni: N=13.79 T_z=24.95 M_y=-40.96 T_y=2.20 M_z=-1.31 M_x=-2.26
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.85
Sollecitazioni: N=17.27 T_z=0.00 M_y=-49.85 T_y=2.20 M_z=0.00 M_x=-2.26
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.05 $\sigma_{m,d}$=4.27 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=0.14
Sollecitazioni: N=13.79 T_z=24.95 M_y=-40.96 T_y=2.20 M_z=-1.31 M_x=-2.26
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=0.17 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.14
Sollecitazioni: N=13.79 T_z=24.95 M_y=-40.96 T_y=2.20 M_z=-1.31 M_x=-2.26

Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=0.17 Sfr.=0.00

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.85
Sollecitazioni: N=17.27 T_z=0.00 M_y=-49.85 T_y=2.20 M_z=0.00 M_x=-2.26
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=4.27 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 49 SLU Xl=0.29
Sollecitazioni: N=123.56 T_z=0.00 M_y=-300.80 T_y=0.00 M_z=-5.68 M_x=8.86
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=147.11 $\lambda_{rel,y}$=0.25 $\lambda_{rel,z}$=0.34 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.16 $\sigma_{m,d}$=7.53 Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 62 SLU Xl=0.14
Sollecitazioni: N=-83.13 T_z=130.15 M_y=146.01 T_y=6.38 M_z=0.00 M_x=-19.40
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=147.11 $\lambda_{rel,m}$=0.17 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-3.56 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 7 SND Xl=0.14
Sollecitazioni: N=-120.25 T_z=145.10 M_y=-303.72 T_y=15.99 M_z=-9.79 M_x=-23.16
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=147.11 $\lambda_{rel,m}$=0.17 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=7.73 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 7 SND
Sollecitazioni: N=-120.25
[Par.] $M_{y,sx}$=303.72 $M_{y,dx}$=145.41 $M_{y,eq}$=-291.93
[Lin.] $M_{z,sx}$=9.79 $M_{z,dx}$=20.47 $M_{z,eq}$=8.37
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=147.11 $\lambda_{rel,y}$=0.25 $\lambda_{rel,z}$=0.34 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.16 $\sigma_{m,d}$=7.40 Sfr.=0.04

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 49 SLU Xl=1.47
Sollecitazioni: N=131.04 T_z=-53.66 M_y=-269.15 T_y=0.00 M_z=-5.77 M_x=8.86
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.17 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 62 SLU Xl=0.14
Sollecitazioni: N=-83.13 T_z=130.15 M_y=146.01 T_y=6.38 M_z=0.00 M_x=-19.40
Resistenze: K_{mod}=0.90
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.02 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 49 SLU Xl=0.29
Sollecitazioni: N=123.56 T_z=0.00 M_y=-300.80 T_y=0.00 M_z=-5.68 M_x=8.86
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.16 $\sigma_{m,d}$=7.53 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 62 SLU Xl=0.14
Sollecitazioni: N=-83.13 T_z=130.15 M_y=146.01 T_y=6.38 M_z=0.00 M_x=-19.40
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=0.36 $\tau_{tor,d}$=0.02 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 63 SLU Xl=0.14
Sollecitazioni: N=-39.59 T_z=134.48 M_y=35.01 T_y=5.14 M_z=-1.03 M_x=-15.84
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=0.37 Sfr.=0.02

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 7 SND Xl=0.14
Sollecitazioni: N=-120.25 T_z=145.10 M_y=-303.72 T_y=15.99 M_z=-9.79 M_x=-23.16
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.16 $\sigma_{m,d}$=-7.73 Sfr.=0.04

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 49 SLU Xl=0.29
Sollecitazioni: N=123.56 T_z=0.00 M_y=-300.80 T_y=0.00 M_z=-5.68 M_x=8.86
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=7.53 Sfr.=0.05

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 7 SND Xl=0.14
Sollecitazioni: N=-120.25 T_z=145.10 M_y=-303.72 T_y=-11.59 M_z=7.18 M_x=-23.16
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.16 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 42 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/19322)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 42 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/25241)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 42 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/16195)

Asta n. 2049 (-2119 120) Trave 24x32 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU I Xl=1.35
  Sollecitazioni: N=122.47 T_z=-754.58 M_y=944.06 T_y=-2.37 M_z=-1.57 M_x=-2.26
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
  L=155.01 $\lambda_{rel,y}$=0.38 $\lambda_{rel,z}$=0.60 $K_{c,y}$=0.99 $K_{c,z}$=0.96
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.39 $\sigma_{m,d}$=81.15 Sfr.=0.30

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU I Xl=1.35
  Sollecitazioni: N=122.47 T_z=-754.58 M_y=944.06 T_y=-2.37 M_z=-1.57 M_x=-2.26
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.39 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=115.87 T_z=-707.27 M_y=-44.14 T_y=-2.37 M_z=1.64 M_x=-2.26
  Resistenze: K_{fi}=1.25
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.35
  Sollecitazioni: N=122.47 T_z=-754.58 M_y=944.06 T_y=-2.37 M_z=-1.57 M_x=-2.26
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.39 $\sigma_{m,d}$=81.15 Sfr.=0.27

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=1.35
  Sollecitazioni: N=122.47 T_z=-754.58 M_y=944.06 T_y=-2.37 M_z=-1.57 M_x=-2.26
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=5.03 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=1.35
  Sollecitazioni: N=122.47 T_z=-754.58 M_y=944.06 T_y=-2.37 M_z=-1.57 M_x=-2.26
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=5.03 Sfr.=0.11

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.35
  Sollecitazioni: N=122.47 T_z=-754.58 M_y=944.06 T_y=-2.37 M_z=-1.57 M_x=-2.26
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-81.15 Sfr.=0.27

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 50 SLU Xl=1.35
  Sollecitazioni: N=422.73 T_z=-2770.12 M_y=3427.23 T_y=28.65 M_z=35.52 M_x=1.12
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=155.01 $\lambda_{rel,y}$=0.27 $\lambda_{rel,z}$=0.36 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.55 $\sigma_{m,d}$=84.83 Sfr.=0.57

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 50 SLU Xl=1.35
  Sollecitazioni: N=422.73 T_z=-2770.12 M_y=3427.23 T_y=28.65 M_z=35.52 M_x=1.12
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.55 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 62 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=156.06 T_z=-919.05 M_y=11.13 T_y=-53.74 M_z=9.33 M_x=-19.40
  Resistenze: K_{mod}=0.90
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.02 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 50 SLU Xl=1.35
  Sollecitazioni: N=422.73 T_z=-2770.12 M_y=3427.23 T_y=28.65 M_z=35.52 M_x=1.12
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.55 $\sigma_{m,d}$=84.83 Sfr.=0.57

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 50 SLU Xl=1.35
  Sollecitazioni: N=422.73 T_z=-2770.12 M_y=3427.23 T_y=28.65 M_z=35.52 M_x=1.12
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=7.57 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.12

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=1.35
  Sollecitazioni: N=422.73 T_z=-2770.12 M_y=3427.23 T_y=28.65 M_z=35.52 M_x=1.12
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=7.57 Sfr.=0.35

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.35
  Sollecitazioni: N=422.73 T_z=-2770.12 M_y=3427.23 T_y=28.65 M_z=35.52 M_x=1.12
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-84.83 Sfr.=0.57

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.05 (L/2796)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.03 (L/4749)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.06 (L/2106)

Asta n. 2049 (-2142 120) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-280.47 T_z=-1882.43 M_y=-1155.89 T_y=-11.24 M_z=-1.77 M_x=3.68
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=116.86 $\lambda_{rel,m}$=0.23 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=4.54 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
  Sollecitazioni: N=-292.30
  [Par.] $M_{y,sx}$=1155.89 $M_{y,dx}$=-712.32 $M_{y,eq}$=-1155.89
  [Lin.] $M_{z,sx}$=1.77 $M_{z,dx}$=-12.68 $M_{z,eq}$=-8.32
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=116.86 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.27 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.15 $\sigma_{m,d}$=4.62 Sfr.=0.02

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-280.47 T_z=-1882.43 M_y=-1155.89 T_y=-11.24 M_z=-1.77 M_x=3.68
  Resistenze: K_{fi}=1.25
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=0.97
  Sollecitazioni: N=-292.30 T_z=-1967.33 M_y=712.32 T_y=-11.24 M_z=-12.68 M_x=3.68
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=2.15 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.97
  Sollecitazioni: N=-292.30 T_z=-1967.33 M_y=712.32 T_y=-11.24 M_z=-12.68 M_x=3.68
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=2.15 Sfr.=0.05

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-280.47 T_z=-1882.43 M_y=-1155.89 T_y=-11.24 M_z=-1.77 M_x=3.68
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.15 $\sigma_{m,d}$=-4.54 Sfr.=0.02

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-280.47 T_z=-1882.43 M_y=-1155.89 T_y=-11.24 M_z=-1.77 M_x=3.68
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=4.54 Sfr.=0.02

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=0.97
  Sollecitazioni: N=-292.30 T_z=-1967.33 M_y=712.32 T_y=-11.24 M_z=-12.68 M_x=3.68
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.15 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 7 SND Xl=0.97
  Sollecitazioni: N=2.10 T_z=-1981.29 M_y=812.58 T_y=-215.15 M_z=-240.86 M_x=28.45
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
  L=116.86 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.27 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.00 $\sigma_{m,d}$=6.31 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 23 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-711.67 T_z=-4221.76 M_y=-2513.14 T_y=-17.14 M_z=0.00 M_x=7.30
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=116.86 $\lambda_{rel,m}$=0.23 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=9.82 Sfr.=0.07

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 50 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-1466.77 T_z=-6664.21 M_y=-3856.31 T_y=44.02 M_z=3.70 M_x=1.66
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=116.86 $\lambda_{rel,m}$=0.23 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=15.11 Sfr.=0.10

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 50 SLU
  Sollecitazioni: N=-1482.16
  [Par.] $M_{y,sx}$=3856.31 $M_{y,dx}$=-2665.26 $M_{y,eq}$=-3856.31
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-3.70 $M_{z,dx}$=46.42 $M_{z,eq}$=29.34
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=116.86 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.27 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.77 $\sigma_{m,d}$=15.45 Sfr.=0.11

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=13.93 T_z=-1896.39 M_y=-1243.02 T_y=192.67 M_z=37.81 M_x=28.45
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 62 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-56.89 T_z=-2689.94 M_y=-1717.24 T_y=-155.09 M_z=-14.85 M_x=23.47
  Resistenze: K_{mod}=0.90
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 7 SND Xl=0.97
  Sollecitazioni: N=2.10 T_z=-1981.29 M_y=812.58 T_y=-215.15 M_z=-240.86 M_x=28.45
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.00 $\sigma_{m,d}$=6.31 Sfr.=0.03

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 50 SLU Xl=0.97
  Sollecitazioni: N=-1482.16 T_z=-6774.58 M_y=2665.26 T_y=44.02 M_z=46.42 M_x=1.66
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=7.41 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.12

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=0.97
  Sollecitazioni: N=-1482.16 T_z=-6774.58 M_y=2665.26 T_y=44.02 M_z=46.42 M_x=1.66
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=7.41 Sfr.=0.34

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 50 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-1466.77 T_z=-6664.21 M_y=-3856.31 T_y=44.02 M_z=3.70 M_x=1.66
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.76 $\sigma_{m,d}$=-15.11 Sfr.=0.10

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-1466.77 T_z=-6664.21 M_y=-3856.31 T_y=44.02 M_z=3.70 M_x=1.66
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=15.11 Sfr.=0.10

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 50 SLU Xl=0.97
  Sollecitazioni: N=-1482.16 T_z=-6774.58 M_y=2665.26 T_y=44.02 M_z=46.42 M_x=1.66
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.77 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/13303)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/23395)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/9832)

Asta n. 2049 (-2162 -2142) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 75 SLU I Xl=0.64
  Sollecitazioni: N=-196.17 T_z=-1277.60 M_y=-1879.32 T_y=-4.61 M_z=0.00 M_x=3.68
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=120.43 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=7.34 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-188.33 T_z=-1221.41 M_y=-2681.89 T_y=-4.61 M_z=3.78 M_x=3.68
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=120.43 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=10.53 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
  Sollecitazioni: N=-203.02
  [Lin.] $M_{y,sx}$=2681.89 $M_{y,dx}$=1147.47 $M_{y,eq}$=-2068.13
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-3.78 $M_{z,dx}$=-1.77 $M_{z,eq}$=1.56
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=120.43 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.28 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.11 $\sigma_{m,d}$=8.10 Sfr.=0.03

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-188.33 T_z=-1221.41 M_y=-2681.89 T_y=-4.61 M_z=3.78 M_x=3.68
  Resistenze: K_{fi}=1.25
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=1.20
  Sollecitazioni: N=-203.02 T_z=-1326.76 M_y=-1147.47 T_y=-4.61 M_z=-1.77 M_x=3.68
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=1.45 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=1.20
  Sollecitazioni: N=-203.02 T_z=-1326.76 M_y=-1147.47 T_y=-4.61 M_z=-1.77 M_x=3.68
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=1.45 Sfr.=0.03

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.00

Sollecitazioni: N=-188.33 T_z=-1221.41 M_y=-2681.89 T_y=-4.61 M_z=3.78 M_x=3.68
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.10 $\sigma_{m,d}$=-10.53 Sfr.=0.04

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-188.33 T_z=-1221.41 M_y=-2681.89 T_y=-4.61 M_z=3.78 M_x=3.68
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=10.53 Sfr.=0.04

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=1.20
Sollecitazioni: N=-203.02 T_z=-1326.76 M_y=-1147.47 T_y=-4.61 M_z=-1.77 M_x=3.68
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.11 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=146.51 T_z=-1754.18 M_y=-3900.19 T_y=-21.15 M_z=10.62 M_x=23.47
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=120.43 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.28 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.08 $\sigma_{m,d}$=15.37 Sfr.=0.10

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 13 SLU Xl=0.88
Sollecitazioni: N=-800.53 T_z=-3872.20 M_y=-4602.50 T_y=-11.70 M_z=0.00 M_x=10.90
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=120.43 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=17.98 Sfr.=0.14

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1191.82 T_z=-4377.36 M_y=-9181.78 T_y=-4.48 M_z=9.09 M_x=1.66
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=120.43 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=35.98 Sfr.=0.24

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 50 SLU
Sollecitazioni: N=-1210.92
[Lin.] $M_{y,sx}$=9181.78 $M_{y,dx}$=3827.52 $M_{y,eq}$=-7040.08
[Lin.] $M_{z,sx}$=-9.09 $M_{z,dx}$=3.70 $M_{z,eq}$=6.94
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=120.43 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.28 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.63 $\sigma_{m,d}$=27.59 Sfr.=0.19

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=146.51 T_z=-1754.18 M_y=-3900.19 T_y=-21.15 M_z=10.62 M_x=23.47
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.08 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=146.51 T_z=-1754.18 M_y=-3900.19 T_y=-21.15 M_z=10.62 M_x=23.47
Resistenze: K_{mod}=0.90
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=146.51 T_z=-1754.18 M_y=-3900.19 T_y=-21.15 M_z=10.62 M_x=23.47
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.08 $\sigma_{m,d}$=15.37 Sfr.=0.10

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 50 SLU Xl=1.20
Sollecitazioni: N=-1210.92 T_z=-4514.31 M_y=-3827.52 T_y=-4.48 M_z=3.70 M_x=1.66
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=4.94 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=1.20
Sollecitazioni: N=-1210.92 T_z=-4514.31 M_y=-3827.52 T_y=-4.48 M_z=3.70 M_x=1.66
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=4.94 Sfr.=0.23

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1191.82 T_z=-4377.36 M_y=-9181.78 T_y=-4.48 M_z=9.09 M_x=1.66
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.62 $\sigma_{m,d}$=-35.98 Sfr.=0.24

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1191.82 T_z=-4377.36 M_y=-9181.78 T_y=-4.48 M_z=9.09 M_x=1.66
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=35.98 Sfr.=0.24

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 49 SLU Xl=1.20
Sollecitazioni: N=-1223.37 T_z=-3909.76 M_y=-3286.62 T_y=2.93 M_z=8.98 M_x=-7.35
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.64 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/9036)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/15736)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.02 (L/6744)

Asta n. 2049 (-2182 -2162) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-95.19 T_z=-553.25 M_y=-3404.74 T_y=-4.01 M_z=8.61 M_x=3.68
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=120.43 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=13.41 Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
  Sollecitazioni: N=-109.87
  [Lin.] $M_{y,sx}$=3404.74 $M_{y,dx}$=2675.00 $M_{y,eq}$=-3112.84
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-8.61 $M_{z,dx}$=3.78 $M_{z,eq}$=6.68
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=120.43 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.28 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.06 $\sigma_{m,d}$=12.25 Sfr.=0.04

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-95.19 T_z=-553.25 M_y=-3404.74 T_y=-4.01 M_z=8.61 M_x=3.68
  Resistenze: K_{fi}=1.25
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=1.20
  Sollecitazioni: N=-109.87 T_z=-658.60 M_y=-2675.00 T_y=-4.01 M_z=3.78 M_x=3.68
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=0.72 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=1.20
  Sollecitazioni: N=-109.87 T_z=-658.60 M_y=-2675.00 T_y=-4.01 M_z=3.78 M_x=3.68
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=0.72 Sfr.=0.02

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-95.19 T_z=-553.25 M_y=-3404.74 T_y=-4.01 M_z=8.61 M_x=3.68
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.05 $\sigma_{m,d}$=-13.41 Sfr.=0.04

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-95.19 T_z=-553.25 M_y=-3404.74 T_y=-4.01 M_z=8.61 M_x=3.68
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=13.41 Sfr.=0.04

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=1.20
  Sollecitazioni: N=-109.87 T_z=-658.60 M_y=-2675.00 T_y=-4.01 M_z=3.78 M_x=3.68
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.06 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 65 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=82.37 T_z=-999.17 M_y=-5976.36 T_y=-2.75 M_z=12.88 M_x=17.30
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=120.43 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.28 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.04 $\sigma_{m,d}$=23.51 Sfr.=0.16

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 50 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-913.18 T_z=-2059.76 M_y=-11721.40 T_y=-13.74 M_z=25.64 M_x=1.66
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=120.43 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=46.12 Sfr.=0.31

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 50 SLU
  Sollecitazioni: N=-932.27
  [Lin.] $M_{y,sx}$=11721.40 $M_{y,dx}$=9158.30 $M_{y,eq}$=-10696.20
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-25.64 $M_{z,dx}$=9.09 $M_{z,eq}$=19.02
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=120.43 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.28 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.49 $\sigma_{m,d}$=42.03 Sfr.=0.28

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 62 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=352.50 T_z=-807.99 M_y=-4945.61 T_y=0.00 M_z=10.16 M_x=23.47
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.18 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 62 SLU Xl=0.00

Sollecitazioni: N=352.50 T_z=-807.99 M_y=-4945.61 T_y=0.00 M_z=10.16 M_x=23.47
Resistenze: K_{mod}=0.90
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 65 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=82.37 T_z=-999.17 M_y=-5976.36 T_y=-2.75 M_z=12.88 M_x=17.30
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.04 $\sigma_{m,d}$=23.51 Sfr.=0.16

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 50 SLU Xl=1.20
Sollecitazioni: N=-932.27 T_z=-2196.71 M_y=-9158.30 T_y=-13.74 M_z=9.09 M_x=1.66
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=2.40 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=1.20
Sollecitazioni: N=-932.27 T_z=-2196.71 M_y=-9158.30 T_y=-13.74 M_z=9.09 M_x=1.66
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=2.40 Sfr.=0.11

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-913.18 T_z=-2059.76 M_y=-11721.40 T_y=-13.74 M_z=25.64 M_x=1.66
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.48 $\sigma_{m,d}$=-46.12 Sfr.=0.31

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-913.18 T_z=-2059.76 M_y=-11721.40 T_y=-13.74 M_z=25.64 M_x=1.66
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=46.12 Sfr.=0.31

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 49 SLU Xl=1.20
Sollecitazioni: N=-1017.39 T_z=-1900.84 M_y=-7892.62 T_y=-15.23 M_z=5.45 M_x=-7.35
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.53 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/9068)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/15590)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.02 (L/6753)

Asta n. 2049 (-2201 -2182) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=1.25
Sollecitazioni: N=-15.40 T_z=19.06 M_y=-3401.06 T_y=1.57 M_z=8.61 M_x=3.68
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=125.16 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=13.40 Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
Sollecitazioni: N=-15.40
[Lin.] $M_{y,sx}$=3308.69 $M_{y,dx}$=3401.06 $M_{y,eq}$=-3364.11
[Lin.] $M_{z,sx}$=-6.65 $M_{z,dx}$=8.61 $M_{z,eq}$=7.83
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=125.16 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 $\sigma_{m,d}$=13.24 Sfr.=0.05

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=0.00 T_z=128.54 M_y=-3308.69 T_y=1.57 M_z=6.65 M_x=3.68
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=0.00 T_z=128.54 M_y=-3308.69 T_y=1.57 M_z=6.65 M_x=3.68
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=0.14 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=0.00 T_z=128.54 M_y=-3308.69 T_y=1.57 M_z=6.65 M_x=3.68
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=0.14 Sfr.=0.00

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.25
Sollecitazioni: N=-15.40 T_z=19.06 M_y=-3401.06 T_y=1.57 M_z=8.61 M_x=3.68
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 $\sigma_{m,d}$=13.40 Sfr.=0.04

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.25
Sollecitazioni: N=-15.40 T_z=19.06 M_y=-3401.06 T_y=1.57 M_z=8.61 M_x=3.68
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70

Tensioni: $\sigma_{m,d}$=13.40 Sfr.=0.04

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=1.25
Sollecitazioni: N=-15.40 T_z=19.06 M_y=-3401.06 T_y=1.57 M_z=8.61 M_x=3.68
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 63 SLU Xl=1.25
Sollecitazioni: N=161.65 T_z=85.11 M_y=-8619.51 T_y=4.26 M_z=17.46 M_x=20.15
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=125.16 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.08 $\sigma_{m,d}$=33.90 Sfr.=0.23

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 50 SLU Xl=1.25
Sollecitazioni: N=-648.79 T_z=161.65 M_y=-11709.10 T_y=7.40 M_z=25.64 M_x=1.66
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=125.16 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=46.07 Sfr.=0.31

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 50 SLU
Sollecitazioni: N=-648.79
[Lin.] $M_{y,sx}$=11417.70 $M_{y,dx}$=11709.10 $M_{y,eq}$=-11592.50
[Lin.] $M_{z,sx}$=-16.39 $M_{z,dx}$=25.64 $M_{z,eq}$=21.94
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=125.16 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.34 $\sigma_{m,d}$=45.57 Sfr.=0.31

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=562.58 T_z=157.51 M_y=-4831.69 T_y=1.44 M_z=8.36 M_x=23.47
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.29 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=562.58 T_z=157.51 M_y=-4831.69 T_y=1.44 M_z=8.36 M_x=23.47
Resistenze: K_{mod}=0.90
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 63 SLU Xl=1.25
Sollecitazioni: N=161.65 T_z=85.11 M_y=-8619.51 T_y=4.26 M_z=17.46 M_x=20.15
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.08 $\sigma_{m,d}$=33.90 Sfr.=0.23

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 63 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=181.48 T_z=227.45 M_y=-8423.90 T_y=4.26 M_z=12.13 M_x=20.15
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=0.25 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-628.97 T_z=303.98 M_y=-11417.70 T_y=7.40 M_z=16.39 M_x=1.66
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=0.33 Sfr.=0.02

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 50 SLU Xl=1.25
Sollecitazioni: N=-648.79 T_z=161.65 M_y=-11709.10 T_y=7.40 M_z=25.64 M_x=1.66
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.34 $\sigma_{m,d}$=-46.07 Sfr.=0.31

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.25
Sollecitazioni: N=-648.79 T_z=161.65 M_y=-11709.10 T_y=7.40 M_z=25.64 M_x=1.66
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=46.07 Sfr.=0.31

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 49 SLU Xl=1.25
Sollecitazioni: N=-807.99 T_z=142.74 M_y=-10089.00 T_y=6.66 M_z=23.79 M_x=-7.34
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.42 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/10134)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/17856)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.02 (L/7575)

Asta n. 2049 (-2216 -2201) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU I Xl=1.16
Sollecitazioni: N=74.14 T_z=660.74 M_y=-3309.98 T_y=0.00 M_z=6.65 M_x=3.68
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=115.70 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.27 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00

Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.04 $\sigma_{m,d}$=13.02 Sfr.=0.05

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=88.26 T_z=761.95 M_y=-2486.93 T_y=0.00 M_z=7.19 M_x=3.68
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.05 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=88.26 T_z=761.95 M_y=-2486.93 T_y=0.00 M_z=7.19 M_x=3.68
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.16
Sollecitazioni: N=74.14 T_z=660.74 M_y=-3309.98 T_y=0.00 M_z=6.65 M_x=3.68
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.04 $\sigma_{m,d}$=13.02 Sfr.=0.04

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=88.26 T_z=761.95 M_y=-2486.93 T_y=0.00 M_z=7.19 M_x=3.68
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=0.83 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=88.26 T_z=761.95 M_y=-2486.93 T_y=0.00 M_z=7.19 M_x=3.68
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=0.83 Sfr.=0.02

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.16
Sollecitazioni: N=74.14 T_z=660.74 M_y=-3309.98 T_y=0.00 M_z=6.65 M_x=3.68
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=13.02 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 13 SLU Xl=1.16
Sollecitazioni: N=22.01 T_z=2026.29 M_y=-9924.40 T_y=0.00 M_z=14.26 M_x=10.90
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,t}$=105.93
L=115.70 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.27 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=38.95 Sfr.=0.29

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 50 SLU Xl=1.16
Sollecitazioni: N=-383.23 T_z=2366.12 M_y=-11422.40 T_y=0.00 M_z=16.39 M_x=1.66
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=115.70 $\lambda_{rel,m}$=0.23 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=44.83 Sfr.=0.30

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 50 SLU
Sollecitazioni: N=-383.23
[Lin.] $M_{y,sx}$=8608.62 $M_{y,dx}$=11422.40 $M_{y,eq}$=-10296.90
[Lin.] $M_{z,sx}$=-15.72 $M_{z,dx}$=16.39 $M_{z,eq}$=16.12
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=115.70 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.27 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.20 $\sigma_{m,d}$=40.43 Sfr.=0.27

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=757.79 T_z=1054.17 M_y=-3688.92 T_y=-3.09 M_z=11.94 M_x=23.47
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.39 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=757.79 T_z=1054.17 M_y=-3688.92 T_y=-3.09 M_z=11.94 M_x=23.47
Resistenze: K_{mod}=0.90
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 13 SLU Xl=1.16
Sollecitazioni: N=22.01 T_z=2026.29 M_y=-9924.40 T_y=0.00 M_z=14.26 M_x=10.90
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=105.93 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=38.95 Sfr.=0.29

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-364.87 T_z=2497.70 M_y=-8608.62 T_y=0.00 M_z=15.72 M_x=1.66
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=2.73 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-364.87 T_z=2497.70 M_y=-8608.62 T_y=0.00 M_z=15.72 M_x=1.66
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=2.73 Sfr.=0.13

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 50 SLU Xl=1.16
Sollecitazioni: N=-383.23 T_z=2366.12 M_y=-11422.40 T_y=0.00 M_z=16.39 M_x=1.66

Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.20 $\sigma_{m,d}$=-44.83 Sfr.=0.30

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.16
Sollecitazioni: N=-383.23 T_z=2366.12 M_y=-11422.40 T_y=0.00 M_z=16.39 M_x=1.66
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=44.83 Sfr.=0.30

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 49 SLU Xl=1.16
Sollecitazioni: N=-611.18 T_z=2055.36 M_y=-9825.91 T_y=1.62 M_z=15.45 M_x=-7.35
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.32 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/15756)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/27573)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/11807)

Asta n. 2049 (-2234 -2216) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU I Xl=1.20
Sollecitazioni: N=165.31 T_z=1315.29 M_y=-2491.98 T_y=8.50 M_z=7.19 M_x=3.68
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=120.43 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.28 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.09 $\sigma_{m,d}$=9.83 Sfr.=0.04

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=180.00 T_z=1420.64 M_y=-844.49 T_y=8.50 M_z=-3.05 M_x=3.68
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.09 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=180.00 T_z=1420.64 M_y=-844.49 T_y=8.50 M_z=-3.05 M_x=3.68
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.20
Sollecitazioni: N=165.31 T_z=1315.29 M_y=-2491.98 T_y=8.50 M_z=7.19 M_x=3.68
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.09 $\sigma_{m,d}$=9.83 Sfr.=0.03

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=180.00 T_z=1420.64 M_y=-844.49 T_y=8.50 M_z=-3.05 M_x=3.68
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=1.55 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=180.00 T_z=1420.64 M_y=-844.49 T_y=8.50 M_z=-3.05 M_x=3.68
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=1.55 Sfr.=0.04

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.20
Sollecitazioni: N=165.31 T_z=1315.29 M_y=-2491.98 T_y=8.50 M_z=7.19 M_x=3.68
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=9.83 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 13 SLU Xl=1.20
Sollecitazioni: N=294.87 T_z=3985.15 M_y=-7518.69 T_y=20.04 M_z=15.22 M_x=10.90
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,t}$=105.93
L=120.43 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.28 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.15 $\sigma_{m,d}$=29.57 Sfr.=0.22

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 50 SLU Xl=0.40
Sollecitazioni: N=-97.69 T_z=4728.79 M_y=-4865.98 T_y=18.66 M_z=0.00 M_x=1.66
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=120.43 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=19.01 Sfr.=0.13

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 50 SLU Xl=1.20
Sollecitazioni: N=-110.42 T_z=4637.49 M_y=-8626.02 T_y=18.66 M_z=15.72 M_x=1.66
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=120.43 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=33.90 Sfr.=0.23

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 50 SLU
Sollecitazioni: N=-110.42
[Lin.] $M_{y,sx}$=2958.47 $M_{y,dx}$=8626.02 $M_{y,eq}$=-6359.00
[Lin.] $M_{z,sx}$=6.76 $M_{z,dx}$=15.72 $M_{z,eq}$=6.73

Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=120.43 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.28 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.06 $\sigma_{m,d}$=24.93 Sfr.=0.17

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=960.29 T_z=1986.59 M_y=-1385.77 T_y=18.43 M_z=-10.26 M_x=23.47
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.50 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=960.29 T_z=1986.59 M_y=-1385.77 T_y=18.43 M_z=-10.26 M_x=23.47
Resistenze: K_{mod}=0.90
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 13 SLU Xl=1.20
Sollecitazioni: N=294.87 T_z=3985.15 M_y=-7518.69 T_y=20.04 M_z=15.22 M_x=10.90
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=105.93 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.15 $\sigma_{m,d}$=29.57 Sfr.=0.22

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-91.33 T_z=4774.44 M_y=-2958.47 T_y=18.66 M_z=-6.76 M_x=1.66
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=5.22 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.06

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-91.33 T_z=4774.44 M_y=-2958.47 T_y=18.66 M_z=-6.76 M_x=1.66
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=5.22 Sfr.=0.24

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 50 SLU Xl=1.20
Sollecitazioni: N=-110.42 T_z=4637.49 M_y=-8626.02 T_y=18.66 M_z=15.72 M_x=1.66
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.06 $\sigma_{m,d}$=-33.90 Sfr.=0.23

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.20
Sollecitazioni: N=-110.42 T_z=4637.49 M_y=-8626.02 T_y=18.66 M_z=15.72 M_x=1.66
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=33.90 Sfr.=0.23

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 49 SLU Xl=1.20
Sollecitazioni: N=-409.58 T_z=4024.09 M_y=-7386.90 T_y=13.80 M_z=13.58 M_x=-7.35
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.21 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/25383)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/43546)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/19061)

Asta n. 2049 (-2254 -2234) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=273.15 T_z=2088.81 M_y=1600.98 T_y=9.14 M_z=-14.06 M_x=3.68
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=120.43 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.28 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.14 $\sigma_{m,d}$=6.44 Sfr.=0.02

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=273.15 T_z=2088.81 M_y=1600.98 T_y=9.14 M_z=-14.06 M_x=3.68
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.14 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=273.15 T_z=2088.81 M_y=1600.98 T_y=9.14 M_z=-14.06 M_x=3.68
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=273.15 T_z=2088.81 M_y=1600.98 T_y=9.14 M_z=-14.06 M_x=3.68
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.14 $\sigma_{m,d}$=6.44 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=273.15 T_z=2088.81 M_y=1600.98 T_y=9.14 M_z=-14.06 M_x=3.68
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=2.28 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.00

Sollecitazioni: N=273.15 T_z=2088.81 M_y=1600.98 T_y=9.14 M_z=-14.06 M_x=3.68
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=2.28 Sfr.=0.05

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=273.15 T_z=2088.81 M_y=1600.98 T_y=9.14 M_z=-14.06 M_x=3.68
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-6.44 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=187.32 T_z=7092.05 M_y=5477.35 T_y=28.60 M_z=-41.20 M_x=1.66
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=120.43 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.28 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.10 $\sigma_{m,d}$=21.93 Sfr.=0.15

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 49 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-184.51 T_z=6169.96 M_y=4870.42 T_y=29.33 M_z=-38.37 M_x=-7.35
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=120.43 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-19.52 Sfr.=0.13

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 49 SLU
Sollecitazioni: N=-203.60
[Par.] $M_{y,sx}$=-4870.42 $M_{y,dx}$=2477.86 $M_{y,eq}$=4776.38
[Lin.] $M_{z,sx}$=38.37 $M_{z,dx}$=-3.04 $M_{z,eq}$=-24.23
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=120.43 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.28 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.11 $\sigma_{m,d}$=-18.97 Sfr.=0.13

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=1166.28 T_z=2932.79 M_y=2054.01 T_y=5.06 M_z=-16.35 M_x=23.47
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.61 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=1166.28 T_z=2932.79 M_y=2054.01 T_y=5.06 M_z=-16.35 M_x=23.47
Resistenze: K_{mod}=0.90
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=187.32 T_z=7092.05 M_y=5477.35 T_y=28.60 M_z=-41.20 M_x=1.66
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.10 $\sigma_{m,d}$=21.93 Sfr.=0.15

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=187.32 T_z=7092.05 M_y=5477.35 T_y=28.60 M_z=-41.20 M_x=1.66
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=7.76 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.13

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=187.32 T_z=7092.05 M_y=5477.35 T_y=28.60 M_z=-41.20 M_x=1.66
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=7.76 Sfr.=0.36

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 49 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-184.51 T_z=6169.96 M_y=4870.42 T_y=29.33 M_z=-38.37 M_x=-7.35
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.10 $\sigma_{m,d}$=-19.52 Sfr.=0.13

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=187.32 T_z=7092.05 M_y=5477.35 T_y=28.60 M_z=-41.20 M_x=1.66
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-21.93 Sfr.=0.15

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 49 SLU Xl=1.20
Sollecitazioni: N=-203.60 T_z=6033.01 M_y=-2477.86 T_y=29.33 M_z=-3.04 M_x=-7.35
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.11 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/9808)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/17181)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.02 (L/7257)

Asta n. 2049 (243 -2254) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=366.22 T_z=2756.63 M_y=4481.96 T_y=-27.61 M_z=15.34 M_x=3.68

Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=126.33 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.19 $\sigma_{m,d}$=17.71 Sfr.=0.06

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=366.22 T_z=2756.63 M_y=4481.96 T_y=-27.61 M_z=15.34 M_x=3.68
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.19 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=366.22 T_z=2756.63 M_y=4481.96 T_y=-27.61 M_z=15.34 M_x=3.68
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=366.22 T_z=2756.63 M_y=4481.96 T_y=-27.61 M_z=15.34 M_x=3.68
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.19 $\sigma_{m,d}$=17.71 Sfr.=0.06

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=366.22 T_z=2756.63 M_y=4481.96 T_y=-27.61 M_z=15.34 M_x=3.68
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=3.02 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=366.22 T_z=2756.63 M_y=4481.96 T_y=-27.61 M_z=15.34 M_x=3.68
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=3.02 Sfr.=0.07

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=366.22 T_z=2756.63 M_y=4481.96 T_y=-27.61 M_z=15.34 M_x=3.68
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-17.71 Sfr.=0.06

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 50 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=469.67 T_z=9444.71 M_y=15453.70 T_y=4.78 M_z=-46.29 M_x=1.65
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=126.33 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.24 $\sigma_{m,d}$=60.97 Sfr.=0.41

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 62 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=1374.25 T_z=3880.45 M_y=6114.20 T_y=-206.97 M_z=204.12 M_x=23.47
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.72 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 62 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=1374.25 T_z=3880.45 M_y=6114.20 T_y=-206.97 M_z=204.12 M_x=23.47
Resistenze: K_{mod}=0.90
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 50 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=469.67 T_z=9444.71 M_y=15453.70 T_y=4.78 M_z=-46.29 M_x=1.65
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.24 $\sigma_{m,d}$=60.97 Sfr.=0.41

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 50 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=469.67 T_z=9444.71 M_y=15453.70 T_y=4.78 M_z=-46.29 M_x=1.65
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=10.33 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.23

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=469.67 T_z=9444.71 M_y=15453.70 T_y=4.78 M_z=-46.29 M_x=1.65
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=10.33 Sfr.=0.48

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=469.67 T_z=9444.71 M_y=15453.70 T_y=4.78 M_z=-46.29 M_x=1.65
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-60.97 Sfr.=0.41

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.03 (L/3568)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.02 (L/6205)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.04 (L/2662)

Asta n. 2049 (-2280 243) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU I Xl=1.30

Sollecitazioni: N=601.54 T_z=-1538.30 M_y=2801.43 T_y=-16.01 M_z=-21.90 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=150.00 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.34 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.31 $\sigma_{m,d}$=11.23 Sfr.=0.04

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=617.41 T_z=-1424.42 M_y=872.80 T_y=-16.01 M_z=-1.05 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.32 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.30
Sollecitazioni: N=601.54 T_z=-1538.30 M_y=2801.43 T_y=-16.01 M_z=-21.90 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.31 $\sigma_{m,d}$=11.23 Sfr.=0.04

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=1.30
Sollecitazioni: N=601.54 T_z=-1538.30 M_y=2801.43 T_y=-16.01 M_z=-21.90 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=1.68 Sfr.=0.04

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.30
Sollecitazioni: N=601.54 T_z=-1538.30 M_y=2801.43 T_y=-16.01 M_z=-21.90 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-11.23 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 13 SLU Xl=1.30
Sollecitazioni: N=1340.38 T_z=-4621.87 M_y=8504.18 T_y=-52.30 M_z=-66.83 M_x=2.88
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,t}$=105.93
L=150.00 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.34 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.70 $\sigma_{m,d}$=34.09 Sfr.=0.26

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 63 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=1597.89 T_z=-3875.16 M_y=2413.32 T_y=-120.73 M_z=7.43 M_x=2.38
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.83 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=894.31 T_z=-1319.70 M_y=670.51 T_y=114.38 M_z=86.31 M_x=10.51
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 13 SLU Xl=1.30
Sollecitazioni: N=1340.38 T_z=-4621.87 M_y=8504.18 T_y=-52.30 M_z=-66.83 M_x=2.88
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=105.93 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.70 $\sigma_{m,d}$=34.09 Sfr.=0.26

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 50 SLU Xl=1.30
Sollecitazioni: N=1103.28 T_z=-5220.58 M_y=9453.59 T_y=16.13 M_z=16.13 M_x=3.37
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=5.71 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.07

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=1.30
Sollecitazioni: N=1103.28 T_z=-5220.58 M_y=9453.59 T_y=16.13 M_z=16.13 M_x=3.37
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=5.71 Sfr.=0.26

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 13 SLU Xl=1.30
Sollecitazioni: N=1340.38 T_z=-4621.87 M_y=8504.18 T_y=-52.30 M_z=-66.83 M_x=2.88
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-34.09 Sfr.=0.26

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/10149)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/17845)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.02 (L/7552)

Asta n. 2049 (-2299 -2280) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU I Xl=1.56
Sollecitazioni: N=714.03 T_z=-731.42 M_y=872.43 T_y=1.07 M_z=-1.05 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=156.23 $\lambda_{rel,y}$=0.11 $\lambda_{rel,z}$=0.36 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.37 $\sigma_{m,d}$=3.42 Sfr.=0.01

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=733.08 T_z=-594.76 M_y=-163.50 T_y=1.07 M_z=-2.73 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.38 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.56
  Sollecitazioni: N=714.03 T_z=-731.42 M_y=872.43 T_y=1.07 M_z=-1.05 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.37 $\sigma_{m,d}$=3.42 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=1.56
  Sollecitazioni: N=714.03 T_z=-731.42 M_y=872.43 T_y=1.07 M_z=-1.05 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=0.80 Sfr.=0.02

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.56
  Sollecitazioni: N=714.03 T_z=-731.42 M_y=872.43 T_y=1.07 M_z=-1.05 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-3.42 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 13 SLU Xl=1.56
  Sollecitazioni: N=1686.74 T_z=-2137.61 M_y=2581.75 T_y=5.84 M_z=1.26 M_x=2.88
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,t}$=105.93
  L=156.23 $\lambda_{rel,y}$=0.11 $\lambda_{rel,z}$=0.36 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.88 $\sigma_{m,d}$=10.10 Sfr.=0.08

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 63 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=1948.37 T_z=-1766.18 M_y=-485.92 T_y=18.31 M_z=-21.17 M_x=2.38
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.01 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=1037.22 T_z=-705.95 M_y=-216.06 T_y=-44.43 M_z=94.74 M_x=10.51
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 13 SLU Xl=1.56
  Sollecitazioni: N=1686.74 T_z=-2137.61 M_y=2581.75 T_y=5.84 M_z=1.26 M_x=2.88
  Resistenze: K_{mod}=0.80 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=105.93 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.88 $\sigma_{m,d}$=10.10 Sfr.=0.08

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 13 SLU Xl=1.56
  Sollecitazioni: N=1686.74 T_z=-2137.61 M_y=2581.75 T_y=5.84 M_z=1.26 M_x=2.88
  Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=2.34 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 13 SLU Xl=1.56
  Sollecitazioni: N=1686.74 T_z=-2137.61 M_y=2581.75 T_y=5.84 M_z=1.26 M_x=2.88
  Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=19.31
  Tensioni: τ_d=2.34 Sfr.=0.12

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 13 SLU Xl=1.56
  Sollecitazioni: N=1686.74 T_z=-2137.61 M_y=2581.75 T_y=5.84 M_z=1.26 M_x=2.88
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-10.10 Sfr.=0.08

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/48900)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.00 (L/84008)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/37230)

Asta n. 2049 (-2305 -2299) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU I Xl=1.56
  Sollecitazioni: N=829.37 T_z=95.89 M_y=-162.80 T_y=-6.47 M_z=-2.73 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
  L=156.26 $\lambda_{rel,y}$=0.11 $\lambda_{rel,z}$=0.36 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.43 $\sigma_{m,d}$=0.67 Sfr.=0.00

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=848.42 T_z=232.58 M_y=93.84 T_y=-6.47 M_z=7.39 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.44 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.56
  Sollecitazioni: N=829.37 T_z=95.89 M_y=-162.80 T_y=-6.47 M_z=-2.73 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.43 $\sigma_{m,d}$=0.67 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=848.42 T_z=232.58 M_y=93.84 T_y=-6.47 M_z=7.39 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75

Tensioni: τ_d=0.25 Sfr.=0.01

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.56
Sollecitazioni: N=829.37 T_z=95.89 M_y=-162.80 T_y=-6.47 M_z=-2.73 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=0.67 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 13 SLU Xl=1.56
Sollecitazioni: N=2041.31 T_z=405.84 M_y=-617.43 T_y=-16.63 M_z=-7.87 M_x=2.88
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,t}$=105.93
L=156.26 $\lambda_{rel,y}$=0.11 $\lambda_{rel,z}$=0.36 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.06 $\sigma_{m,d}$=2.51 Sfr.=0.03

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 13 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=2066.08 T_z=583.53 M_y=155.57 T_y=-16.63 M_z=18.11 M_x=2.88
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=105.93
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.08 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=1184.35 T_z=114.91 M_y=-73.04 T_y=-111.65 M_z=99.62 M_x=10.51
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 13 SLU Xl=1.56
Sollecitazioni: N=2041.31 T_z=405.84 M_y=-617.43 T_y=-16.63 M_z=-7.87 M_x=2.88
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=105.93 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.06 $\sigma_{m,d}$=2.51 Sfr.=0.03

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 49 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=1266.69 T_z=813.76 M_y=475.48 T_y=8.18 M_z=3.43 M_x=2.93
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=0.89 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 49 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=1266.69 T_z=813.76 M_y=475.48 T_y=8.18 M_z=3.43 M_x=2.93
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=0.89 Sfr.=0.04

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.56
Sollecitazioni: N=1818.74 T_z=623.34 M_y=-750.45 T_y=-4.03 M_z=5.39 M_x=3.37
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=3.00 Sfr.=0.02

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 42 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/119165)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 42 (teorica) $f_{Z,G}$=0.00 (L/163852)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 42 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/99304)

Asta n. 2049 (309 -2305) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=976.32 T_z=1166.75 M_y=1684.57 T_y=-10.50 M_z=22.51 M_x=1.01
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=163.95 $\lambda_{rel,y}$=0.11 $\lambda_{rel,z}$=0.38 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.51 $\sigma_{m,d}$=6.87 Sfr.=0.03

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=976.32 T_z=1166.75 M_y=1684.57 T_y=-10.50 M_z=22.51 M_x=1.01
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.51 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=976.32 T_z=1166.75 M_y=1684.57 T_y=-10.50 M_z=22.51 M_x=1.01
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=976.32 T_z=1166.75 M_y=1684.57 T_y=-10.50 M_z=22.51 M_x=1.01
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.51 $\sigma_{m,d}$=6.87 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=976.32 T_z=1166.75 M_y=1684.57 T_y=-10.50 M_z=22.51 M_x=1.01
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=1.28 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=976.32 T_z=1166.75 M_y=1684.57 T_y=-10.50 M_z=22.51 M_x=1.01

Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=1.28 Sfr.=0.03

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=976.32 T_z=1166.75 M_y=1684.57 T_y=-10.50 M_z=22.51 M_x=1.01
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-6.87 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 50 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=2256.69 T_z=4025.05 M_y=6045.17 T_y=75.89 M_z=-97.71 M_x=3.39
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=163.95 $\lambda_{rel,y}$=0.11 $\lambda_{rel,z}$=0.38 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.18 $\sigma_{m,d}$=24.89 Sfr.=0.17

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 13 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=2447.93 T_z=3370.17 M_y=4894.60 T_y=-12.69 M_z=36.40 M_x=2.91
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=105.93
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.27 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.20
Sollecitazioni: N=1352.72 T_z=1042.24 M_y=1342.10 T_y=-266.15 M_z=404.97 M_x=10.41
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 50 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=2256.69 T_z=4025.05 M_y=6045.17 T_y=75.89 M_z=-97.71 M_x=3.39
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.18 $\sigma_{m,d}$=24.89 Sfr.=0.17

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 50 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=2256.69 T_z=4025.05 M_y=6045.17 T_y=75.89 M_z=-97.71 M_x=3.39
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=4.40 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.04

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=2256.69 T_z=4025.05 M_y=6045.17 T_y=75.89 M_z=-97.71 M_x=3.39
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=4.40 Sfr.=0.20

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=2256.69 T_z=4025.05 M_y=6045.17 T_y=75.89 M_z=-97.71 M_x=3.39
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-24.89 Sfr.=0.16

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.02 (L/9009)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/15305)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.02 (L/6792)

Asta n. 2049 (-2314 309) Trave 24x100 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=0.98
Sollecitazioni: N=-1657.61 T_z=-1791.91 M_y=2988.42 T_y=-19.66 M_z=-35.16 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=117.72 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-7.84 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
Sollecitazioni: N=-1657.61
[Lin.] $M_{y,sx}$=-1286.20 $M_{y,dx}$=-2988.42 $M_{y,eq}$=2307.53
[Lin.] $M_{z,sx}$=15.91 $M_{z,dx}$=-35.16 $M_{z,eq}$=-27.46
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=117.72 $\lambda_{rel,y}$=0.06 $\lambda_{rel,z}$=0.27 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.69 $\sigma_{m,d}$=-6.05 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.98
Sollecitazioni: N=-1657.61 T_z=-1791.91 M_y=2988.42 T_y=-19.66 M_z=-35.16 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=1.57 Sfr.=0.04

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.98
Sollecitazioni: N=-1657.61 T_z=-1791.91 M_y=2988.42 T_y=-19.66 M_z=-35.16 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.69 $\sigma_{m,d}$=-7.84 Sfr.=0.03

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.98
Sollecitazioni: N=-1657.61 T_z=-1791.91 M_y=2988.42 T_y=-19.66 M_z=-35.16 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70

Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-7.84 Sfr.=0.03

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=0.98
Sollecitazioni: N=-1657.61 T_z=-1791.91 M_y=2988.42 T_y=-19.66 M_z=-35.16 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.69 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 50 SLU Xl=0.98
Sollecitazioni: N=-3310.33 T_z=-5490.09 M_y=9239.16 T_y=80.35 M_z=90.55 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=117.72 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-24.04 Sfr.=0.16

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 13 SLU
Sollecitazioni: N=-3609.33
[Lin.] $M_{y,sx}$=-3561.49 $M_{y,dx}$=-8194.49 $M_{y,eq}$=6341.29
[Lin.] $M_{z,sx}$=43.18 $M_{z,dx}$=-61.08 $M_{z,eq}$=-53.92
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=117.72 $\lambda_{rel,y}$=0.06 $\lambda_{rel,z}$=0.27 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.50 $\sigma_{m,d}$=-16.41 Sfr.=0.13

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-860.59 T_z=-1663.44 M_y=1099.04 T_y=606.61 M_z=868.48 M_x=-10.09
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 13 SLU Xl=0.98
Sollecitazioni: N=-3609.33 T_z=-4801.01 M_y=8194.49 T_y=-18.28 M_z=-61.08 M_x=-1.04
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=4.20 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=0.98
Sollecitazioni: N=-3310.33 T_z=-5490.09 M_y=9239.16 T_y=80.35 M_z=90.55 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=4.80 Sfr.=0.22

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 50 SLU Xl=0.98
Sollecitazioni: N=-3310.33 T_z=-5490.09 M_y=9239.16 T_y=80.35 M_z=90.55 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.38 $\sigma_{m,d}$=-24.04 Sfr.=0.16

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=0.98
Sollecitazioni: N=-3310.33 T_z=-5490.09 M_y=9239.16 T_y=80.35 M_z=90.55 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-24.04 Sfr.=0.16

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 13 SLU Xl=0.98
Sollecitazioni: N=-3609.33 T_z=-4801.01 M_y=8194.49 T_y=-18.28 M_z=-61.08 M_x=-1.04
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.50 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/14461)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.00 (L/27750)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/10557)

Asta n. 2049 (-2322 -2314) Trave 24x100 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 75 SLU I Xl=0.08
Sollecitazioni: N=-1581.92 T_z=-1285.28 M_y=-294.80 T_y=-14.15 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=125.41 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=0.74 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=1.25
Sollecitazioni: N=-1599.77 T_z=-1413.26 M_y=1284.46 T_y=-14.15 M_z=-15.91 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=125.41 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-3.38 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
Sollecitazioni: N=-1599.77
[Par.] $M_{y,sx}$=401.88 $M_{y,dx}$=-1284.46 $M_{y,eq}$=1096.12
[Lin.] $M_{z,sx}$=-1.84 $M_{z,dx}$=-15.91 $M_{z,eq}$=-8.81
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=125.41 $\lambda_{rel,y}$=0.07 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.67 $\sigma_{m,d}$=-2.83 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=-1599.77 T_z=-1413.26 M_y=1284.46 T_y=-14.15 M_z=-15.91 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=1.24 Sfr.=0.03

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=-1599.77 T_z=-1413.26 M_y=1284.46 T_y=-14.15 M_z=-15.91 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.67 $\sigma_{m,d}$=-3.38 Sfr.=0.01

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=-1599.77 T_z=-1413.26 M_y=1284.46 T_y=-14.15 M_z=-15.91 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-3.38 Sfr.=0.01

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=-1599.77 T_z=-1413.26 M_y=1284.46 T_y=-14.15 M_z=-15.91 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.67 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 24 SLU Xl=1.00
  Sollecitazioni: N=-3463.91 T_z=-3722.99 M_y=2620.35 T_y=20.11 M_z=0.00 M_x=-1.33
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=125.41 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-6.55 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 13 SLU Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=-3450.70 T_z=-3758.10 M_y=3556.16 T_y=-34.22 M_z=-43.18 M_x=-1.14
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=125.41 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-9.34 Sfr.=0.07

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 13 SLU
  Sollecitazioni: N=-3450.70
  [Par.] $M_{y,sx}$=1044.95 $M_{y,dx}$=-3556.16 $M_{y,eq}$=2990.72
  [Lin.] $M_{z,sx}$=0.27 $M_{z,dx}$=-43.18 $M_{z,eq}$=-26.02
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=125.41 $\lambda_{rel,y}$=0.07 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.44 $\sigma_{m,d}$=-7.75 Sfr.=0.07

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-814.07 T_z=-1300.25 M_y=-561.10 T_y=-638.23 M_z=129.30 M_x=-11.71
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 13 SLU Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=-3450.70 T_z=-3758.10 M_y=3556.16 T_y=-34.22 M_z=-43.18 M_x=-1.14
  Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=3.29 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.03

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=-3150.16 T_z=-4290.05 M_y=3925.05 T_y=11.86 M_z=11.87 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=3.75 Sfr.=0.17

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 13 SLU Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=-3450.70 T_z=-3758.10 M_y=3556.16 T_y=-34.22 M_z=-43.18 M_x=-1.14
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.44 $\sigma_{m,d}$=-9.34 Sfr.=0.07

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 13 SLU Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=-3450.70 T_z=-3758.10 M_y=3556.16 T_y=-34.22 M_z=-43.18 M_x=-1.14
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-9.34 Sfr.=0.07

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 13 SLU Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=-3450.70 T_z=-3758.10 M_y=3556.16 T_y=-34.22 M_z=-43.18 M_x=-1.14
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.44 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.00 (L/25288)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/46963)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/18327)

Asta n. 2049 (-2330 -2322) Trave 24x100 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=0.00

Sollecitazioni: N=-1522.07 T_z=-855.80 M_y=-1562.71 T_y=0.00 M_z=2.15 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=125.41 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=3.93 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
Sollecitazioni: N=-1541.19
[Lin.] $M_{y,sx}$=1562.71 $M_{y,dx}$=403.50 $M_{y,eq}$=-1099.03
[Lin.] $M_{z,sx}$=-2.15 $M_{z,dx}$=1.84 $M_{z,eq}$=2.02
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=125.41 $\lambda_{rel,y}$=0.07 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.64 $\sigma_{m,d}$=2.77 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=1.25
Sollecitazioni: N=-1541.19 T_z=-992.92 M_y=-403.50 T_y=0.00 M_z=1.84 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=0.87 Sfr.=0.02

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1522.07 T_z=-855.80 M_y=-1562.71 T_y=0.00 M_z=2.15 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.63 $\sigma_{m,d}$=-3.93 Sfr.=0.01

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1522.07 T_z=-855.80 M_y=-1562.71 T_y=0.00 M_z=2.15 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=3.93 Sfr.=0.01

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=1.25
Sollecitazioni: N=-1541.19 T_z=-992.92 M_y=-403.50 T_y=0.00 M_z=1.84 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.64 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 13 SLU Xl=0.75
Sollecitazioni: N=-3284.91 T_z=-2568.43 M_y=-2356.25 T_y=-2.31 M_z=0.00 M_x=-1.14
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=125.41 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=5.89 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-2969.47 T_z=-2832.10 M_y=-5012.54 T_y=0.00 M_z=-3.25 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=125.41 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=12.57 Sfr.=0.08

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 50 SLU
Sollecitazioni: N=-2994.32
[Lin.] $M_{y,sx}$=5012.54 $M_{y,dx}$=1349.12 $M_{y,eq}$=-3547.18
[Lin.] $M_{z,sx}$=3.25 $M_{z,dx}$=-3.00 $M_{z,eq}$=-3.15
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=125.41 $\lambda_{rel,y}$=0.07 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.25 $\sigma_{m,d}$=8.90 Sfr.=0.07

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-770.96 T_z=-881.85 M_y=-1691.30 T_y=-487.03 M_z=516.21 M_x=-11.70
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 13 SLU Xl=1.25
Sollecitazioni: N=-3294.85 T_z=-2639.74 M_y=-1049.97 T_y=-2.31 M_z=0.00 M_x=-1.14
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=2.31 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=1.25
Sollecitazioni: N=-2994.32 T_z=-3010.36 M_y=-1349.12 T_y=0.00 M_z=-3.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=2.63 Sfr.=0.12

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-2969.47 T_z=-2832.10 M_y=-5012.54 T_y=0.00 M_z=-3.25 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.24 $\sigma_{m,d}$=-12.57 Sfr.=0.08

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-2969.47 T_z=-2832.10 M_y=-5012.54 T_y=0.00 M_z=-3.25 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=12.57 Sfr.=0.08

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 13 SLU Xl=1.25

Sollecitazioni: N=-3294.85 T_z=-2639.74 M_y=-1049.97 T_y=-2.31 M_z=0.00 M_x=-1.14
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.37 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/21916)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/40774)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/16085)

Asta n. 2049 (-2338 -2330) Trave 24x100 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1463.47 T_z=-435.51 M_y=-2196.16 T_y=1.29 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=125.41 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=5.49 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=0.45
Sollecitazioni: N=-1470.29 T_z=-484.48 M_y=-1990.14 T_y=1.29 M_z=1.11 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=125.41 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=4.99 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
Sollecitazioni: N=-1482.58
[Lin.] $M_{y,sx}$=2196.16 $M_{y,dx}$=1564.02 $M_{y,eq}$=-1943.31
[Lin.] $M_{z,sx}$=-0.53 $M_{z,dx}$=2.15 $M_{z,eq}$=1.50
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=125.41 $\lambda_{rel,y}$=0.07 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.62 $\sigma_{m,d}$=4.87 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=1.25
Sollecitazioni: N=-1482.58 T_z=-572.63 M_y=-1564.02 T_y=1.29 M_z=2.15 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=0.50 Sfr.=0.01

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1463.47 T_z=-435.51 M_y=-2196.16 T_y=1.29 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.61 $\sigma_{m,d}$=-5.49 Sfr.=0.02

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1463.47 T_z=-435.51 M_y=-2196.16 T_y=1.29 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=5.49 Sfr.=0.02

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=1.25
Sollecitazioni: N=-1482.58 T_z=-572.63 M_y=-1564.02 T_y=1.29 M_z=2.15 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.62 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 13 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-3114.06 T_z=-1343.22 M_y=-6048.87 T_y=1.82 M_z=0.00 M_x=-1.14
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=125.41 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=15.12 Sfr.=0.11

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-2813.53 T_z=-1552.51 M_y=-7075.99 T_y=-1.59 M_z=-1.26 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=125.41 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=17.70 Sfr.=0.12

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 50 SLU
Sollecitazioni: N=-2838.38
[Lin.] $M_{y,sx}$=7075.99 $M_{y,dx}$=5017.26 $M_{y,eq}$=-6252.50
[Lin.] $M_{z,sx}$=1.26 $M_{z,dx}$=-3.25 $M_{z,eq}$=-2.45
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=125.41 $\lambda_{rel,y}$=0.07 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.18 $\sigma_{m,d}$=15.66 Sfr.=0.11

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-727.57 T_z=-463.83 M_y=-2291.52 T_y=289.05 M_z=868.88 M_x=-11.70
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 13 SLU Xl=1.25
Sollecitazioni: N=-3138.91 T_z=-1521.48 M_y=-4252.60 T_y=1.82 M_z=2.63 M_x=-1.14

Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=1.33 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=1.25
Sollecitazioni: N=-2838.38 T_z=-1730.77 M_y=-5017.26 T_y=-1.59 M_z=-3.25 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=1.51 Sfr.=0.07

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-2813.53 T_z=-1552.51 M_y=-7075.99 T_y=-1.59 M_z=-1.26 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.17 $\sigma_{m,d}$=-17.70 Sfr.=0.12

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-2813.53 T_z=-1552.51 M_y=-7075.99 T_y=-1.59 M_z=-1.26 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=17.70 Sfr.=0.12

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 13 SLU Xl=1.25
Sollecitazioni: N=-3138.91 T_z=-1521.48 M_y=-4252.60 T_y=1.82 M_z=2.63 M_x=-1.14
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.31 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/23481)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/43114)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/17302)

Asta n. 2049 (-2346 -2338) Trave 24x100 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1404.87 T_z=-15.18 M_y=-2301.80 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=125.41 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=5.75 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
Sollecitazioni: N=-1423.99
[Lin.] $M_{y,sx}$=2301.80 $M_{y,dx}$=2196.79 $M_{y,eq}$=-2259.80
[Lin.] $M_{z,sx}$=-0.48 $M_{z,dx}$=0.53 $M_{z,eq}$=0.51
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=125.41 $\lambda_{rel,y}$=0.07 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.59 $\sigma_{m,d}$=5.65 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=1.25
Sollecitazioni: N=-1423.99 T_z=-152.30 M_y=-2196.79 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=0.13 Sfr.=0.00

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1404.87 T_z=-15.18 M_y=-2301.80 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.59 $\sigma_{m,d}$=-5.75 Sfr.=0.02

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1404.87 T_z=-15.18 M_y=-2301.80 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=5.75 Sfr.=0.02

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=1.25
Sollecitazioni: N=-1423.99 T_z=-152.30 M_y=-2196.79 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.59 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 50 SLU Xl=0.63
Sollecitazioni: N=-2670.06 T_z=-361.96 M_y=-7333.09 T_y=-3.25 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=125.41 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=18.33 Sfr.=0.12

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-2657.63 T_z=-272.83 M_y=-7532.11 T_y=-3.25 M_z=2.82 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=125.41 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=18.86 Sfr.=0.13

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 50 SLU
Sollecitazioni: N=-2682.49

[Lin.] $M_{y,sx}$=7532.11 $M_{y,dx}$=7078.19 $M_{y,eq}$=-7350.54
[Lin.] $M_{z,sx}$=-2.82 $M_{z,dx}$=-1.26 $M_{z,eq}$=1.19
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=125.41 $\lambda_{rel,y}$=0.07 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.12 $\sigma_{m,d}$=18.39 Sfr.=0.13

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-683.87 T_z=-46.00 M_y=-2362.48 T_y=61.86 M_z=917.28 M_x=-11.70
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 13 SLU Xl=1.25
Sollecitazioni: N=-2983.02 T_z=-403.13 M_y=-6050.73 T_y=-1.06 M_z=0.00 M_x=-1.14
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=0.35 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 13 SLU Xl=1.25
Sollecitazioni: N=-2983.02 T_z=-403.13 M_y=-6050.73 T_y=-1.06 M_z=0.00 M_x=-1.14
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=19.31
Tensioni: τ_d=0.35 Sfr.=0.02

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-2657.63 T_z=-272.83 M_y=-7532.11 T_y=-3.25 M_z=2.82 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.11 $\sigma_{m,d}$=-18.86 Sfr.=0.13

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-2657.63 T_z=-272.83 M_y=-7532.11 T_y=-3.25 M_z=2.82 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=18.86 Sfr.=0.13

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 13 SLU Xl=1.25
Sollecitazioni: N=-2983.02 T_z=-403.13 M_y=-6050.73 T_y=-1.06 M_z=0.00 M_x=-1.14
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.24 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/27113)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/48703)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/19848)

Asta n. 2049 (-2354 -2346) Trave 24x100 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 75 SLU I Xl=1.25
Sollecitazioni: N=-1365.39 T_z=268.01 M_y=-2301.63 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=125.41 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=5.75 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=0.42
Sollecitazioni: N=-1352.65 T_z=359.43 M_y=-2039.34 T_y=0.00 M_z=1.04 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=125.41 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=5.11 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
Sollecitazioni: N=-1365.39
[Lin.] $M_{y,sx}$=1879.54 $M_{y,dx}$=2301.63 $M_{y,eq}$=-2132.79
[Lin.] $M_{z,sx}$=-1.32 $M_{z,dx}$=0.48 $M_{z,eq}$=0.98
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=125.41 $\lambda_{rel,y}$=0.07 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.57 $\sigma_{m,d}$=5.34 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1346.28 T_z=405.14 M_y=-1879.54 T_y=0.00 M_z=1.32 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=0.35 Sfr.=0.01

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.25
Sollecitazioni: N=-1365.39 T_z=268.01 M_y=-2301.63 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.57 $\sigma_{m,d}$=-5.75 Sfr.=0.02

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.25
Sollecitazioni: N=-1365.39 T_z=268.01 M_y=-2301.63 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=5.75 Sfr.=0.02

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=-1365.39 T_z=268.01 M_y=-2301.63 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.57 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 63 SLU Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=-3128.05 T_z=601.79 M_y=-5356.40 T_y=2.52 M_z=0.00 M_x=-1.33
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=125.41 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=13.39 Sfr.=0.09

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 50 SLU Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=-2526.58 T_z=828.55 M_y=-7531.36 T_y=-7.94 M_z=2.82 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=125.41 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=18.86 Sfr.=0.13

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 50 SLU
  Sollecitazioni: N=-2526.58
  [Lin.] $M_{y,sx}$=6380.52 $M_{y,dx}$=7531.36 $M_{y,eq}$=-7071.02
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-12.78 $M_{z,dx}$=2.82 $M_{z,eq}$=8.79
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=125.41 $\lambda_{rel,y}$=0.07 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.05 $\sigma_{m,d}$=17.77 Sfr.=0.13

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-639.78 T_z=438.64 M_y=-1911.39 T_y=-222.64 M_z=652.74 M_x=-11.70
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 13 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-2802.26 T_z=893.44 M_y=-5435.22 T_y=-2.77 M_z=5.14 M_x=-1.14
  Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=0.78 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-2501.73 T_z=1006.81 M_y=-6380.52 T_y=-7.94 M_z=12.78 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=0.88 Sfr.=0.04

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 50 SLU Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=-2526.58 T_z=828.55 M_y=-7531.36 T_y=-7.94 M_z=2.82 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.05 $\sigma_{m,d}$=-18.86 Sfr.=0.13

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=-2526.58 T_z=828.55 M_y=-7531.36 T_y=-7.94 M_z=2.82 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=18.86 Sfr.=0.13

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 13 SLU Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=-2827.11 T_z=715.18 M_y=-6443.88 T_y=-2.77 M_z=1.67 M_x=-1.14
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.18 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/41745)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.00 (L/71080)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/31309)

Asta n. 2049 (-2362 -2354) Trave 24x100 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=-1306.80 T_z=688.33 M_y=-1878.48 T_y=-1.74 M_z=1.32 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=125.41 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=4.71 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
  Sollecitazioni: N=-1306.80
  [Lin.] $M_{y,sx}$=929.28 $M_{y,dx}$=1878.48 $M_{y,eq}$=-1498.80
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-3.51 $M_{z,dx}$=1.32 $M_{z,eq}$=2.63
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=125.41 $\lambda_{rel,y}$=0.07 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.54 $\sigma_{m,d}$=3.77 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-1287.68 T_z=825.45 M_y=-929.28 T_y=-1.74 M_z=3.51 M_x=0.00

Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=0.72 Sfr.=0.02

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.25
Sollecitazioni: N=-1306.80 T_z=688.33 M_y=-1878.48 T_y=-1.74 M_z=1.32 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.54 $\sigma_{m,d}$=-4.71 Sfr.=0.02

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.25
Sollecitazioni: N=-1306.80 T_z=688.33 M_y=-1878.48 T_y=-1.74 M_z=1.32 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=4.71 Sfr.=0.02

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=1.25
Sollecitazioni: N=-1306.80 T_z=688.33 M_y=-1878.48 T_y=-1.74 M_z=1.32 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.54 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 24 SLU Xl=0.33
Sollecitazioni: N=-2671.17 T_z=1963.67 M_y=-3687.14 T_y=-27.80 M_z=0.00 M_x=-1.33
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=125.41 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=9.22 Sfr.=0.06

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 50 SLU Xl=1.25
Sollecitazioni: N=-2370.68 T_z=2108.20 M_y=-6376.65 T_y=-7.93 M_z=12.78 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=125.41 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=16.07 Sfr.=0.11

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 50 SLU
Sollecitazioni: N=-2370.68
[Lin.] $M_{y,sx}$=3621.02 $M_{y,dx}$=6376.65 $M_{y,eq}$=-5274.40
[Lin.] $M_{z,sx}$=-22.72 $M_{z,dx}$=12.78 $M_{z,eq}$=18.74
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=125.41 $\lambda_{rel,y}$=0.07 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.99 $\sigma_{m,d}$=13.38 Sfr.=0.10

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-595.24 T_z=861.79 M_y=-971.91 T_y=-443.33 M_z=153.12 M_x=-11.70
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 13 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-2646.36 T_z=2011.75 M_y=-3020.83 T_y=-5.28 M_z=11.76 M_x=-1.14
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=1.76 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-2345.83 T_z=2286.46 M_y=-3621.02 T_y=-7.93 M_z=22.72 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=2.00 Sfr.=0.09

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 50 SLU Xl=1.25
Sollecitazioni: N=-2370.68 T_z=2108.20 M_y=-6376.65 T_y=-7.93 M_z=12.78 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.99 $\sigma_{m,d}$=-16.07 Sfr.=0.11

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.25
Sollecitazioni: N=-2370.68 T_z=2108.20 M_y=-6376.65 T_y=-7.93 M_z=12.78 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=16.07 Sfr.=0.11

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 13 SLU Xl=1.25
Sollecitazioni: N=-2671.21 T_z=1833.49 M_y=-5431.96 T_y=-5.28 M_z=5.14 M_x=-1.14
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.11 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/64146)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/114347)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/46964)

Asta n. 2049 (-2370 -2362) Trave 24x100 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=1.25
Sollecitazioni: N=-1248.20 T_z=1108.64 M_y=-927.56 T_y=-4.51 M_z=3.51 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70

Ltors=125.41 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=2.36 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
Sollecitazioni: N=-1248.20
[Par.] $M_{y,sx}$=-548.73 $M_{y,dx}$=927.56 $M_{y,eq}$=-927.56
[Lin.] $M_{z,sx}$=-9.17 $M_{z,dx}$=3.51 $M_{z,eq}$=6.90
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=125.41 $\lambda_{rel,y}$=0.07 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.52 $\sigma_{m,d}$=2.39 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1229.08 T_z=1245.76 M_y=548.73 T_y=-4.51 M_z=9.17 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=1.09 Sfr.=0.02

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.25
Sollecitazioni: N=-1248.20 T_z=1108.64 M_y=-927.56 T_y=-4.51 M_z=3.51 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.52 $\sigma_{m,d}$=-2.36 Sfr.=0.01

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.25
Sollecitazioni: N=-1248.20 T_z=1108.64 M_y=-927.56 T_y=-4.51 M_z=3.51 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=2.36 Sfr.=0.01

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=1.25
Sollecitazioni: N=-1248.20 T_z=1108.64 M_y=-927.56 T_y=-4.51 M_z=3.51 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.52 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 63 SLU Xl=1.25
Sollecitazioni: N=-2816.24 T_z=2515.75 M_y=-2416.45 T_y=-55.19 M_z=0.00 M_x=-1.33
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=125.41 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=6.04 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 50 SLU Xl=1.25
Sollecitazioni: N=-2214.77 T_z=3387.84 M_y=-3614.86 T_y=34.03 M_z=22.72 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=125.41 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=9.27 Sfr.=0.06

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 13 SLU
Sollecitazioni: N=-2515.30
[Par.] $M_{y,sx}$=-797.90 $M_{y,dx}$=3015.64 $M_{y,eq}$=-2478.80
[Lin.] $M_{z,sx}$=-24.99 $M_{z,dx}$=11.76 $M_{z,eq}$=19.70
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=125.41 $\lambda_{rel,y}$=0.07 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.05 $\sigma_{m,d}$=6.40 Sfr.=0.06

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-550.16 T_z=1206.49 M_y=462.26 T_y=-630.38 M_z=697.50 M_x=-11.70
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 13 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-2490.45 T_z=3130.07 M_y=797.90 T_y=-10.55 M_z=24.99 M_x=-1.14
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=2.74 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-2189.91 T_z=3566.10 M_y=745.49 T_y=34.03 M_z=-19.95 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=3.12 Sfr.=0.14

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 50 SLU Xl=1.25
Sollecitazioni: N=-2214.77 T_z=3387.84 M_y=-3614.86 T_y=34.03 M_z=22.72 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.92 $\sigma_{m,d}$=-9.27 Sfr.=0.06

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.25
Sollecitazioni: N=-2214.77 T_z=3387.84 M_y=-3614.86 T_y=34.03 M_z=22.72 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=9.27 Sfr.=0.06

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 13 SLU Xl=1.25
Sollecitazioni: N=-2515.30 T_z=2951.81 M_y=-3015.64 T_y=-10.55 M_z=11.76 M_x=-1.14
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41

Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.05 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/32468)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/71080)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/22478)

Asta n. 2049 (278 -2370) Trave 24x100 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 75 SLU I Xl=0.42
Sollecitazioni: N=-1181.37 T_z=1627.55 M_y=1957.59 T_y=10.90 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=131.18 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-4.89 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-1178.07 T_z=1651.91 M_y=2322.78 T_y=10.90 M_z=-2.97 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=131.18 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-5.84 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
Sollecitazioni: N=-1194.58
[Lin.] $M_{y,sx}$=-2322.78 $M_{y,dx}$=-551.10 $M_{y,eq}$=1614.11
[Lin.] $M_{z,sx}$=2.97 $M_{z,dx}$=9.17 $M_{z,eq}$=4.32
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=131.18 $\lambda_{rel,y}$=0.07 $\lambda_{rel,z}$=0.30 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.50 $\sigma_{m,d}$=-4.08 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-1178.07 T_z=1651.91 M_y=2322.78 T_y=10.90 M_z=-2.97 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=1.45 Sfr.=0.03

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-1178.07 T_z=1651.91 M_y=2322.78 T_y=10.90 M_z=-2.97 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.49 $\sigma_{m,d}$=-5.84 Sfr.=0.02

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-1178.07 T_z=1651.91 M_y=2322.78 T_y=10.90 M_z=-2.97 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-5.84 Sfr.=0.02

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=1.31
Sollecitazioni: N=-1194.58 T_z=1530.09 M_y=551.10 T_y=10.90 M_z=9.17 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.50 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 14 SLU Xl=0.57
Sollecitazioni: N=-2280.85 T_z=3830.37 M_y=3641.97 T_y=29.89 M_z=0.00 M_x=-1.06
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=131.18 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-9.10 Sfr.=0.07

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 50 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-2051.84 T_z=4842.39 M_y=6057.75 T_y=175.01 M_z=-214.84 M_x=-1.02
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=131.18 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-17.38 Sfr.=0.11

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 50 SLU
Sollecitazioni: N=-2073.31
[Lin.] $M_{y,sx}$=-6057.75 $M_{y,dx}$=-753.62 $M_{y,eq}$=3936.10
[Lin.] $M_{z,sx}$=214.84 $M_{z,dx}$=-19.95 $M_{z,eq}$=-136.88
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=131.18 $\lambda_{rel,y}$=0.07 $\lambda_{rel,z}$=0.30 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.86 $\sigma_{m,d}$=-11.27 Sfr.=0.08

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-512.45 T_z=1608.16 M_y=2189.20 T_y=-658.18 M_z=1406.37 M_x=-13.36
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 50 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-2051.84 T_z=4842.39 M_y=6057.75 T_y=175.01 M_z=-214.84 M_x=-1.02
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=4.24 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.04

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-2051.84 T_z=4842.39 M_y=6057.75 T_y=175.01 M_z=-214.84 M_x=-1.02
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=4.24 Sfr.=0.20

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 50 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-2051.84 T_z=4842.39 M_y=6057.75 T_y=175.01 M_z=-214.84 M_x=-1.02
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.85 $\sigma_{m,d}$=-17.38 Sfr.=0.11

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-2051.84 T_z=4842.39 M_y=6057.75 T_y=175.01 M_z=-214.84 M_x=-1.02
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-17.38 Sfr.=0.11

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 63 SLU Xl=1.31
  Sollecitazioni: N=-2670.89 T_z=3479.60 M_y=855.85 T_y=-105.42 M_z=69.68 M_x=-1.07
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.11 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/11336)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/23121)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/8052)

Asta n. 2049 (-2378 278) Trave 24x100 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 75 SLU I Xl=0.07
  Sollecitazioni: N=-23.37 T_z=-162.71 M_y=8.14 T_y=-13.48 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=119.65 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-0.02 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=1.00
  Sollecitazioni: N=-37.99 T_z=-264.55 M_y=207.23 T_y=-13.48 M_z=-13.46 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=119.65 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-0.66 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
  Sollecitazioni: N=-37.99
  [Par.] $M_{y,sx}$=2.45 $M_{y,dx}$=-207.23 $M_{y,eq}$=155.42
  [Lin.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-13.46 $M_{z,eq}$=-8.08
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=119.65 $\lambda_{rel,y}$=0.07 $\lambda_{rel,z}$=0.27 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.02 $\sigma_{m,d}$=-0.47 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=1.00
  Sollecitazioni: N=-37.99 T_z=-264.55 M_y=207.23 T_y=-13.48 M_z=-13.46 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=0.23 Sfr.=0.01

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.00
  Sollecitazioni: N=-37.99 T_z=-264.55 M_y=207.23 T_y=-13.48 M_z=-13.46 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hz}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.02 $\sigma_{m,d}$=-0.66 Sfr.=0.00

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.00
  Sollecitazioni: N=-37.99 T_z=-264.55 M_y=207.23 T_y=-13.48 M_z=-13.46 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-0.66 Sfr.=0.00

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=1.00
  Sollecitazioni: N=-37.99 T_z=-264.55 M_y=207.23 T_y=-13.48 M_z=-13.46 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.02 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 7 SND Xl=0.27
  Sollecitazioni: N=1.19 T_z=-188.51 M_y=43.80 T_y=-343.66 M_z=-91.51 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
  L=119.65 $\lambda_{rel,y}$=0.07 $\lambda_{rel,z}$=0.27 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.00 $\sigma_{m,d}$=1.06 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 13 SLU Xl=0.07
  Sollecitazioni: N=-69.51 T_z=-484.04 M_y=25.14 T_y=-13.14 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=119.65 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00

Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-0.06 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 7 SND Xl=1.00
Sollecitazioni: N=-10.30 T_z=-268.53 M_y=211.12 T_y=-343.66 M_z=-343.15 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=119.65 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-4.10 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 49 SLU
Sollecitazioni: N=-70.48
[Par.] $M_{y,sx}$=7.27 $M_{y,dx}$=-540.00 $M_{y,eq}$=405.00
[Lin.] $M_{z,sx}$=-0.00 $M_{z,dx}$=216.00 $M_{z,eq}$=129.60
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=119.65 $\lambda_{rel,y}$=0.07 $\lambda_{rel,z}$=0.27 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.03 $\sigma_{m,d}$=-2.36 Sfr.=0.01

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=5.37 T_z=-159.41 M_y=-2.61 T_y=316.70 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 7 SND Xl=0.27
Sollecitazioni: N=1.19 T_z=-188.51 M_y=43.80 T_y=-343.66 M_z=-91.51 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.00 $\sigma_{m,d}$=1.06 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=1.00
Sollecitazioni: N=-88.53 T_z=-693.39 M_y=613.50 T_y=126.08 M_z=125.89 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=0.62 Sfr.=0.03

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 7 SND Xl=1.00
Sollecitazioni: N=-65.68 T_z=-268.53 M_y=211.12 T_y=-343.66 M_z=-343.15 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.03 $\sigma_{m,d}$=-4.10 Sfr.=0.02

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 7 SND Xl=1.00
Sollecitazioni: N=-10.30 T_z=-268.53 M_y=211.12 T_y=-343.66 M_z=-343.15 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-4.10 Sfr.=0.02

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 13 SLU Xl=1.00
Sollecitazioni: N=-88.53 T_z=-616.43 M_y=537.92 T_y=-13.14 M_z=-13.13 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.04 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 44 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/123177)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 17 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/261752)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 44 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/91044)

Asta n. 2050 (98 -2120) Trave 24x32 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 75 SLU I Xl=1.11
Sollecitazioni: N=-96.58 T_z=283.39 M_y=-177.61 T_y=2.05 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=147.11 $\lambda_{rel,m}$=0.23 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=15.23 Sfr.=0.06

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=1.47
Sollecitazioni: N=-94.84 T_z=270.92 M_y=-276.35 T_y=2.05 M_z=1.62 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=147.11 $\lambda_{rel,m}$=0.23 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=23.91 Sfr.=0.09

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
Sollecitazioni: N=-101.36
[Par.] $M_{y,sx}$=-116.83 $M_{y,dx}$=276.35 $M_{y,eq}$=-255.57
[Lin.] $M_{z,sx}$=1.11 $M_{z,dx}$=1.62 $M_{z,eq}$=0.65
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=147.11 $\lambda_{rel,y}$=0.37 $\lambda_{rel,z}$=0.57 $K_{c,y}$=0.99 $K_{c,z}$=0.96
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.32 $\sigma_{m,d}$=22.00 Sfr.=0.08

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.14
Sollecitazioni: N=-101.36 T_z=317.67 M_y=116.83 T_y=2.05 M_z=-1.11 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=2.12 Sfr.=0.05

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.47
  Sollecitazioni: N=-94.84 T_z=270.92 M_y=-276.35 T_y=2.05 M_z=1.62 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.30 $\sigma_{m,d}$=-23.91 Sfr.=0.08

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.47
  Sollecitazioni: N=-94.84 T_z=270.92 M_y=-276.35 T_y=2.05 M_z=1.62 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=23.91 Sfr.=0.08

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=-101.36 T_z=317.67 M_y=116.83 T_y=2.05 M_z=-1.11 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.32 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 7 SND Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=133.40 T_z=510.09 M_y=532.80 T_y=17.86 M_z=-8.49 M_x=-18.31
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
  L=147.11 $\lambda_{rel,y}$=0.25 $\lambda_{rel,z}$=0.34 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.17 $\sigma_{m,d}$=13.28 Sfr.=0.07

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 62 SLU Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=-348.47 T_z=616.24 M_y=511.41 T_y=6.58 M_z=0.00 M_x=-10.65
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=147.11 $\lambda_{rel,m}$=0.17 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-12.49 Sfr.=0.08

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 50 SLU Xl=1.47
  Sollecitazioni: N=-211.64 T_z=928.47 M_y=-1102.46 T_y=2.52 M_z=-1.15 M_x=4.37
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=147.11 $\lambda_{rel,m}$=0.17 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=26.95 Sfr.=0.18

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 13 SLU
  Sollecitazioni: N=-296.15
  [Par.] $M_{y,sx}$=-334.09 $M_{y,dx}$=880.59 $M_{y,eq}$=-789.54
  [Lin.] $M_{z,sx}$=2.80 $M_{z,dx}$=2.93 $M_{z,eq}$=1.17
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=147.11 $\lambda_{rel,y}$=0.25 $\lambda_{rel,z}$=0.34 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.39 $\sigma_{m,d}$=19.31 Sfr.=0.15

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=1.47
  Sollecitazioni: N=139.91 T_z=463.34 M_y=-435.26 T_y=17.86 M_z=21.46 M_x=-18.31
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.18 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 7 SND Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=133.40 T_z=125.25 M_y=-299.14 T_y=-13.77 M_z=6.27 M_x=-18.31
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.02 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 7 SND Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=133.40 T_z=510.09 M_y=532.80 T_y=17.86 M_z=-8.49 M_x=-18.31
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.17 $\sigma_{m,d}$=13.28 Sfr.=0.07

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 13 SLU Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=-296.15 T_z=939.58 M_y=334.09 T_y=4.29 M_z=-2.80 M_x=-1.27
  Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=2.57 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 13 SLU Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=-296.15 T_z=939.58 M_y=334.09 T_y=4.29 M_z=-2.80 M_x=-1.27
  Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=19.31
  Tensioni: τ_d=2.57 Sfr.=0.13

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 50 SLU Xl=1.47
  Sollecitazioni: N=-211.64 T_z=928.47 M_y=-1102.46 T_y=2.52 M_z=-1.15 M_x=4.37
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.28 $\sigma_{m,d}$=-26.95 Sfr.=0.18

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.47
  Sollecitazioni: N=-211.64 T_z=928.47 M_y=-1102.46 T_y=2.52 M_z=-1.15 M_x=4.37
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=26.95 Sfr.=0.18

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 63 SLU Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=-372.18 T_z=889.92 M_y=489.61 T_y=6.06 M_z=-1.08 M_x=-6.91
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97

Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.48 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 42 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/14442)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 42 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/18017)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 42 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/12181)

Asta n. 2050 (-2120 121) Trave 24x32 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU I Xl=1.35
Sollecitazioni: N=7.24 T_z=-461.29 M_y=316.43 T_y=-6.19 M_z=-6.74 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=155.01 $\lambda_{rel,y}$=0.38 $\lambda_{rel,z}$=0.60 $K_{c,y}$=0.99 $K_{c,z}$=0.96
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 $\sigma_{m,d}$=28.03 Sfr.=0.10

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=0.00 T_z=-413.98 M_y=-275.24 T_y=-6.19 M_z=1.62 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=155.01 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=23.82 Sfr.=0.09

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU I Xl=1.35
Sollecitazioni: N=7.24 T_z=-461.29 M_y=316.43 T_y=-6.19 M_z=-6.74 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.35
Sollecitazioni: N=7.24 T_z=-461.29 M_y=316.43 T_y=-6.19 M_z=-6.74 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 $\sigma_{m,d}$=28.03 Sfr.=0.09

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=1.35
Sollecitazioni: N=7.24 T_z=-461.29 M_y=316.43 T_y=-6.19 M_z=-6.74 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=3.07 Sfr.=0.07

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.35
Sollecitazioni: N=7.24 T_z=-461.29 M_y=316.43 T_y=-6.19 M_z=-6.74 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-28.03 Sfr.=0.09

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 50 SLU Xl=1.35
Sollecitazioni: N=118.52 T_z=-1839.29 M_y=1345.91 T_y=13.30 M_z=16.83 M_x=4.37
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=155.01 $\lambda_{rel,y}$=0.27 $\lambda_{rel,z}$=0.36 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.15 $\sigma_{m,d}$=33.41 Sfr.=0.22

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 63 SLU Xl=0.18
Sollecitazioni: N=-40.98 T_z=-1086.23 M_y=-461.10 T_y=-41.46 M_z=0.00 M_x=-6.91
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=155.01 $\lambda_{rel,m}$=0.17 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=11.26 Sfr.=0.08

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 63 SLU Xl=1.35
Sollecitazioni: N=-33.55 T_z=-1139.52 M_y=842.88 T_y=-41.46 M_z=-49.04 M_x=-6.91
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=155.01 $\lambda_{rel,m}$=0.17 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-22.17 Sfr.=0.15

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 63 SLU
Sollecitazioni: N=-42.13
[Par.] $M_{y,sx}$=656.16 $M_{y,dx}$=-842.88 $M_{y,eq}$=842.88
[Lin.] $M_{z,sx}$=-7.02 $M_{z,dx}$=-49.04 $M_{z,eq}$=-26.61
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=155.01 $\lambda_{rel,y}$=0.27 $\lambda_{rel,z}$=0.36 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.05 $\sigma_{m,d}$=-21.44 Sfr.=0.14

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 49 SLU Xl=1.35
Sollecitazioni: N=152.55 T_z=-1659.90 M_y=1194.57 T_y=34.20 M_z=42.07 M_x=8.16
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.20 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 7 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=141.03 T_z=-620.60 M_y=-434.25 T_y=-114.00 M_z=21.46 M_x=-18.31
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.02 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 50 SLU Xl=1.35

Sollecitazioni: N=118.52 T_z=-1839.29 M_y=1345.91 T_y=13.30 M_z=16.83 M_x=4.37
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.15 $\sigma_{m,d}$=33.41 Sfr.=0.22

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 50 SLU Xl=1.35
Sollecitazioni: N=118.52 T_z=-1839.29 M_y=1345.91 T_y=13.30 M_z=16.83 M_x=4.37
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=5.03 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=1.35
Sollecitazioni: N=118.52 T_z=-1839.29 M_y=1345.91 T_y=13.30 M_z=16.83 M_x=4.37
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=5.03 Sfr.=0.23

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 63 SLU Xl=1.35
Sollecitazioni: N=-33.55 T_z=-1139.52 M_y=842.88 T_y=-41.46 M_z=-49.04 M_x=-6.91
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.04 $\sigma_{m,d}$=-22.17 Sfr.=0.15

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.35
Sollecitazioni: N=118.52 T_z=-1839.29 M_y=1345.91 T_y=13.30 M_z=16.83 M_x=4.37
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-33.41 Sfr.=0.22

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 7 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-139.75 T_z=-620.60 M_y=-434.25 T_y=-114.00 M_z=21.46 M_x=-18.31
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.18 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/10198)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/15284)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.02 (L/8043)

Asta n. 2050 (121 -2143) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 75 SLU I Xl=1.17
Sollecitazioni: N=-509.25 T_z=759.46 M_y=-548.56 T_y=-36.31 M_z=0.00 M_x=2.57
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=116.86 $\lambda_{rel,m}$=0.23 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=2.14 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=1.10
Sollecitazioni: N=-510.04 T_z=765.12 M_y=-499.24 T_y=-36.31 M_z=1.57 M_x=2.57
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=116.86 $\lambda_{rel,m}$=0.23 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=1.97 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
Sollecitazioni: N=-521.08
[Par.] $M_{y,sx}$=-229.67 $M_{y,dx}$=548.56 $M_{y,eq}$=-505.85
[Lin.] $M_{z,sx}$=-34.46 $M_{z,dx}$=-0.78 $M_{z,eq}$=20.37
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=116.86 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.27 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.27 $\sigma_{m,d}$=2.24 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-521.08 T_z=844.35 M_y=229.67 T_y=-36.31 M_z=34.46 M_x=2.57
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-521.08 T_z=844.35 M_y=229.67 T_y=-36.31 M_z=34.46 M_x=2.57
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=0.92 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-521.08 T_z=844.35 M_y=229.67 T_y=-36.31 M_z=34.46 M_x=2.57
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=0.92 Sfr.=0.02

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.17
Sollecitazioni: N=-509.25 T_z=759.46 M_y=-548.56 T_y=-36.31 M_z=0.00 M_x=2.57
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.27 $\sigma_{m,d}$=-2.14 Sfr.=0.01

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.17
Sollecitazioni: N=-509.25 T_z=759.46 M_y=-548.56 T_y=-36.31 M_z=0.00 M_x=2.57

Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=2.14 Sfr.=0.01

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-521.08 T_z=844.35 M_y=229.67 T_y=-36.31 M_z=34.46 M_x=2.57
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.27 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 49 SLU Xl=1.17
Sollecitazioni: N=563.38 T_z=2303.39 M_y=-1273.99 T_y=35.26 M_z=-16.07 M_x=-18.22
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=116.86 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.27 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.29 $\sigma_{m,d}$=5.19 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 13 SLU Xl=1.17
Sollecitazioni: N=-1147.65 T_z=2448.32 M_y=-1577.49 T_y=-89.97 M_z=0.00 M_x=4.31
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=116.86 $\lambda_{rel,m}$=0.23 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=6.16 Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 50 SLU Xl=1.17
Sollecitazioni: N=-252.68 T_z=2767.27 M_y=-1633.78 T_y=-26.26 M_z=-9.95 M_x=-8.99
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=116.86 $\lambda_{rel,m}$=0.23 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=6.51 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 13 SLU
Sollecitazioni: N=-1163.03
[Par.] $M_{y,sx}$=-852.09 $M_{y,dx}$=1577.49 $M_{y,eq}$=-1577.49
[Lin.] $M_{z,sx}$=-86.37 $M_{z,dx}$=-0.94 $M_{z,eq}$=51.45
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=116.86 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.27 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.61 $\sigma_{m,d}$=6.83 Sfr.=0.05

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=1.17
Sollecitazioni: N=1328.86 T_z=936.08 M_y=-916.15 T_y=224.29 M_z=34.81 M_x=43.55
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.69 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 7 SND Xl=0.20
Sollecitazioni: N=1317.03 T_z=667.73 M_y=33.38 T_y=-296.92 M_z=319.48 M_x=43.55
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.02 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 49 SLU Xl=1.17
Sollecitazioni: N=563.38 T_z=2303.39 M_y=-1273.99 T_y=35.26 M_z=-16.07 M_x=-18.22
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.29 $\sigma_{m,d}$=5.19 Sfr.=0.04

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 50 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-268.06 T_z=2877.63 M_y=1105.34 T_y=-26.26 M_z=15.54 M_x=-8.99
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=3.15 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 13 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-1163.03 T_z=2558.68 M_y=852.09 T_y=-89.97 M_z=86.37 M_x=4.31
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=19.31
Tensioni: τ_d=2.80 Sfr.=0.15

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 13 SLU Xl=1.17
Sollecitazioni: N=-1147.65 T_z=2448.32 M_y=-1577.49 T_y=-89.97 M_z=0.00 M_x=4.31
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.60 $\sigma_{m,d}$=-6.16 Sfr.=0.05

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 13 SLU Xl=1.17
Sollecitazioni: N=-1147.65 T_z=2448.32 M_y=-1577.49 T_y=-89.97 M_z=0.00 M_x=4.31
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=6.16 Sfr.=0.05

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 62 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-2435.16 T_z=1350.57 M_y=170.80 T_y=-177.24 M_z=185.86 M_x=26.11
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.27 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/19291)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/32305)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/14801)

Asta n. 2050 (-2143 -2163) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-431.86 T_z=204.29 M_y=-557.28 T_y=-4.29 M_z=0.00 M_x=2.57
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=120.43 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=2.18 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=1.20
  Sollecitazioni: N=-417.18 T_z=98.95 M_y=-739.87 T_y=-4.29 M_z=-5.94 M_x=2.57
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=120.43 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=2.97 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
  Sollecitazioni: N=-431.86
  [Lin.] $M_{y,sx}$=557.28 $M_{y,dx}$=739.87 $M_{y,eq}$=-666.83
  [Lin.] $M_{z,sx}$=0.78 $M_{z,dx}$=-5.94 $M_{z,eq}$=-3.88
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=120.43 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.28 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.22 $\sigma_{m,d}$=2.66 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-431.86 T_z=204.29 M_y=-557.28 T_y=-4.29 M_z=0.00 M_x=2.57
  Resistenze: K_{fi}=1.25
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-431.86 T_z=204.29 M_y=-557.28 T_y=-4.29 M_z=0.00 M_x=2.57
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=0.22 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-431.86 T_z=204.29 M_y=-557.28 T_y=-4.29 M_z=0.00 M_x=2.57
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=0.22 Sfr.=0.01

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.20
  Sollecitazioni: N=-417.18 T_z=98.95 M_y=-739.87 T_y=-4.29 M_z=-5.94 M_x=2.57
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.22 $\sigma_{m,d}$=-2.97 Sfr.=0.01

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.20
  Sollecitazioni: N=-417.18 T_z=98.95 M_y=-739.87 T_y=-4.29 M_z=-5.94 M_x=2.57
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=2.97 Sfr.=0.01

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-431.86 T_z=204.29 M_y=-557.28 T_y=-4.29 M_z=0.00 M_x=2.57
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.22 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 50 SLU Xl=1.20
  Sollecitazioni: N=22.08 T_z=482.40 M_y=-2326.81 T_y=-2.43 M_z=-12.87 M_x=-8.99
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=120.43 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.28 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=9.26 Sfr.=0.06

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 13 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-891.98 T_z=614.19 M_y=-1603.31 T_y=-12.18 M_z=0.00 M_x=4.31
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=120.43 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=6.26 Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 13 SLU Xl=1.20
  Sollecitazioni: N=-872.88 T_z=477.24 M_y=-2260.49 T_y=-12.18 M_z=-15.60 M_x=4.31
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=120.43 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=9.03 Sfr.=0.07

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 13 SLU
  Sollecitazioni: N=-891.98
  [Lin.] $M_{y,sx}$=1603.31 $M_{y,dx}$=2260.49 $M_{y,eq}$=-1997.62
  [Lin.] $M_{z,sx}$=0.94 $M_{z,dx}$=-15.60 $M_{z,eq}$=-9.74
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=120.43 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.28 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.46 $\sigma_{m,d}$=7.93 Sfr.=0.06

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=1.20
  Sollecitazioni: N=1330.91 T_z=287.94 M_y=-1335.29 T_y=57.21 M_z=36.52 M_x=43.55
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.69 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 7 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=1316.22 T_z=393.28 M_y=-925.11 T_y=57.21 M_z=34.81 M_x=43.55
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.02 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 50 SLU Xl=1.20
  Sollecitazioni: N=22.08 T_z=482.40 M_y=-2326.81 T_y=-2.43 M_z=-12.87 M_x=-8.99
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=9.26 Sfr.=0.06

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 13 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-891.98 T_z=614.19 M_y=-1603.31 T_y=-12.18 M_z=0.00 M_x=4.31
  Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=0.67 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 13 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-891.98 T_z=614.19 M_y=-1603.31 T_y=-12.18 M_z=0.00 M_x=4.31
  Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=19.31
  Tensioni: τ_d=0.67 Sfr.=0.03

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 13 SLU Xl=1.20
  Sollecitazioni: N=-872.88 T_z=477.24 M_y=-2260.49 T_y=-12.18 M_z=-15.60 M_x=4.31
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.45 $\sigma_{m,d}$=-9.03 Sfr.=0.07

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 13 SLU Xl=1.20
  Sollecitazioni: N=-872.88 T_z=477.24 M_y=-2260.49 T_y=-12.18 M_z=-15.60 M_x=4.31
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=9.03 Sfr.=0.07

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 62 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-2235.62 T_z=442.11 M_y=-1099.12 T_y=-25.35 M_z=13.85 M_x=26.11
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.16 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 5 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/74279)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/140306)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 17 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/53168)

Asta n. 2050 (-2163 -2183) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-338.78 T_z=-463.36 M_y=-746.99 T_y=-3.45 M_z=-5.94 M_x=2.57
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=120.43 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=3.00 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
  Sollecitazioni: N=-338.78
  [Lin.] $M_{y,sx}$=746.99 $M_{y,dx}$=125.55 $M_{y,eq}$=-498.42
  [Lin.] $M_{z,sx}$=5.94 $M_{z,dx}$=-10.09 $M_{z,eq}$=-8.43
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=120.43 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.28 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.18 $\sigma_{m,d}$=2.06 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-338.78 T_z=-463.36 M_y=-746.99 T_y=-3.45 M_z=-5.94 M_x=2.57
  Resistenze: K_{fi}=1.25
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=1.20
  Sollecitazioni: N=-324.10 T_z=-568.71 M_y=-125.55 T_y=-3.45 M_z=-10.09 M_x=2.57
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=0.62 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=1.20
  Sollecitazioni: N=-324.10 T_z=-568.71 M_y=-125.55 T_y=-3.45 M_z=-10.09 M_x=2.57
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=0.62 Sfr.=0.01

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-338.78 T_z=-463.36 M_y=-746.99 T_y=-3.45 M_z=-5.94 M_x=2.57

Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.18 $\sigma_{m,d}$=-3.00 Sfr.=0.01

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-338.78 T_z=-463.36 M_y=-746.99 T_y=-3.45 M_z=-5.94 M_x=2.57
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=3.00 Sfr.=0.01

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-338.78 T_z=-463.36 M_y=-746.99 T_y=-3.45 M_z=-5.94 M_x=2.57
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.18 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=281.41 T_z=-1696.27 M_y=-2350.83 T_y=-10.49 M_z=-12.87 M_x=-8.99
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=120.43 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.28 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.15 $\sigma_{m,d}$=9.35 Sfr.=0.06

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 13 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-613.55 T_z=-1382.90 M_y=-2281.60 T_y=-7.88 M_z=-15.60 M_x=4.31
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=120.43 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=9.12 Sfr.=0.07

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 13 SLU
Sollecitazioni: N=-613.55
[Lin.] $M_{y,sx}$=2281.60 $M_{y,dx}$=533.77 $M_{y,eq}$=-1582.47
[Lin.] $M_{z,sx}$=15.60 $M_{z,dx}$=-25.10 $M_{z,eq}$=-21.30
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=120.43 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.28 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.32 $\sigma_{m,d}$=6.46 Sfr.=0.05

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=1.20
Sollecitazioni: N=1333.01 T_z=-770.34 M_y=-964.40 T_y=9.51 M_z=34.43 M_x=43.55
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.69 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 7 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=1318.32 T_z=-665.00 M_y=-1343.04 T_y=9.51 M_z=36.52 M_x=43.55
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.02 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=281.41 T_z=-1696.27 M_y=-2350.83 T_y=-10.49 M_z=-12.87 M_x=-8.99
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.15 $\sigma_{m,d}$=9.35 Sfr.=0.06

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 50 SLU Xl=1.20
Sollecitazioni: N=300.50 T_z=-1833.21 M_y=-225.62 T_y=-10.49 M_z=-25.50 M_x=-8.99
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=2.01 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=1.20
Sollecitazioni: N=300.50 T_z=-1833.21 M_y=-225.62 T_y=-10.49 M_z=-25.50 M_x=-8.99
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=2.01 Sfr.=0.09

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 13 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-613.55 T_z=-1382.90 M_y=-2281.60 T_y=-7.88 M_z=-15.60 M_x=4.31
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.32 $\sigma_{m,d}$=-9.12 Sfr.=0.07

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 13 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-613.55 T_z=-1382.90 M_y=-2281.60 T_y=-7.88 M_z=-15.60 M_x=4.31
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=9.12 Sfr.=0.07

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-2029.80 T_z=-503.35 M_y=-1559.88 T_y=-2.07 M_z=-16.67 M_x=26.11
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.06 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/30799)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/56753)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/23169)

Asta n. 2050 (-2183 233) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 75 SLU I Xl=0.63
  Sollecitazioni: N=-236.80 T_z=-1195.81 M_y=609.17 T_y=17.12 M_z=0.00 M_x=2.57
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=125.19 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-2.38 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=1.05
  Sollecitazioni: N=-231.66 T_z=-1232.68 M_y=1120.99 T_y=17.12 M_z=7.95 M_x=2.57
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=125.19 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-4.48 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
  Sollecitazioni: N=-244.50
  [Par.] $M_{y,sx}$=129.42 $M_{y,dx}$=-1120.99 $M_{y,eq}$=840.74
  [Lin.] $M_{z,sx}$=10.09 $M_{z,dx}$=7.95 $M_{z,eq}$=-4.04
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=125.19 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.13 $\sigma_{m,d}$=-3.34 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-244.50 T_z=-1140.50 M_y=-129.42 T_y=17.12 M_z=-10.09 M_x=2.57
  Resistenze: K_{fi}=1.25
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=1.05
  Sollecitazioni: N=-231.66 T_z=-1232.68 M_y=1120.99 T_y=17.12 M_z=7.95 M_x=2.57
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=1.35 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=1.05
  Sollecitazioni: N=-231.66 T_z=-1232.68 M_y=1120.99 T_y=17.12 M_z=7.95 M_x=2.57
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=1.35 Sfr.=0.03

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.05
  Sollecitazioni: N=-231.66 T_z=-1232.68 M_y=1120.99 T_y=17.12 M_z=7.95 M_x=2.57
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.12 $\sigma_{m,d}$=-4.48 Sfr.=0.01

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.05
  Sollecitazioni: N=-231.66 T_z=-1232.68 M_y=1120.99 T_y=17.12 M_z=7.95 M_x=2.57
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-4.48 Sfr.=0.01

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-244.50 T_z=-1140.50 M_y=-129.42 T_y=17.12 M_z=-10.09 M_x=2.57
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.13 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 49 SLU Xl=1.05
  Sollecitazioni: N=1178.90 T_z=-3709.94 M_y=3991.79 T_y=-15.76 M_z=-37.07 M_x=-18.21
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=125.19 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.61 $\sigma_{m,d}$=16.08 Sfr.=0.11

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 24 SLU Xl=0.63
  Sollecitazioni: N=-323.28 T_z=-3486.56 M_y=1636.67 T_y=38.77 M_z=0.00 M_x=4.17
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=125.19 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-6.39 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 13 SLU Xl=1.05
  Sollecitazioni: N=-313.98 T_z=-3534.46 M_y=3116.10 T_y=41.43 M_z=18.57 M_x=4.31
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=125.19 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-12.41 Sfr.=0.09

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 13 SLU
  Sollecitazioni: N=-330.68
  [Par.] $M_{y,sx}$=545.30 $M_{y,dx}$=-3116.10 $M_{y,eq}$=2379.91
  [Lin.] $M_{z,sx}$=25.10 $M_{z,dx}$=18.57 $M_{z,eq}$=-10.04
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=125.19 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.17 $\sigma_{m,d}$=-9.43 Sfr.=0.07

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 49 SLU Xl=1.05

Sollecitazioni: N=1178.90 T_z=-3709.94 M_y=3991.79 T_y=-15.76 M_z=-37.07 M_x=-18.21
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.61 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 7 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=1319.96 T_z=-1355.30 M_y=-969.55 T_y=-102.07 M_z=34.43 M_x=43.56
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.02 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 49 SLU Xl=1.05
Sollecitazioni: N=1178.90 T_z=-3709.94 M_y=3991.79 T_y=-15.76 M_z=-37.07 M_x=-18.21
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.61 $\sigma_{m,d}$=16.08 Sfr.=0.11

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 50 SLU Xl=1.05
Sollecitazioni: N=580.93 T_z=-4172.74 M_y=4095.74 T_y=12.22 M_z=-12.62 M_x=-8.99
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=4.56 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.04

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=1.05
Sollecitazioni: N=580.93 T_z=-4172.74 M_y=4095.74 T_y=12.22 M_z=-12.62 M_x=-8.99
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=4.56 Sfr.=0.21

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 13 SLU Xl=1.05
Sollecitazioni: N=-313.98 T_z=-3534.46 M_y=3116.10 T_y=41.43 M_z=18.57 M_x=4.31
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.16 $\sigma_{m,d}$=-12.41 Sfr.=0.09

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.05
Sollecitazioni: N=580.93 T_z=-4172.74 M_y=4095.74 T_y=12.22 M_z=-12.62 M_x=-8.99
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-16.16 Sfr.=0.11

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1820.78 T_z=-1462.51 M_y=-877.92 T_y=81.67 M_z=-19.16 M_x=26.11
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.95 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/18040)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/30273)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/13516)

Asta n. 2050 (233 -2217) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-844.93 T_z=1103.06 M_y=990.64 T_y=15.75 M_z=-21.58 M_x=1.36
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=115.67 $\lambda_{rel,m}$=0.23 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-4.15 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
Sollecitazioni: N=-844.93
[Par.] $M_{y,sx}$=-990.64 $M_{y,dx}$=26.54 $M_{y,eq}$=742.98
[Lin.] $M_{z,sx}$=21.58 $M_{z,dx}$=-6.48 $M_{z,eq}$=-15.54
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=115.67 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.27 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.44 $\sigma_{m,d}$=-3.10 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-844.93 T_z=1103.06 M_y=990.64 T_y=15.75 M_z=-21.58 M_x=1.36
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-844.93 T_z=1103.06 M_y=990.64 T_y=15.75 M_z=-21.58 M_x=1.36
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=1.21 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-844.93 T_z=1103.06 M_y=990.64 T_y=15.75 M_z=-21.58 M_x=1.36
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=1.21 Sfr.=0.03

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-844.93 T_z=1103.06 M_y=990.64 T_y=15.75 M_z=-21.58 M_x=1.36
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70

Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.44 $\sigma_{m,d}$=-4.15 Sfr.=0.01

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-844.93 T_z=1103.06 M_y=990.64 T_y=15.75 M_z=-21.58 M_x=1.36
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-4.15 Sfr.=0.01

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-844.93 T_z=1103.06 M_y=990.64 T_y=15.75 M_z=-21.58 M_x=1.36
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.44 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 7 SND Xl=0.20
Sollecitazioni: N=1630.59 T_z=1545.32 M_y=2303.81 T_y=127.35 M_z=-161.69 M_x=10.06
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
L=115.67 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.27 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.85 $\sigma_{m,d}$=11.10 Sfr.=0.06

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 10 SND Xl=0.45
Sollecitazioni: N=-3091.24 T_z=1479.25 M_y=1792.28 T_y=-83.61 M_z=0.00 M_x=-3.08
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=115.67 $\lambda_{rel,m}$=0.23 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-7.00 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 13 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-1777.09 T_z=3239.58 M_y=2938.73 T_y=38.04 M_z=-50.37 M_x=2.98
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=115.67 $\lambda_{rel,m}$=0.23 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-12.14 Sfr.=0.09

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 63 SLU
Sollecitazioni: N=-2972.54
[Lin.] $M_{y,sx}$=-3137.91 $M_{y,dx}$=-349.84 $M_{y,eq}$=2022.68
[Lin.] $M_{z,sx}$=77.12 $M_{z,dx}$=-10.42 $M_{z,eq}$=-50.44
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=115.67 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.27 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.55 $\sigma_{m,d}$=-8.56 Sfr.=0.07

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=1.16
Sollecitazioni: N=1642.29 T_z=1461.47 M_y=-915.80 T_y=-95.84 M_z=48.31 M_x=10.06
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.86 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.20
Sollecitazioni: N=240.64 T_z=904.09 M_y=398.68 T_y=-36.28 M_z=168.39 M_x=23.91
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 7 SND Xl=0.20
Sollecitazioni: N=1630.59 T_z=1545.32 M_y=2303.81 T_y=127.35 M_z=-161.69 M_x=10.06
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.85 $\sigma_{m,d}$=11.10 Sfr.=0.06

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 13 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-1777.09 T_z=3239.58 M_y=2938.73 T_y=38.04 M_z=-50.37 M_x=2.98
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=3.54 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.03

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 13 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-1777.09 T_z=3239.58 M_y=2938.73 T_y=38.04 M_z=-50.37 M_x=2.98
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=19.31
Tensioni: τ_d=3.54 Sfr.=0.18

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 13 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-1777.09 T_z=3239.58 M_y=2938.73 T_y=38.04 M_z=-50.37 M_x=2.98
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.93 $\sigma_{m,d}$=-12.14 Sfr.=0.09

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 13 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-1777.09 T_z=3239.58 M_y=2938.73 T_y=38.04 M_z=-50.37 M_x=2.98
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-12.14 Sfr.=0.09

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 62 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-3488.85 T_z=1946.58 M_y=2512.46 T_y=82.80 M_z=-85.17 M_x=1.25
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.82 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/12969)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/24818)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/9415)

Asta n. 2050 (-2217 -2235) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 75 SLU I Xl=0.86
  Sollecitazioni: N=-745.57 T_z=391.26 M_y=-390.37 T_y=8.17 M_z=0.00 M_x=1.36
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=120.42 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=1.52 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=1.20
  Sollecitazioni: N=-741.38 T_z=361.16 M_y=-519.81 T_y=8.17 M_z=3.36 M_x=1.36
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=120.42 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=2.07 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
  Sollecitazioni: N=-756.06
  [Par.] $M_{y,sx}$=21.46 $M_{y,dx}$=519.81 $M_{y,eq}$=-389.86
  [Lin.] $M_{z,sx}$=6.48 $M_{z,dx}$=3.36 $M_{z,eq}$=-2.59
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=120.42 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.28 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.39 $\sigma_{m,d}$=1.56 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-756.06 T_z=466.50 M_y=-21.46 T_y=8.17 M_z=-6.48 M_x=1.36
  Resistenze: K_{fi}=1.25
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-756.06 T_z=466.50 M_y=-21.46 T_y=8.17 M_z=-6.48 M_x=1.36
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=0.51 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-756.06 T_z=466.50 M_y=-21.46 T_y=8.17 M_z=-6.48 M_x=1.36
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=0.51 Sfr.=0.01

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.20
  Sollecitazioni: N=-741.38 T_z=361.16 M_y=-519.81 T_y=8.17 M_z=3.36 M_x=1.36
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.39 $\sigma_{m,d}$=-2.07 Sfr.=0.01

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.20
  Sollecitazioni: N=-741.38 T_z=361.16 M_y=-519.81 T_y=8.17 M_z=3.36 M_x=1.36
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=2.07 Sfr.=0.01

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-756.06 T_z=466.50 M_y=-21.46 T_y=8.17 M_z=-6.48 M_x=1.36
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.39 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 49 SLU Xl=1.20
  Sollecitazioni: N=714.06 T_z=786.98 M_y=-1863.46 T_y=15.73 M_z=1.53 M_x=3.70
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=120.42 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.28 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.37 $\sigma_{m,d}$=7.30 Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 50 SLU Xl=0.86
  Sollecitazioni: N=-297.86 T_z=1171.65 M_y=-1610.97 T_y=19.81 M_z=0.00 M_x=3.72
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=120.42 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=6.29 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 50 SLU Xl=1.20
  Sollecitazioni: N=-292.40 T_z=1132.53 M_y=-2007.37 T_y=19.81 M_z=6.46 M_x=3.72
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=120.42 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=7.93 Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 50 SLU
  Sollecitazioni: N=-311.49
  [Lin.] $M_{y,sx}$=561.08 $M_{y,dx}$=2007.37 $M_{y,eq}$=-1428.85
  [Lin.] $M_{z,sx}$=17.39 $M_{z,dx}$=6.46 $M_{z,eq}$=-7.85

Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=120.42 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.28 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.16 $\sigma_{m,d}$=5.68 Sfr.=0.04

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=1.20
Sollecitazioni: N=1643.85 T_z=816.44 M_y=-860.21 T_y=31.81 M_z=51.83 M_x=10.07
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.86 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=284.34 T_z=671.94 M_y=-422.41 T_y=-40.12 M_z=142.30 M_x=23.93
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 49 SLU Xl=1.20
Sollecitazioni: N=714.06 T_z=786.98 M_y=-1863.46 T_y=15.73 M_z=1.53 M_x=3.70
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.37 $\sigma_{m,d}$=7.30 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 13 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1507.06 T_z=1305.30 M_y=-99.42 T_y=19.83 M_z=-13.90 M_x=2.98
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=1.43 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 13 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1507.06 T_z=1305.30 M_y=-99.42 T_y=19.83 M_z=-13.90 M_x=2.98
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=19.31
Tensioni: τ_d=1.43 Sfr.=0.07

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 50 SLU Xl=1.20
Sollecitazioni: N=-292.40 T_z=1132.53 M_y=-2007.37 T_y=19.81 M_z=6.46 M_x=3.72
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.15 $\sigma_{m,d}$=-7.93 Sfr.=0.05

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.20
Sollecitazioni: N=-292.40 T_z=1132.53 M_y=-2007.37 T_y=19.81 M_z=6.46 M_x=3.72
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=7.93 Sfr.=0.05

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-3290.09 T_z=1043.33 M_y=705.52 T_y=15.82 M_z=-5.79 M_x=1.25
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.71 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 55 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/72156)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 55 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/109803)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 55 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/56121)

Asta n. 2050 (-2235 -2255) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-662.98 T_z=-201.15 M_y=-512.84 T_y=5.17 M_z=3.36 M_x=1.37
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=120.43 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=2.05 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
Sollecitazioni: N=-662.98
[Lin.] $M_{y,sx}$=512.84 $M_{y,dx}$=207.17 $M_{y,eq}$=-390.57
[Lin.] $M_{z,sx}$=-3.36 $M_{z,dx}$=9.59 $M_{z,eq}$=7.10
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=120.43 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.28 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.35 $\sigma_{m,d}$=1.62 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-662.98 T_z=-201.15 M_y=-512.84 T_y=5.17 M_z=3.36 M_x=1.37
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=1.20
Sollecitazioni: N=-648.30 T_z=-306.49 M_y=-207.17 T_y=5.17 M_z=9.59 M_x=1.37
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=0.34 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=1.20
Sollecitazioni: N=-648.30 T_z=-306.49 M_y=-207.17 T_y=5.17 M_z=9.59 M_x=1.37
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75

Tensioni: τ_d=0.34 Sfr.=0.01

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-662.98 T_z=-201.15 M_y=-512.84 T_y=5.17 M_z=3.36 M_x=1.37
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.35 $\sigma_{m,d}$=-2.05 Sfr.=0.01

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-662.98 T_z=-201.15 M_y=-512.84 T_y=5.17 M_z=3.36 M_x=1.37
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=2.05 Sfr.=0.01

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-662.98 T_z=-201.15 M_y=-512.84 T_y=5.17 M_z=3.36 M_x=1.37
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.35 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 49 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=900.79 T_z=-1083.27 M_y=-1843.31 T_y=29.25 M_z=1.53 M_x=3.70
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=120.43 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.28 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.47 $\sigma_{m,d}$=7.22 Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 10 SND Xl=0.16
Sollecitazioni: N=-2752.36 T_z=-636.42 M_y=-718.67 T_y=-1.99 M_z=0.00 M_x=-3.08
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=120.43 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=2.81 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-33.07 T_z=-1046.13 M_y=-1983.81 T_y=23.22 M_z=6.46 M_x=3.72
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=120.43 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=7.83 Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 13 SLU
Sollecitazioni: N=-1228.65
[Lin.] $M_{y,sx}$=1568.21 $M_{y,dx}$=652.66 $M_{y,eq}$=-1201.99
[Lin.] $M_{z,sx}$=-9.97 $M_{z,dx}$=23.58 $M_{z,eq}$=18.14
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=120.43 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.28 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.64 $\sigma_{m,d}$=4.93 Sfr.=0.04

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=1.20
Sollecitazioni: N=1645.06 T_z=-774.81 M_y=-430.50 T_y=77.26 M_z=56.48 M_x=10.07
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.86 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=331.41 T_z=-413.08 M_y=-666.72 T_y=146.99 M_z=101.02 M_x=23.93
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 49 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=900.79 T_z=-1083.27 M_y=-1843.31 T_y=29.25 M_z=1.53 M_x=3.70
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.47 $\sigma_{m,d}$=7.22 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 49 SLU Xl=1.20
Sollecitazioni: N=919.88 T_z=-1220.22 M_y=-456.31 T_y=29.25 M_z=36.75 M_x=3.70
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=1.33 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 49 SLU Xl=1.20
Sollecitazioni: N=919.88 T_z=-1220.22 M_y=-456.31 T_y=29.25 M_z=36.75 M_x=3.70
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=1.33 Sfr.=0.06

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-33.07 T_z=-1046.13 M_y=-1983.81 T_y=23.22 M_z=6.46 M_x=3.72
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.02 $\sigma_{m,d}$=-7.83 Sfr.=0.05

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-33.07 T_z=-1046.13 M_y=-1983.81 T_y=23.22 M_z=6.46 M_x=3.72
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=7.83 Sfr.=0.05

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 62 SLU Xl=0.00

Sollecitazioni: N=-3084.28 T_z=97.86 M_y=-457.97 T_y=-10.42 M_z=13.26 M_x=1.25
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.61 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/39155)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/61598)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/30245)

Asta n. 2050 (-2255 244) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 75 SLU I Xl=0.78
Sollecitazioni: N=-558.72 T_z=-949.05 M_y=514.03 T_y=-12.94 M_z=0.00 M_x=1.37
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=126.38 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-2.01 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=1.07
Sollecitazioni: N=-555.25 T_z=-973.91 M_y=787.27 T_y=-12.94 M_z=-4.20 M_x=1.37
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=126.38 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-3.13 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
Sollecitazioni: N=-568.25
[Par.] $M_{y,sx}$=200.97 $M_{y,dx}$=-787.27 $M_{y,eq}$=642.36
[Lin.] $M_{z,sx}$=-9.59 $M_{z,dx}$=-4.20 $M_{z,eq}$=4.07
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=126.38 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.30 $\sigma_{m,d}$=-2.56 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-568.25 T_z=-880.69 M_y=-200.97 T_y=-12.94 M_z=9.59 M_x=1.37
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=1.07
Sollecitazioni: N=-555.25 T_z=-973.91 M_y=787.27 T_y=-12.94 M_z=-4.20 M_x=1.37
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=1.07 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=1.07
Sollecitazioni: N=-555.25 T_z=-973.91 M_y=787.27 T_y=-12.94 M_z=-4.20 M_x=1.37
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=1.07 Sfr.=0.02

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.07
Sollecitazioni: N=-555.25 T_z=-973.91 M_y=787.27 T_y=-12.94 M_z=-4.20 M_x=1.37
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.29 $\sigma_{m,d}$=-3.13 Sfr.=0.01

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.07
Sollecitazioni: N=-555.25 T_z=-973.91 M_y=787.27 T_y=-12.94 M_z=-4.20 M_x=1.37
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-3.13 Sfr.=0.01

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-568.25 T_z=-880.69 M_y=-200.97 T_y=-12.94 M_z=9.59 M_x=1.37
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.30 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 49 SLU Xl=1.07
Sollecitazioni: N=1127.75 T_z=-3255.25 M_y=2965.66 T_y=65.84 M_z=106.92 M_x=3.70
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=126.38 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.59 $\sigma_{m,d}$=12.98 Sfr.=0.09

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 38 SLU Xl=0.92
Sollecitazioni: N=-895.59 T_z=-2563.63 M_y=1751.03 T_y=-24.51 M_z=0.00 M_x=3.11
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=126.38 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-6.84 Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 13 SLU Xl=1.07
Sollecitazioni: N=-927.29 T_z=-2853.38 M_y=2342.09 T_y=-33.17 M_z=-11.78 M_x=2.98
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=126.38 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-9.30 Sfr.=0.07

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 13 SLU
  Sollecitazioni: N=-944.19
  [Par.] $M_{y,sx}$=634.24 $M_{y,dx}$=-2342.09 $M_{y,eq}$=1934.61
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-23.58 $M_{z,dx}$=-11.78 $M_{z,eq}$=9.44
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=126.38 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.49 $\sigma_{m,d}$=-7.68 Sfr.=0.06

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=1.07
  Sollecitazioni: N=1644.52 T_z=-492.17 M_y=51.75 T_y=239.22 M_z=304.88 M_x=10.07
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.86 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=379.27 T_z=-1099.30 M_y=-302.31 T_y=-301.97 M_z=86.25 M_x=23.93
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 49 SLU Xl=1.07
  Sollecitazioni: N=1127.75 T_z=-3255.25 M_y=2965.66 T_y=65.84 M_z=106.92 M_x=3.70
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.59 $\sigma_{m,d}$=12.98 Sfr.=0.09

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 50 SLU Xl=1.07
  Sollecitazioni: N=268.28 T_z=-3534.12 M_y=3080.91 T_y=21.76 M_z=57.62 M_x=3.72
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=3.87 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.03

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=1.07
  Sollecitazioni: N=268.28 T_z=-3534.12 M_y=3080.91 T_y=21.76 M_z=57.62 M_x=3.72
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=3.87 Sfr.=0.18

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 13 SLU Xl=1.07
  Sollecitazioni: N=-927.29 T_z=-2853.38 M_y=2342.09 T_y=-33.17 M_z=-11.78 M_x=2.98
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.48 $\sigma_{m,d}$=-9.30 Sfr.=0.07

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.07
  Sollecitazioni: N=268.28 T_z=-3534.12 M_y=3080.91 T_y=21.76 M_z=57.62 M_x=3.72
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-12.79 Sfr.=0.08

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 62 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-2874.22 T_z=-864.96 M_y=-483.43 T_y=-117.36 M_z=0.00 M_x=1.25
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.50 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/22805)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.00 (L/36638)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.01 (L/17325)

Asta n. 2050 (-2281 244) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=1.30
  Sollecitazioni: N=-322.65 T_z=-815.23 M_y=646.66 T_y=-13.07 M_z=-18.43 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=149.98 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-2.77 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
  Sollecitazioni: N=-322.65
  [Par.] $M_{y,sx}$=340.39 $M_{y,dx}$=-646.66 $M_{y,eq}$=641.58
  [Lin.] $M_{z,sx}$=1.42 $M_{z,dx}$=-18.43 $M_{z,eq}$=-11.62
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=149.98 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.34 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.17 $\sigma_{m,d}$=-2.66 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=1.30
  Sollecitazioni: N=-322.65 T_z=-815.23 M_y=646.66 T_y=-13.07 M_z=-18.43 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=0.89 Sfr.=0.02

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.30
  Sollecitazioni: N=-322.65 T_z=-815.23 M_y=646.66 T_y=-13.07 M_z=-18.43 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70

Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.17 $\sigma_{m,d}$=-2.77 Sfr.=0.01

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.30
Sollecitazioni: N=-322.65 T_z=-815.23 M_y=646.66 T_y=-13.07 M_z=-18.43 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-2.77 Sfr.=0.01

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=1.30
Sollecitazioni: N=-322.65 T_z=-815.23 M_y=646.66 T_y=-13.07 M_z=-18.43 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.17 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 49 SLU Xl=1.30
Sollecitazioni: N=632.67 T_z=-2311.25 M_y=1747.94 T_y=49.13 M_z=59.07 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=149.98 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.34 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.33 $\sigma_{m,d}$=7.60 Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 23 SLU Xl=1.30
Sollecitazioni: N=-806.45 T_z=-1850.94 M_y=1609.08 T_y=-8.28 M_z=0.00 M_x=1.57
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=149.98 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-6.29 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 13 SLU Xl=1.30
Sollecitazioni: N=-1122.90 T_z=-2534.39 M_y=2286.83 T_y=-27.22 M_z=-39.65 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=149.98 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-9.45 Sfr.=0.07

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 13 SLU
Sollecitazioni: N=-1122.90
[Par.] $M_{y,sx}$=915.78 $M_{y,dx}$=-2286.83 $M_{y,eq}$=2081.70
[Lin.] $M_{z,sx}$=4.22 $M_{z,dx}$=-39.65 $M_{z,eq}$=-25.48
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=149.98 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.34 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.58 $\sigma_{m,d}$=-8.46 Sfr.=0.07

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=1277.79 T_z=-882.24 M_y=-603.22 T_y=161.44 M_z=54.44 M_x=4.27
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.67 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=361.71 T_z=-780.66 M_y=-457.63 T_y=147.14 M_z=91.66 M_x=8.68
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 49 SLU Xl=1.30
Sollecitazioni: N=632.67 T_z=-2311.25 M_y=1747.94 T_y=49.13 M_z=59.07 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.33 $\sigma_{m,d}$=7.60 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 37 SLU Xl=1.30
Sollecitazioni: N=-1115.06 T_z=-2534.15 M_y=2286.09 T_y=-35.92 M_z=-59.00 M_x=-1.10
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=2.77 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 13 SLU Xl=1.30
Sollecitazioni: N=-1122.90 T_z=-2534.39 M_y=2286.83 T_y=-27.22 M_z=-39.65 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=19.31
Tensioni: τ_d=2.77 Sfr.=0.14

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 13 SLU Xl=1.30
Sollecitazioni: N=-1122.90 T_z=-2534.39 M_y=2286.83 T_y=-27.22 M_z=-39.65 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.58 $\sigma_{m,d}$=-9.45 Sfr.=0.07

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 13 SLU Xl=1.30
Sollecitazioni: N=-1122.90 T_z=-2534.39 M_y=2286.83 T_y=-27.22 M_z=-39.65 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-9.45 Sfr.=0.07

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 62 SLU Xl=1.30
Sollecitazioni: N=-2219.29 T_z=-1389.84 M_y=1467.72 T_y=-94.73 M_z=-124.38 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.16 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.00 (L/32889)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.00 (L/54596)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.01 (L/24816)

Asta n. 2050 (303 -2281) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 75 SLU I Xl=0.63
  Sollecitazioni: N=-198.71 T_z=73.78 M_y=-308.73 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=156.25 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=1.21 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=1.47
  Sollecitazioni: N=-209.00 T_z=0.00 M_y=-339.84 T_y=0.00 M_z=-1.38 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=156.25 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=1.35 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
  Sollecitazioni: N=-210.14
  [Par.] $M_{y,sx}$=245.53 $M_{y,dx}$=339.45 $M_{y,eq}$=-339.45
  [Lin.] $M_{z,sx}$=0.71 $M_{z,dx}$=-1.42 $M_{z,eq}$=-1.13
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=156.25 $\lambda_{rel,y}$=0.11 $\lambda_{rel,z}$=0.36 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.11 $\sigma_{m,d}$=1.34 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-191.09 T_z=128.45 M_y=-245.53 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=0.14 Sfr.=0.00

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.47
  Sollecitazioni: N=-209.00 T_z=0.00 M_y=-339.84 T_y=0.00 M_z=-1.38 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.11 $\sigma_{m,d}$=-1.35 Sfr.=0.00

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.47
  Sollecitazioni: N=-209.00 T_z=0.00 M_y=-339.84 T_y=0.00 M_z=-1.38 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=1.35 Sfr.=0.00

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=1.56
  Sollecitazioni: N=-210.14 T_z=-8.23 M_y=-339.45 T_y=0.00 M_z=-1.42 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.11 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 49 SLU Xl=1.56
  Sollecitazioni: N=886.76 T_z=186.33 M_y=-1161.62 T_y=-10.20 M_z=-4.88 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=156.25 $\lambda_{rel,y}$=0.11 $\lambda_{rel,z}$=0.36 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.46 $\sigma_{m,d}$=4.60 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 24 SLU Xl=0.52
  Sollecitazioni: N=-767.83 T_z=68.54 M_y=-902.65 T_y=2.68 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=156.25 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=3.53 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 13 SLU Xl=1.15
  Sollecitazioni: N=-769.90 T_z=-2.30 M_y=-923.62 T_y=-1.04 M_z=-3.79 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=156.25 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=3.66 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 13 SLU
  Sollecitazioni: N=-776.50
  [Lin.] $M_{y,sx}$=851.59 $M_{y,dx}$=912.79 $M_{y,eq}$=-888.31
  [Lin.] $M_{z,sx}$=2.59 $M_{z,dx}$=-4.22 $M_{z,eq}$=-3.57
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=156.25 $\lambda_{rel,y}$=0.11 $\lambda_{rel,z}$=0.36 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.40 $\sigma_{m,d}$=3.52 Sfr.=0.03

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=1281.34 T_z=325.49 M_y=-295.81 T_y=23.56 M_z=56.57 M_x=4.28
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.67 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00

Sollecitazioni: N=421.05 T_z=215.63 M_y=-274.11 T_y=43.39 M_z=91.46 M_x=8.68
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 49 SLU Xl=1.56
Sollecitazioni: N=886.76 T_z=186.33 M_y=-1161.62 T_y=-10.20 M_z=-4.88 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.46 $\sigma_{m,d}$=4.60 Sfr.=0.03

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 7 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=1281.34 T_z=325.49 M_y=-295.81 T_y=-24.47 M_z=-57.99 M_x=4.28
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=0.36 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 49 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=911.53 T_z=364.02 M_y=-731.65 T_y=-10.20 M_z=11.06 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=0.40 Sfr.=0.02

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 13 SLU Xl=1.15
Sollecitazioni: N=-769.90 T_z=-2.30 M_y=-923.62 T_y=-1.04 M_z=-3.79 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.40 $\sigma_{m,d}$=-3.66 Sfr.=0.03

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.56
Sollecitazioni: N=79.13 T_z=78.89 M_y=-1188.27 T_y=-6.70 M_z=-5.33 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=4.71 Sfr.=0.03

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 62 SLU Xl=1.56
Sollecitazioni: N=-1965.20 T_z=-242.21 M_y=-243.34 T_y=8.78 M_z=-1.07 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.02 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/92305)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/156040)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/67564)

Asta n. 2050 (-2306 303) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 75 SLU I Xl=1.56
Sollecitazioni: N=-92.70 T_z=834.15 M_y=-246.01 T_y=1.95 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=156.26 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=0.96 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-73.64 T_z=970.84 M_y=1164.27 T_y=1.95 M_z=-3.76 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=156.26 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-4.60 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
Sollecitazioni: N=-92.70
[Par.] $M_{y,sx}$=-1164.27 $M_{y,dx}$=246.01 $M_{y,eq}$=916.68
[Lin.] $M_{z,sx}$=3.76 $M_{z,dx}$=-0.71 $M_{z,eq}$=-2.54
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=156.26 $\lambda_{rel,y}$=0.11 $\lambda_{rel,z}$=0.36 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.05 $\sigma_{m,d}$=-3.61 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-73.64 T_z=970.84 M_y=1164.27 T_y=1.95 M_z=-3.76 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=1.06 Sfr.=0.02

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-73.64 T_z=970.84 M_y=1164.27 T_y=1.95 M_z=-3.76 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.04 $\sigma_{m,d}$=-4.60 Sfr.=0.02

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-73.64 T_z=970.84 M_y=1164.27 T_y=1.95 M_z=-3.76 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-4.60 Sfr.=0.02

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=1.56
Sollecitazioni: N=-92.70 T_z=834.15 M_y=-246.01 T_y=1.95 M_z=0.00 M_x=0.00

Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.05 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=460.84 T_z=3230.04 M_y=3981.20 T_y=8.06 M_z=-7.46 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=156.26 $\lambda_{rel,y}$=0.11 $\lambda_{rel,z}$=0.36 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.24 $\sigma_{m,d}$=15.65 Sfr.=0.11

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 36 SLU Xl=0.11
Sollecitazioni: N=-240.49 T_z=2021.94 M_y=2205.85 T_y=-4.25 M_z=0.00 M_x=-1.61
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=156.26 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-8.62 Sfr.=0.06

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 13 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-394.80 T_z=2688.19 M_y=3209.16 T_y=6.53 M_z=-12.80 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=156.26 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-12.70 Sfr.=0.10

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 13 SLU
Sollecitazioni: N=-419.57
[Par.] $M_{y,sx}$=-3209.16 $M_{y,dx}$=852.70 $M_{y,eq}$=2640.20
[Lin.] $M_{z,sx}$=12.80 $M_{z,dx}$=-2.59 $M_{z,eq}$=-8.72
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=156.26 $\lambda_{rel,y}$=0.11 $\lambda_{rel,z}$=0.36 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.22 $\sigma_{m,d}$=-10.43 Sfr.=0.08

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 49 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=1174.27 T_z=2937.32 M_y=3718.49 T_y=7.29 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.61 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=481.75 T_z=875.53 M_y=993.50 T_y=-77.24 M_z=48.33 M_x=8.68
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=460.84 T_z=3230.04 M_y=3981.20 T_y=8.06 M_z=-7.46 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.24 $\sigma_{m,d}$=15.65 Sfr.=0.11

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 37 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-386.96 T_z=2688.43 M_y=3209.46 T_y=1.14 M_z=-6.57 M_x=-1.10
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=2.94 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=460.84 T_z=3230.04 M_y=3981.20 T_y=8.06 M_z=-7.46 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=3.53 Sfr.=0.16

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 13 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-394.80 T_z=2688.19 M_y=3209.16 T_y=6.53 M_z=-12.80 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.21 $\sigma_{m,d}$=-12.70 Sfr.=0.10

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=460.84 T_z=3230.04 M_y=3981.20 T_y=8.06 M_z=-7.46 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-15.65 Sfr.=0.10

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 62 SLU Xl=1.56
Sollecitazioni: N=-1702.48 T_z=953.47 M_y=-483.78 T_y=2.41 M_z=-14.79 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.89 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/17247)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/29927)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/12876)

Asta n. 2050 (259 -2306) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=41.21 T_z=1818.11 M_y=3693.56 T_y=-49.37 M_z=67.40 M_x=0.00

Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=163.95 $\lambda_{rel,y}$=0.11 $\lambda_{rel,z}$=0.38 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 $\sigma_{m,d}$=15.31 Sfr.=0.05

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=41.21 T_z=1818.11 M_y=3693.56 T_y=-49.37 M_z=67.40 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=41.21 T_z=1818.11 M_y=3693.56 T_y=-49.37 M_z=67.40 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 $\sigma_{m,d}$=15.31 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=41.21 T_z=1818.11 M_y=3693.56 T_y=-49.37 M_z=67.40 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=1.99 Sfr.=0.05

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=41.21 T_z=1818.11 M_y=3693.56 T_y=-49.37 M_z=67.40 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-15.31 Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 50 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=812.86 T_z=6257.67 M_y=12881.90 T_y=-11.57 M_z=9.21 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=163.95 $\lambda_{rel,y}$=0.11 $\lambda_{rel,z}$=0.38 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.42 $\sigma_{m,d}$=50.44 Sfr.=0.34

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 13 SLU Xl=1.54
Sollecitazioni: N=-62.38 T_z=5138.58 M_y=3736.93 T_y=-128.60 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=163.95 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-14.60 Sfr.=0.11

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 13 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-41.44 T_z=5290.82 M_y=10716.20 T_y=-128.60 M_z=172.57 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=163.95 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-44.11 Sfr.=0.33

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 13 SLU
Sollecitazioni: N=-63.99
[Lin.] $M_{y,sx}$=-10716.20 $M_{y,dx}$=-3208.50 $M_{y,eq}$=7713.11
[Lin.] $M_{z,sx}$=-172.57 $M_{z,dx}$=-12.79 $M_{z,eq}$=98.42
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=163.95 $\lambda_{rel,y}$=0.11 $\lambda_{rel,z}$=0.38 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.03 $\sigma_{m,d}$=-31.41 Sfr.=0.23

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 49 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=1431.28 T_z=5555.95 M_y=11607.90 T_y=95.67 M_z=-138.23 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.75 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.20
Sollecitazioni: N=539.41 T_z=1713.56 M_y=3372.92 T_y=-348.02 M_z=527.24 M_x=8.62
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 50 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=812.86 T_z=6257.67 M_y=12881.90 T_y=-11.57 M_z=9.21 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.42 $\sigma_{m,d}$=50.44 Sfr.=0.34

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 37 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-33.60 T_z=5291.07 M_y=10716.80 T_y=-135.36 M_z=188.54 M_x=-1.11
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=5.79 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.07

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=812.86 T_z=6257.67 M_y=12881.90 T_y=-11.57 M_z=9.21 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=6.84 Sfr.=0.32

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 13 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-41.44 T_z=5290.82 M_y=10716.20 T_y=-128.60 M_z=172.57 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.02 $\sigma_{m,d}$=-44.11 Sfr.=0.33

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=812.86 T_z=6257.67 M_y=12881.90 T_y=-11.57 M_z=9.21 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-50.44 Sfr.=0.34

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 62 SLU Xl=1.64
  Sollecitazioni: N=-1438.78 T_z=2169.17 M_y=1144.26 T_y=-295.06 M_z=-18.55 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.75 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.03 (L/4628)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.02 (L/7985)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.04 (L/3464)

Asta n. 2050 (259 -2315) Trave 24x100 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-1080.32 T_z=3193.33 M_y=5080.14 T_y=-90.49 M_z=97.29 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=117.72 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-13.71 Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
  Sollecitazioni: N=-1080.32
  [Lin.] $M_{y,sx}$=-5080.14 $M_{y,dx}$=-2005.65 $M_{y,eq}$=3850.34
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-97.29 $M_{z,dx}$=8.69 $M_{z,eq}$=61.85
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=117.72 $\lambda_{rel,y}$=0.06 $\lambda_{rel,z}$=0.27 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.45 $\sigma_{m,d}$=-10.27 Sfr.=0.04

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-1080.32 T_z=3193.33 M_y=5080.14 T_y=-90.49 M_z=97.29 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=2.80 Sfr.=0.06

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-1080.32 T_z=3193.33 M_y=5080.14 T_y=-90.49 M_z=97.29 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.45 $\sigma_{m,d}$=-13.71 Sfr.=0.04

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-1080.32 T_z=3193.33 M_y=5080.14 T_y=-90.49 M_z=97.29 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-13.71 Sfr.=0.04

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-1080.32 T_z=3193.33 M_y=5080.14 T_y=-90.49 M_z=97.29 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.45 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 7 SND Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=134.83 T_z=3244.55 M_y=5626.61 T_y=-910.94 M_z=1273.42 M_x=3.02
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
  L=117.72 $\lambda_{rel,y}$=0.06 $\lambda_{rel,z}$=0.27 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.06 $\sigma_{m,d}$=27.33 Sfr.=0.13

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 51 SLU Xl=0.76
  Sollecitazioni: N=-2288.17 T_z=9772.04 M_y=10006.40 T_y=-44.16 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=117.72 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-25.02 Sfr.=0.17

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 13 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-3211.23 T_z=9286.95 M_y=14859.40 T_y=-238.87 M_z=256.24 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=117.72 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-39.82 Sfr.=0.29

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 13 SLU
  Sollecitazioni: N=-3211.23
  [Lin.] $M_{y,sx}$=-14859.40 $M_{y,dx}$=-5833.83 $M_{y,eq}$=11249.20
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-256.24 $M_{z,dx}$=22.34 $M_{z,eq}$=162.68
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=117.72 $\lambda_{rel,y}$=0.06 $\lambda_{rel,z}$=0.27 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.34 $\sigma_{m,d}$=-29.82 Sfr.=0.23

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=1.18
  Sollecitazioni: N=150.02 T_z=3035.09 M_y=1494.90 T_y=-910.94 M_z=408.94 M_x=3.02
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.06 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-499.80 T_z=3172.77 M_y=4846.29 T_y=-987.56 M_z=1835.67 M_x=6.83
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 7 SND Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=134.83 T_z=3244.55 M_y=5626.61 T_y=-910.94 M_z=1273.42 M_x=3.02
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.06 $\sigma_{m,d}$=27.33 Sfr.=0.13

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 24 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-3207.63 T_z=9286.70 M_y=14859.10 T_y=-172.85 M_z=148.24 M_x=1.54
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=8.13 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.14

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-2612.10 T_z=10739.80 M_y=16923.40 T_y=-64.25 M_z=46.99 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=9.40 Sfr.=0.43

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 13 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-3211.23 T_z=9286.95 M_y=14859.40 T_y=-238.87 M_z=256.24 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.34 $\sigma_{m,d}$=-39.82 Sfr.=0.29

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 13 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-3211.23 T_z=9286.95 M_y=14859.40 T_y=-238.87 M_z=256.24 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-39.82 Sfr.=0.29

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 63 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-3810.32 T_z=7834.04 M_y=12795.40 T_y=-414.17 M_z=465.94 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.59 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.02 (L/4599)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/8148)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.03 (L/3416)

Asta n. 2050 (-2315 -2323) Trave 24x100 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 75 SLU I Xl=1.09
  Sollecitazioni: N=-961.83 T_z=2403.26 M_y=-669.57 T_y=-8.83 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=125.41 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=1.67 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-978.39 T_z=2522.10 M_y=2007.00 T_y=-8.83 M_z=8.69 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=125.41 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-5.11 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
  Sollecitazioni: N=-978.39
  [Par.] $M_{y,sx}$=-2007.00 $M_{y,dx}$=1069.89 $M_{y,eq}$=1999.98
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-8.69 $M_{z,dx}$=-2.39 $M_{z,eq}$=4.26
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=125.41 $\lambda_{rel,y}$=0.07 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.41 $\sigma_{m,d}$=-5.04 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-978.39 T_z=2522.10 M_y=2007.00 T_y=-8.83 M_z=8.69 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=2.21 Sfr.=0.05

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-978.39 T_z=2522.10 M_y=2007.00 T_y=-8.83 M_z=8.69 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.41 $\sigma_{m,d}$=-5.11 Sfr.=0.02

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.00

Sollecitazioni: N=-978.39 T_z=2522.10 M_y=2007.00 T_y=-8.83 M_z=8.69 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-5.11 Sfr.=0.02

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-978.39 T_z=2522.10 M_y=2007.00 T_y=-8.83 M_z=8.69 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.41 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 7 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=138.03 T_z=2581.89 M_y=2517.77 T_y=-318.75 M_z=408.96 M_x=3.49
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
L=125.41 $\lambda_{rel,y}$=0.07 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.06 $\sigma_{m,d}$=10.55 Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 50 SLU Xl=1.25
Sollecitazioni: N=-2279.82 T_z=8230.83 M_y=-3953.59 T_y=12.96 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=125.41 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=9.88 Sfr.=0.07

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 13 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-2907.04 T_z=7279.23 M_y=5838.07 T_y=-19.70 M_z=22.35 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=125.41 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-14.83 Sfr.=0.11

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 13 SLU
Sollecitazioni: N=-2907.04
[Par.] $M_{y,sx}$=-5838.07 $M_{y,dx}$=3178.76 $M_{y,eq}$=5838.07
[Lin.] $M_{z,sx}$=-22.35 $M_{z,dx}$=-2.36 $M_{z,eq}$=12.46
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=125.41 $\lambda_{rel,y}$=0.07 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.21 $\sigma_{m,d}$=-14.72 Sfr.=0.12

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=1.25
Sollecitazioni: N=157.15 T_z=2444.77 M_y=-1517.79 T_y=301.08 M_z=57.20 M_x=3.49
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.07 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-443.45 T_z=2498.07 M_y=1784.83 T_y=-627.12 M_z=877.74 M_x=8.37
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 7 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=138.03 T_z=2581.89 M_y=2517.77 T_y=-318.75 M_z=408.96 M_x=3.49
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.06 $\sigma_{m,d}$=10.55 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 24 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-2903.44 T_z=7278.97 M_y=5838.03 T_y=17.46 M_z=-21.00 M_x=1.59
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=6.37 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.09

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-2304.67 T_z=8409.08 M_y=6480.15 T_y=12.96 M_z=-15.92 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=7.36 Sfr.=0.34

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 13 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-2907.04 T_z=7279.23 M_y=5838.07 T_y=-19.70 M_z=22.35 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.21 $\sigma_{m,d}$=-14.83 Sfr.=0.11

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 13 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-2907.04 T_z=7279.23 M_y=5838.07 T_y=-19.70 M_z=22.35 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-14.83 Sfr.=0.11

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 63 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-3509.36 T_z=6149.35 M_y=5195.92 T_y=-52.47 M_z=60.41 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.46 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/10958)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/19267)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.02 (L/8142)

Asta n. 2050 (-2323 -2331) Trave 24x100 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=-859.03 T_z=1665.59 M_y=-3243.42 T_y=0.00 M_z=-1.42 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=125.41 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=8.12 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
  Sollecitazioni: N=-878.15
  [Lin.] $M_{y,sx}$=1068.66 $M_{y,dx}$=3243.42 $M_{y,eq}$=-2373.51
  [Lin.] $M_{z,sx}$=2.39 $M_{z,dx}$=-1.42 $M_{z,eq}$=-2.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=125.41 $\lambda_{rel,y}$=0.07 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.37 $\sigma_{m,d}$=5.95 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-878.15 T_z=1802.72 M_y=-1068.66 T_y=0.00 M_z=-2.39 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=1.58 Sfr.=0.04

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=-859.03 T_z=1665.59 M_y=-3243.42 T_y=0.00 M_z=-1.42 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.36 $\sigma_{m,d}$=-8.12 Sfr.=0.03

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=-859.03 T_z=1665.59 M_y=-3243.42 T_y=0.00 M_z=-1.42 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=8.12 Sfr.=0.03

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-878.15 T_z=1802.72 M_y=-1068.66 T_y=0.00 M_z=-2.39 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.37 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 7 SND Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=156.73 T_z=1735.10 M_y=-3614.50 T_y=202.66 M_z=-235.21 M_x=3.48
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
  L=125.41 $\lambda_{rel,y}$=0.07 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.07 $\sigma_{m,d}$=11.49 Sfr.=0.06

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 13 SLU Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=-2588.01 T_z=4989.92 M_y=-9544.39 T_y=1.19 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=125.41 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=23.86 Sfr.=0.18

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 50 SLU Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=-1985.66 T_z=5788.09 M_y=-11319.50 T_y=2.11 M_z=2.97 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=125.41 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=28.33 Sfr.=0.19

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 50 SLU
  Sollecitazioni: N=-2010.51
  [Lin.] $M_{y,sx}$=3949.03 $M_{y,dx}$=11319.50 $M_{y,eq}$=-8371.30
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-0.33 $M_{z,dx}$=2.97 $M_{z,eq}$=1.91
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=125.41 $\lambda_{rel,y}$=0.07 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.84 $\sigma_{m,d}$=20.95 Sfr.=0.15

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=156.73 T_z=1735.10 M_y=-3614.50 T_y=-201.13 M_z=232.36 M_x=3.48
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.07 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-389.06 T_z=1831.48 M_y=-1267.51 T_y=-481.84 M_z=122.76 M_x=8.37
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 7 SND Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=156.73 T_z=1735.10 M_y=-3614.50 T_y=202.66 M_z=-235.21 M_x=3.48
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.07 $\sigma_{m,d}$=11.49 Sfr.=0.06

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 24 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-2609.26 T_z=5167.91 M_y=-3174.62 T_y=23.08 M_z=0.00 M_x=1.59
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=4.52 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.04

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-2010.51 T_z=5966.35 M_y=-3949.03 T_y=2.11 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=5.22 Sfr.=0.24

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 50 SLU Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=-1985.66 T_z=5788.09 M_y=-11319.50 T_y=2.11 M_z=2.97 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.83 $\sigma_{m,d}$=-28.33 Sfr.=0.19

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=-1985.66 T_z=5788.09 M_y=-11319.50 T_y=2.11 M_z=2.97 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=28.33 Sfr.=0.19

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 63 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-3215.17 T_z=4369.98 M_y=-2400.82 T_y=0.00 M_z=-5.40 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.34 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/32874)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/55367)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/24128)

Asta n. 2050 (-2331 -2339) Trave 24x100 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 75 SLU I Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=-758.72 T_z=946.25 M_y=-4514.92 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=125.41 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=11.29 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=0.50
  Sollecitazioni: N=-770.19 T_z=1028.53 M_y=-3771.97 T_y=0.00 M_z=-1.01 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=125.41 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=9.44 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
  Sollecitazioni: N=-777.83
  [Lin.] $M_{y,sx}$=3242.28 $M_{y,dx}$=4514.92 $M_{y,eq}$=-4005.86
  [Lin.] $M_{z,sx}$=1.42 $M_{z,dx}$=-0.40 $M_{z,eq}$=-1.01
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=125.41 $\lambda_{rel,y}$=0.07 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.32 $\sigma_{m,d}$=10.03 Sfr.=0.04

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-777.83 T_z=1083.38 M_y=-3242.28 T_y=0.00 M_z=-1.42 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=0.95 Sfr.=0.02

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=-758.72 T_z=946.25 M_y=-4514.92 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.32 $\sigma_{m,d}$=-11.29 Sfr.=0.04

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=-758.72 T_z=946.25 M_y=-4514.92 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=11.29 Sfr.=0.04

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-777.83 T_z=1083.38 M_y=-3242.28 T_y=0.00 M_z=-1.42 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.32 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 7 SND Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=157.76 T_z=1027.23 M_y=-4796.16 T_y=116.47 M_z=-373.20 M_x=3.48
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
  L=125.41 $\lambda_{rel,y}$=0.07 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.07 $\sigma_{m,d}$=15.88 Sfr.=0.08

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 13 SLU Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=-2293.64 T_z=2878.97 M_y=-13263.10 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=125.41 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=33.16 Sfr.=0.25

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 50 SLU Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=-1691.27 T_z=3345.43 M_y=-15622.50 T_y=-1.55 M_z=1.03 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=125.41 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=39.07 Sfr.=0.26

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 50 SLU
  Sollecitazioni: N=-1716.12
  [Lin.] $M_{y,sx}$=11315.30 $M_{y,dx}$=15622.50 $M_{y,eq}$=-13899.60
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-2.97 $M_{z,dx}$=1.03 $M_{z,eq}$=2.20
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=125.41 $\lambda_{rel,y}$=0.07 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.72 $\sigma_{m,d}$=34.77 Sfr.=0.24

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=157.76 T_z=1027.23 M_y=-4796.16 T_y=-114.83 M_z=372.41 M_x=3.48
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.07 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-333.14 T_z=1117.91 M_y=-3411.05 T_y=-286.57 M_z=513.10 M_x=8.36
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 7 SND Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=157.76 T_z=1027.23 M_y=-4796.16 T_y=116.47 M_z=-373.20 M_x=3.48
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.07 $\sigma_{m,d}$=15.88 Sfr.=0.08

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 24 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-2314.89 T_z=3056.96 M_y=-9540.26 T_y=9.65 M_z=29.85 M_x=1.59
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=2.67 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-1716.12 T_z=3523.69 M_y=-11315.30 T_y=-1.55 M_z=2.97 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=3.08 Sfr.=0.14

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 50 SLU Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=-1691.27 T_z=3345.43 M_y=-15622.50 T_y=-1.55 M_z=1.03 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.70 $\sigma_{m,d}$=-39.07 Sfr.=0.26

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=-1691.27 T_z=3345.43 M_y=-15622.50 T_y=-1.55 M_z=1.03 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=39.07 Sfr.=0.26

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 63 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-2920.81 T_z=2590.74 M_y=-7766.42 T_y=3.04 M_z=-4.93 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.22 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/21916)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/38115)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/16540)

Asta n. 2050 (-2339 -2347) Trave 24x100 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 75 SLU I Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=-658.44 T_z=226.88 M_y=-4884.96 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=125.41 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=12.21 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
  Sollecitazioni: N=-677.55
  [Lin.] $M_{y,sx}$=4514.46 $M_{y,dx}$=4884.96 $M_{y,eq}$=-4736.76
  [Lin.] $M_{z,sx}$=0.40 $M_{z,dx}$=-0.54 $M_{z,eq}$=-0.48
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70

L=125.41 $\lambda_{rel,y}$=0.07 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.28 $\sigma_{m,d}$=11.85 Sfr.=0.04

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-677.55 T_z=364.00 M_y=-4514.46 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=0.32 Sfr.=0.01

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.25
Sollecitazioni: N=-658.44 T_z=226.88 M_y=-4884.96 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.27 $\sigma_{m,d}$=-12.21 Sfr.=0.04

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.25
Sollecitazioni: N=-658.44 T_z=226.88 M_y=-4884.96 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=12.21 Sfr.=0.04

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-677.55 T_z=364.00 M_y=-4514.46 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.28 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 7 SND Xl=1.25
Sollecitazioni: N=160.92 T_z=320.38 M_y=-5069.32 T_y=-29.15 M_z=-381.23 M_x=3.48
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
L=125.41 $\lambda_{rel,y}$=0.07 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.07 $\sigma_{m,d}$=16.64 Sfr.=0.09

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 50 SLU Xl=0.72
Sollecitazioni: N=-1407.66 T_z=979.11 M_y=-16359.00 T_y=-2.83 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=125.41 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=40.90 Sfr.=0.27

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 50 SLU Xl=1.25
Sollecitazioni: N=-1397.00 T_z=902.71 M_y=-16864.70 T_y=-2.83 M_z=-2.52 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=125.41 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=42.19 Sfr.=0.28

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 50 SLU
Sollecitazioni: N=-1421.86
[Lin.] $M_{y,sx}$=15620.90 $M_{y,dx}$=16864.70 $M_{y,eq}$=-16367.20
[Lin.] $M_{z,sx}$=-1.03 $M_{z,dx}$=-2.52 $M_{z,eq}$=-1.10
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=125.41 $\lambda_{rel,y}$=0.07 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.59 $\sigma_{m,d}$=40.93 Sfr.=0.28

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=1.25
Sollecitazioni: N=160.92 T_z=320.38 M_y=-5069.32 T_y=28.93 M_z=380.16 M_x=3.48
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.07 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-275.22 T_z=404.87 M_y=-4647.18 T_y=61.15 M_z=868.56 M_x=8.37
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 7 SND Xl=1.25
Sollecitazioni: N=160.92 T_z=320.38 M_y=-5069.32 T_y=-29.15 M_z=-381.23 M_x=3.48
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.07 $\sigma_{m,d}$=16.64 Sfr.=0.09

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 24 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-2020.62 T_z=945.93 M_y=-13260.80 T_y=-3.54 M_z=41.95 M_x=1.59
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=0.83 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1421.86 T_z=1080.97 M_y=-15620.90 T_y=-2.83 M_z=1.03 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=0.95 Sfr.=0.04

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 50 SLU Xl=1.25
Sollecitazioni: N=-1397.00 T_z=902.71 M_y=-16864.70 T_y=-2.83 M_z=-2.52 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.58 $\sigma_{m,d}$=-42.19 Sfr.=0.28

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=-1397.00 T_z=902.71 M_y=-16864.70 T_y=-2.83 M_z=-2.52 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=42.19 Sfr.=0.28

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 63 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-2626.54 T_z=811.40 M_y=-10902.50 T_y=0.00 M_z=-1.11 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.09 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/15425)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/26836)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/11535)

Asta n. 2050 (-2347 -2355) Trave 24x100 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-577.27 T_z=-355.37 M_y=-4885.15 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=125.41 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=12.21 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=0.67
  Sollecitazioni: N=-567.07 T_z=-428.50 M_y=-4623.00 T_y=0.00 M_z=-1.05 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=125.41 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=11.57 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
  Sollecitazioni: N=-577.27
  [Lin.] $M_{y,sx}$=4885.15 $M_{y,dx}$=4353.51 $M_{y,eq}$=-4672.49
  [Lin.] $M_{z,sx}$=0.54 $M_{z,dx}$=-1.50 $M_{z,eq}$=-1.11
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=125.41 $\lambda_{rel,y}$=0.07 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.24 $\sigma_{m,d}$=11.69 Sfr.=0.04

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=-558.15 T_z=-492.49 M_y=-4353.51 T_y=0.00 M_z=-1.50 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=0.43 Sfr.=0.01

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-577.27 T_z=-355.37 M_y=-4885.15 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.24 $\sigma_{m,d}$=-12.21 Sfr.=0.04

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-577.27 T_z=-355.37 M_y=-4885.15 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=12.21 Sfr.=0.04

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-577.27 T_z=-355.37 M_y=-4885.15 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.24 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 7 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=148.19 T_z=-462.09 M_y=-5069.52 T_y=-106.35 M_z=-381.24 M_x=3.48
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
  L=125.41 $\lambda_{rel,y}$=0.07 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.06 $\sigma_{m,d}$=16.64 Sfr.=0.09

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 63 SLU Xl=0.08
  Sollecitazioni: N=-2330.58 T_z=-979.81 M_y=-11727.40 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=125.41 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=29.32 Sfr.=0.20

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 50 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-1127.56 T_z=-1361.74 M_y=-16865.50 T_y=-6.61 M_z=-2.52 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=125.41 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=42.19 Sfr.=0.28

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 50 SLU
  Sollecitazioni: N=-1127.56
  [Lin.] $M_{y,sx}$=16865.50 $M_{y,dx}$=15046.00 $M_{y,eq}$=-16137.70

[Lin.] $M_{z,sx}$=2.52 $M_{z,dx}$=-10.81 $M_{z,eq}$=-7.49
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=125.41 $\lambda_{rel,y}$=0.07 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.47 $\sigma_{m,d}$=40.42 Sfr.=0.27

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=1.25
Sollecitazioni: N=167.31 T_z=-599.21 M_y=-4470.88 T_y=104.82 M_z=256.42 M_x=3.48
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.07 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-214.54 T_z=-402.89 M_y=-4979.31 T_y=221.26 M_z=916.92 M_x=8.37
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 7 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=148.19 T_z=-462.09 M_y=-5069.52 T_y=-106.35 M_z=-381.24 M_x=3.48
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.06 $\sigma_{m,d}$=16.64 Sfr.=0.09

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 24 SLU Xl=1.25
Sollecitazioni: N=-1701.47 T_z=-1343.35 M_y=-12763.00 T_y=-14.01 M_z=19.93 M_x=1.59
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=1.18 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=1.25
Sollecitazioni: N=-1102.71 T_z=-1540.00 M_y=-15046.00 T_y=-6.61 M_z=-10.81 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=1.35 Sfr.=0.06

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1127.56 T_z=-1361.74 M_y=-16865.50 T_y=-6.61 M_z=-2.52 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.47 $\sigma_{m,d}$=-42.19 Sfr.=0.28

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1127.56 T_z=-1361.74 M_y=-16865.50 T_y=-6.61 M_z=-2.52 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=42.19 Sfr.=0.28

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 63 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-2332.24 T_z=-967.92 M_y=-11808.80 T_y=0.00 M_z=-1.04 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.97 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/11688)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/20387)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/8752)

Asta n. 2050 (-2355 -2363) Trave 24x100 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-476.98 T_z=-1074.73 M_y=-4354.40 T_y=-1.09 M_z=-1.50 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=125.41 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=10.90 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
Sollecitazioni: N=-476.98
[Lin.] $M_{y,sx}$=4354.40 $M_{y,dx}$=2920.62 $M_{y,eq}$=-3780.88
[Lin.] $M_{z,sx}$=1.50 $M_{z,dx}$=-2.87 $M_{z,eq}$=-2.32
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=125.41 $\lambda_{rel,y}$=0.07 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.20 $\sigma_{m,d}$=9.48 Sfr.=0.04

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=1.25
Sollecitazioni: N=-457.87 T_z=-1211.85 M_y=-2920.62 T_y=-1.09 M_z=-2.87 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=1.06 Sfr.=0.02

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-476.98 T_z=-1074.73 M_y=-4354.40 T_y=-1.09 M_z=-1.50 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.20 $\sigma_{m,d}$=-10.90 Sfr.=0.04

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-476.98 T_z=-1074.73 M_y=-4354.40 T_y=-1.09 M_z=-1.50 M_x=0.00

Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=10.90 Sfr.=0.04

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-476.98 T_z=-1074.73 M_y=-4354.40 T_y=-1.09 M_z=-1.50 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.20 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 7 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=159.22 T_z=-1195.12 M_y=-4471.86 T_y=-191.02 M_z=-259.42 M_x=3.48
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
L=125.41 $\lambda_{rel,y}$=0.07 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.07 $\sigma_{m,d}$=13.88 Sfr.=0.07

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 63 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-2037.95 T_z=-2747.22 M_y=-10485.50 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=125.41 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=26.21 Sfr.=0.18

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-833.27 T_z=-3804.44 M_y=-15049.20 T_y=-6.15 M_z=-10.81 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=125.41 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=37.74 Sfr.=0.25

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 50 SLU
Sollecitazioni: N=-833.27
[Lin.] $M_{y,sx}$=15049.20 $M_{y,dx}$=10166.40 $M_{y,eq}$=-13096.10
[Lin.] $M_{z,sx}$=10.81 $M_{z,dx}$=-18.51 $M_{z,eq}$=-15.43
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=125.41 $\lambda_{rel,y}$=0.07 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.35 $\sigma_{m,d}$=32.90 Sfr.=0.22

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=1.25
Sollecitazioni: N=178.34 T_z=-1332.24 M_y=-3101.24 T_y=188.84 M_z=76.61 M_x=3.48
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.07 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-150.22 T_z=-1129.11 M_y=-4423.32 T_y=437.55 M_z=649.72 M_x=8.37
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 7 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=159.22 T_z=-1195.12 M_y=-4471.86 T_y=-191.02 M_z=-259.42 M_x=3.48
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.07 $\sigma_{m,d}$=13.88 Sfr.=0.07

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 24 SLU Xl=1.25
Sollecitazioni: N=-1407.18 T_z=-3454.34 M_y=-8545.56 T_y=-21.26 M_z=-6.73 M_x=1.59
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=3.02 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=1.25
Sollecitazioni: N=-808.42 T_z=-3982.70 M_y=-10166.40 T_y=-6.15 M_z=-18.51 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=3.48 Sfr.=0.16

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-833.27 T_z=-3804.44 M_y=-15049.20 T_y=-6.15 M_z=-10.81 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.35 $\sigma_{m,d}$=-37.74 Sfr.=0.25

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-833.27 T_z=-3804.44 M_y=-15049.20 T_y=-6.15 M_z=-10.81 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=37.74 Sfr.=0.25

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-2061.84 T_z=-1527.29 M_y=-5687.88 T_y=2.24 M_z=5.28 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.86 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/10823)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/18785)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.02 (L/8067)

Asta n. 2050 (-2363 -2371) Trave 24x100 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-376.69 T_z=-1794.10 M_y=-2922.02 T_y=0.00 M_z=-2.87 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=125.41 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=7.33 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
  Sollecitazioni: N=-376.69
  [Lin.] $M_{y,sx}$=2922.02 $M_{y,dx}$=586.12 $M_{y,eq}$=-1987.66
  [Lin.] $M_{z,sx}$=2.87 $M_{z,dx}$=-3.61 $M_{z,eq}$=-3.32
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=125.41 $\lambda_{rel,y}$=0.07 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.16 $\sigma_{m,d}$=5.00 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=-357.58 T_z=-1931.22 M_y=-586.12 T_y=0.00 M_z=-3.61 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=1.69 Sfr.=0.04

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-376.69 T_z=-1794.10 M_y=-2922.02 T_y=0.00 M_z=-2.87 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.16 $\sigma_{m,d}$=-7.33 Sfr.=0.02

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-376.69 T_z=-1794.10 M_y=-2922.02 T_y=0.00 M_z=-2.87 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=7.33 Sfr.=0.02

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-376.69 T_z=-1794.10 M_y=-2922.02 T_y=0.00 M_z=-2.87 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.16 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 49 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=164.68 T_z=-5410.87 M_y=-9061.76 T_y=47.51 M_z=-21.43 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=125.41 $\lambda_{rel,y}$=0.07 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.07 $\sigma_{m,d}$=22.88 Sfr.=0.15

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 63 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-1743.64 T_z=-4526.54 M_y=-6931.95 T_y=-30.57 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=125.41 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=17.33 Sfr.=0.12

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 50 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-538.96 T_z=-6247.15 M_y=-10171.50 T_y=27.73 M_z=-18.52 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=125.41 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=25.62 Sfr.=0.17

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 50 SLU
  Sollecitazioni: N=-538.96
  [Lin.] $M_{y,sx}$=10171.50 $M_{y,dx}$=2225.35 $M_{y,eq}$=-6993.01
  [Lin.] $M_{z,sx}$=18.52 $M_{z,dx}$=16.27 $M_{z,eq}$=-7.41
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=125.41 $\lambda_{rel,y}$=0.07 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.22 $\sigma_{m,d}$=17.56 Sfr.=0.12

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 49 SLU Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=189.53 T_z=-5589.13 M_y=-2164.40 T_y=47.51 M_z=38.15 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.08 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-81.13 T_z=-1855.47 M_y=-3016.39 T_y=603.22 M_z=152.04 M_x=8.37
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 49 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=164.68 T_z=-5410.87 M_y=-9061.76 T_y=47.51 M_z=-21.43 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.07 $\sigma_{m,d}$=22.88 Sfr.=0.15

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 24 SLU Xl=1.25

Sollecitazioni: N=-1112.87 T_z=-5565.35 M_y=-1682.29 T_y=-23.19 M_z=-35.81 M_x=1.59
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=4.87 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=1.25
Sollecitazioni: N=-514.10 T_z=-6425.41 M_y=-2225.35 T_y=27.73 M_z=16.27 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=5.62 Sfr.=0.26

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-538.96 T_z=-6247.15 M_y=-10171.50 T_y=27.73 M_z=-18.52 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.22 $\sigma_{m,d}$=-25.62 Sfr.=0.17

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-538.96 T_z=-6247.15 M_y=-10171.50 T_y=27.73 M_z=-18.52 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=25.62 Sfr.=0.17

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1843.14 T_z=-2543.19 M_y=-3662.59 T_y=-49.66 M_z=8.08 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.77 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/10912)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/19196)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.02 (L/8142)

Asta n. 2050 (-2371 279) Trave 24x100 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=1.11
Sollecitazioni: N=-267.77 T_z=-2645.76 M_y=2290.37 T_y=-17.50 M_z=-23.10 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=131.18 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-5.97 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
Sollecitazioni: N=-284.29
[Par.] $M_{y,sx}$=588.01 $M_{y,dx}$=-2290.37 $M_{y,eq}$=1870.95
[Lin.] $M_{z,sx}$=3.61 $M_{z,dx}$=-23.10 $M_{z,eq}$=-15.30
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=131.18 $\lambda_{rel,y}$=0.07 $\lambda_{rel,z}$=0.30 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.12 $\sigma_{m,d}$=-4.84 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=1.11
Sollecitazioni: N=-267.77 T_z=-2645.76 M_y=2290.37 T_y=-17.50 M_z=-23.10 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=2.32 Sfr.=0.05

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.11
Sollecitazioni: N=-267.77 T_z=-2645.76 M_y=2290.37 T_y=-17.50 M_z=-23.10 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.11 $\sigma_{m,d}$=-5.97 Sfr.=0.02

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.11
Sollecitazioni: N=-267.77 T_z=-2645.76 M_y=2290.37 T_y=-17.50 M_z=-23.10 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-5.97 Sfr.=0.02

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-284.29 T_z=-2523.94 M_y=-588.01 T_y=-17.50 M_z=-3.61 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.12 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 49 SLU Xl=1.11
Sollecitazioni: N=381.57 T_z=-7734.61 M_y=6354.49 T_y=289.05 M_z=360.02 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=131.18 $\lambda_{rel,y}$=0.07 $\lambda_{rel,z}$=0.30 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.16 $\sigma_{m,d}$=19.64 Sfr.=0.13

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 38 SLU Xl=1.11
Sollecitazioni: N=-764.99 T_z=-6959.08 M_y=6130.56 T_y=-13.16 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=131.18 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-15.33 Sfr.=0.10

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 50 SLU Xl=1.11

Sollecitazioni: N=-249.51 T_z=-8897.21 M_y=7587.44 T_y=148.87 M_z=182.04 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=131.18 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-20.86 Sfr.=0.14

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 13 SLU
Sollecitazioni: N=-869.48
[Par.] $M_{y,sx}$=1690.14 $M_{y,dx}$=-6790.87 $M_{y,eq}$=5512.65
[Lin.] $M_{z,sx}$=11.60 $M_{z,dx}$=-62.43 $M_{z,eq}$=-42.10
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=131.18 $\lambda_{rel,y}$=0.07 $\lambda_{rel,z}$=0.30 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.36 $\sigma_{m,d}$=-14.22 Sfr.=0.11

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 49 SLU Xl=1.11
Sollecitazioni: N=381.57 T_z=-7734.61 M_y=6354.49 T_y=289.05 M_z=360.02 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.16 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-14.39 T_z=-2593.04 M_y=-744.07 T_y=908.49 M_z=652.72 M_x=10.13
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 49 SLU Xl=1.11
Sollecitazioni: N=381.57 T_z=-7734.61 M_y=6354.49 T_y=289.05 M_z=360.02 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.16 $\sigma_{m,d}$=19.64 Sfr.=0.13

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 24 SLU Xl=1.11
Sollecitazioni: N=-844.41 T_z=-7695.58 M_y=6793.46 T_y=-76.63 M_z=-121.13 M_x=1.72
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=6.73 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.10

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=1.11
Sollecitazioni: N=-249.51 T_z=-8897.21 M_y=7587.44 T_y=148.87 M_z=182.04 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=7.79 Sfr.=0.36

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 50 SLU Xl=1.11
Sollecitazioni: N=-249.51 T_z=-8897.21 M_y=7587.44 T_y=148.87 M_z=182.04 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.10 $\sigma_{m,d}$=-20.86 Sfr.=0.14

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.11
Sollecitazioni: N=-249.51 T_z=-8897.21 M_y=7587.44 T_y=148.87 M_z=182.04 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-20.86 Sfr.=0.14

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1634.83 T_z=-3569.95 M_y=-363.92 T_y=-360.42 M_z=-54.19 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.68 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/12555)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/22454)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/9267)

Asta n. 2050 (279 -2379) Trave 24x100 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 75 SLU I Xl=1.20
Sollecitazioni: N=-45.90 T_z=319.57 M_y=1.78 T_y=-28.75 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=119.65 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-0.00 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-61.57 T_z=428.69 M_y=375.35 T_y=-28.75 M_z=28.71 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=119.65 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-1.24 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
Sollecitazioni: N=-61.57
[Par.] $M_{y,sx}$=-375.35 $M_{y,dx}$=-1.78 $M_{y,eq}$=281.51
[Lin.] $M_{z,sx}$=-28.71 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=17.22
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=119.65 $\lambda_{rel,y}$=0.07 $\lambda_{rel,z}$=0.27 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00

Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.03 $\sigma_{m,d}$=-0.88 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-61.57 T_z=428.69 M_y=375.35 T_y=-28.75 M_z=28.71 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=0.38 Sfr.=0.01

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-61.57 T_z=428.69 M_y=375.35 T_y=-28.75 M_z=28.71 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.03 $\sigma_{m,d}$=-1.24 Sfr.=0.00

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-61.57 T_z=428.69 M_y=375.35 T_y=-28.75 M_z=28.71 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-1.24 Sfr.=0.00

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-61.57 T_z=428.69 M_y=375.35 T_y=-28.75 M_z=28.71 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.03 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 7 SND Xl=0.53
Sollecitazioni: N=1.69 T_z=400.65 M_y=244.48 T_y=-618.07 M_z=411.42 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
L=119.65 $\lambda_{rel,y}$=0.07 $\lambda_{rel,z}$=0.27 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.00 $\sigma_{m,d}$=4.90 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 50 SLU Xl=1.20
Sollecitazioni: N=-140.13 T_z=1133.96 M_y=5.91 T_y=128.26 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=119.65 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-0.01 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 7 SND Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-3.54 T_z=437.02 M_y=383.88 T_y=-618.07 M_z=617.13 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=119.65 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-7.39 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 7 SND
Sollecitazioni: N=-119.59
[Par.] $M_{y,sx}$=-383.88 $M_{y,dx}$=-2.06 $M_{y,eq}$=287.91
[Lin.] $M_{z,sx}$=-617.13 $M_{z,dx}$=-0.01 $M_{z,eq}$=370.27
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=119.65 $\lambda_{rel,y}$=0.07 $\lambda_{rel,z}$=0.27 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.05 $\sigma_{m,d}$=-4.58 Sfr.=0.02

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=1.20
Sollecitazioni: N=12.13 T_z=311.24 M_y=1.50 T_y=560.57 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 7 SND Xl=0.53
Sollecitazioni: N=1.69 T_z=400.65 M_y=244.48 T_y=-618.07 M_z=411.42 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.00 $\sigma_{m,d}$=4.90 Sfr.=0.03

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-160.50 T_z=1275.81 M_y=1209.00 T_y=128.26 M_z=-128.07 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=1.12 Sfr.=0.05

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 7 SND Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-119.59 T_z=437.02 M_y=383.88 T_y=-618.07 M_z=617.13 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.05 $\sigma_{m,d}$=-7.39 Sfr.=0.04

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 7 SND Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-3.54 T_z=437.02 M_y=383.88 T_y=-618.07 M_z=617.13 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-7.39 Sfr.=0.04

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 13 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-160.50 T_z=1117.58 M_y=1050.03 T_y=-69.35 M_z=69.24 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.07 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/44553)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/83760)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/32719)

Asta n. 2051 (99 -2121) Trave 24x32 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 75 SLU I Xl=1.19
  Sollecitazioni: N=-10.56 T_z=0.00 M_y=-19.97 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=147.11 $\lambda_{rel,m}$=0.23 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=1.71 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=0.22
  Sollecitazioni: N=-15.25 T_z=33.62 M_y=-3.82 T_y=0.00 M_z=-1.02 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=147.11 $\lambda_{rel,m}$=0.23 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=0.46 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
  Sollecitazioni: N=-15.68
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.69 $M_{y,dx}$=18.54 $M_{y,eq}$=-16.99
  [Lin.] $M_{z,sx}$=1.07 $M_{z,dx}$=-0.31 $M_{z,eq}$=-0.76
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=147.11 $\lambda_{rel,y}$=0.37 $\lambda_{rel,z}$=0.57 $K_{c,y}$=0.99 $K_{c,z}$=0.96
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.05 $\sigma_{m,d}$=1.56 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=-15.68 T_z=36.74 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=-1.07 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=0.24 Sfr.=0.01

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.19
  Sollecitazioni: N=-10.56 T_z=0.00 M_y=-19.97 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.03 $\sigma_{m,d}$=-1.71 Sfr.=0.01

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.19
  Sollecitazioni: N=-10.56 T_z=0.00 M_y=-19.97 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=1.71 Sfr.=0.01

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=-15.68 T_z=36.74 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=-1.07 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.05 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 7 SND Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=345.87 T_z=315.94 M_y=-626.50 T_y=12.03 M_z=-8.33 M_x=-25.29
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
  L=147.11 $\lambda_{rel,y}$=0.25 $\lambda_{rel,z}$=0.34 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.45 $\sigma_{m,d}$=15.57 Sfr.=0.09

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 62 SLU Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=-326.13 T_z=268.76 M_y=482.28 T_y=1.49 M_z=0.00 M_x=-6.26
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=147.11 $\lambda_{rel,m}$=0.17 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-11.77 Sfr.=0.08

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 7 SND Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=-377.24 T_z=315.94 M_y=-626.50 T_y=12.03 M_z=-8.33 M_x=-25.29
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=147.11 $\lambda_{rel,m}$=0.17 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=15.57 Sfr.=0.09

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 7 SND
  Sollecitazioni: N=-377.24
  [Par.] $M_{y,sx}$=626.50 $M_{y,dx}$=271.35 $M_{y,eq}$=-583.61
  [Lin.] $M_{z,sx}$=8.33 $M_{z,dx}$=-13.49 $M_{z,eq}$=-11.43
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=147.11 $\lambda_{rel,y}$=0.25 $\lambda_{rel,z}$=0.34 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.49 $\sigma_{m,d}$=14.62 Sfr.=0.08

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=1.47
  Sollecitazioni: N=352.39 T_z=-289.21 M_y=-271.35 T_y=-10.89 M_z=12.88 M_x=-25.29
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.46 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 7 SND Xl=0.14

Sollecitazioni: N=345.87 T_z=315.94 M_y=-626.50 T_y=-10.89 M_z=6.20 M_x=-25.29
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.02 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 7 SND Xl=0.14
Sollecitazioni: N=345.87 T_z=315.94 M_y=-626.50 T_y=12.03 M_z=-8.33 M_x=-25.29
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.45 $\sigma_{m,d}$=15.57 Sfr.=0.09

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 7 SND Xl=0.14
Sollecitazioni: N=345.87 T_z=315.94 M_y=-626.50 T_y=12.03 M_z=-8.33 M_x=-25.29
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=0.86 $\tau_{tor,d}$=0.02 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=0.14
Sollecitazioni: N=-326.13 T_z=268.76 M_y=482.28 T_y=1.49 M_z=0.00 M_x=-6.26
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=0.73 Sfr.=0.03

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 7 SND Xl=0.14
Sollecitazioni: N=-377.24 T_z=315.94 M_y=-626.50 T_y=12.03 M_z=-8.33 M_x=-25.29
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.49 $\sigma_{m,d}$=-15.57 Sfr.=0.09

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 7 SND Xl=0.14
Sollecitazioni: N=345.87 T_z=315.94 M_y=-626.50 T_y=12.03 M_z=-8.33 M_x=-25.29
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=15.57 Sfr.=0.09

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 62 SLU Xl=0.14
Sollecitazioni: N=-326.13 T_z=268.76 M_y=482.28 T_y=1.49 M_z=0.00 M_x=-6.26
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.42 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 42 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/13184)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 42 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/13734)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 42 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/12764)

Asta n. 2051 (-2121 122) Trave 24x32 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU I Xl=1.35
Sollecitazioni: N=95.64 T_z=-761.80 M_y=978.36 T_y=1.23 M_z=1.36 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=155.01 $\lambda_{rel,y}$=0.38 $\lambda_{rel,z}$=0.60 $K_{c,y}$=0.99 $K_{c,z}$=0.96
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.30 $\sigma_{m,d}$=84.06 Sfr.=0.31

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU I Xl=1.35
Sollecitazioni: N=95.64 T_z=-761.80 M_y=978.36 T_y=1.23 M_z=1.36 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.30 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.35
Sollecitazioni: N=95.64 T_z=-761.80 M_y=978.36 T_y=1.23 M_z=1.36 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.30 $\sigma_{m,d}$=84.06 Sfr.=0.28

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=1.35
Sollecitazioni: N=95.64 T_z=-761.80 M_y=978.36 T_y=1.23 M_z=1.36 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=5.07 Sfr.=0.12

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.35
Sollecitazioni: N=95.64 T_z=-761.80 M_y=978.36 T_y=1.23 M_z=1.36 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-84.06 Sfr.=0.28

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 50 SLU Xl=1.35
Sollecitazioni: N=471.28 T_z=-2885.85 M_y=3580.70 T_y=16.55 M_z=19.52 M_x=2.81
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=155.01 $\lambda_{rel,y}$=0.27 $\lambda_{rel,z}$=0.36 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.61 $\sigma_{m,d}$=88.05 Sfr.=0.59

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 62 SLU Xl=0.10
Sollecitazioni: N=-79.94 T_z=-812.23 M_y=240.45 T_y=-17.63 M_z=0.00 M_x=-6.26
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=155.01 $\lambda_{rel,m}$=0.17 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-5.87 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 62 SLU Xl=1.35
  Sollecitazioni: N=-71.98 T_z=-869.34 M_y=1296.01 T_y=-17.63 M_z=-22.15 M_x=-6.26
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=155.01 $\lambda_{rel,m}$=0.17 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-32.36 Sfr.=0.22

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 62 SLU
  Sollecitazioni: N=-80.55
  [Lin.] $M_{y,sx}$=-162.22 $M_{y,dx}$=-1296.01 $M_{y,eq}$=842.50
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-1.68 $M_{z,dx}$=-22.15 $M_{z,eq}$=-12.62
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=155.01 $\lambda_{rel,y}$=0.27 $\lambda_{rel,z}$=0.36 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.10 $\sigma_{m,d}$=-20.98 Sfr.=0.14

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 49 SLU Xl=1.35
  Sollecitazioni: N=506.08 T_z=-2594.11 M_y=3136.81 T_y=23.71 M_z=28.62 M_x=5.26
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.66 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 7 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=312.93 T_z=-1013.48 M_y=-272.45 T_y=-81.61 M_z=12.88 M_x=-25.29
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.02 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 50 SLU Xl=1.35
  Sollecitazioni: N=471.28 T_z=-2885.85 M_y=3580.70 T_y=16.55 M_z=19.52 M_x=2.81
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.61 $\sigma_{m,d}$=88.05 Sfr.=0.59

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 50 SLU Xl=1.35
  Sollecitazioni: N=471.28 T_z=-2885.85 M_y=3580.70 T_y=16.55 M_z=19.52 M_x=2.81
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=7.89 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.13

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=1.35
  Sollecitazioni: N=471.28 T_z=-2885.85 M_y=3580.70 T_y=16.55 M_z=19.52 M_x=2.81
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=7.89 Sfr.=0.36

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 62 SLU Xl=1.35
  Sollecitazioni: N=-71.98 T_z=-869.34 M_y=1296.01 T_y=-17.63 M_z=-22.15 M_x=-6.26
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.09 $\sigma_{m,d}$=-32.36 Sfr.=0.22

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.35
  Sollecitazioni: N=471.28 T_z=-2885.85 M_y=3580.70 T_y=16.55 M_z=19.52 M_x=2.81
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-88.05 Sfr.=0.59

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 7 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-134.84 T_z=-1013.48 M_y=-272.45 T_y=-81.61 M_z=12.88 M_x=-25.29
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.18 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.05 (L/2666)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.03 (L/4536)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.07 (L/2004)

Asta n. 2051 (122 -2144) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=1.17
  Sollecitazioni: N=-478.20 T_z=1960.30 M_y=-1210.59 T_y=-10.65 M_z=1.08 M_x=1.21
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=116.85 $\lambda_{rel,m}$=0.23 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=4.74 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
  Sollecitazioni: N=-490.03
  [Par.] $M_{y,sx}$=-732.95 $M_{y,dx}$=1210.59 $M_{y,eq}$=-1210.59
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-11.41 $M_{z,dx}$=1.08 $M_{z,eq}$=7.28
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=116.85 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.27 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.26 $\sigma_{m,d}$=4.82 Sfr.=0.02

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-490.03 T_z=2045.19 M_y=732.95 T_y=-10.65 M_z=11.41 M_x=1.21

Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-490.03 T_z=2045.19 M_y=732.95 T_y=-10.65 M_z=11.41 M_x=1.21
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=2.24 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-490.03 T_z=2045.19 M_y=732.95 T_y=-10.65 M_z=11.41 M_x=1.21
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=2.24 Sfr.=0.05

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.17
Sollecitazioni: N=-478.20 T_z=1960.30 M_y=-1210.59 T_y=-10.65 M_z=1.08 M_x=1.21
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.25 $\sigma_{m,d}$=-4.74 Sfr.=0.02

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.17
Sollecitazioni: N=-478.20 T_z=1960.30 M_y=-1210.59 T_y=-10.65 M_z=1.08 M_x=1.21
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=4.74 Sfr.=0.02

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-490.03 T_z=2045.19 M_y=732.95 T_y=-10.65 M_z=11.41 M_x=1.21
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.26 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 7 SND Xl=0.20
Sollecitazioni: N=703.66 T_z=2066.25 M_y=946.96 T_y=-282.65 M_z=289.56 M_x=32.46
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
L=116.85 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.27 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.37 $\sigma_{m,d}$=7.47 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 50 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-1397.84 T_z=7019.51 M_y=2793.80 T_y=-5.36 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=116.85 $\lambda_{rel,m}$=0.23 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-10.91 Sfr.=0.07

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 13 SLU Xl=1.17
Sollecitazioni: N=-1478.82 T_z=5978.17 M_y=-3535.69 T_y=-26.65 M_z=3.08 M_x=2.84
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=116.85 $\lambda_{rel,m}$=0.23 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=13.85 Sfr.=0.10

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 13 SLU
Sollecitazioni: N=-1494.20
[Par.] $M_{y,sx}$=-2319.31 $M_{y,dx}$=3535.69 $M_{y,eq}$=-3535.69
[Lin.] $M_{z,sx}$=-28.94 $M_{z,dx}$=3.08 $M_{z,eq}$=18.60
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=116.85 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.27 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.78 $\sigma_{m,d}$=14.05 Sfr.=0.11

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=1.17
Sollecitazioni: N=715.49 T_z=1981.36 M_y=-1444.17 T_y=-282.65 M_z=26.96 M_x=32.46
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.37 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 7 SND Xl=0.20
Sollecitazioni: N=703.66 T_z=2024.13 M_y=518.95 T_y=-282.65 M_z=289.56 M_x=32.46
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 7 SND Xl=0.20
Sollecitazioni: N=703.66 T_z=2066.25 M_y=946.96 T_y=-282.65 M_z=289.56 M_x=32.46
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.37 $\sigma_{m,d}$=7.47 Sfr.=0.04

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 13 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-1494.20 T_z=6088.52 M_y=2319.31 T_y=-26.65 M_z=28.94 M_x=2.84
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=6.66 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.12

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-1397.84 T_z=7019.51 M_y=2793.80 T_y=-5.36 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=7.68 Sfr.=0.35

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 13 SLU Xl=1.17
  Sollecitazioni: N=-1478.82 T_z=5978.17 M_y=-3535.69 T_y=-26.65 M_z=3.08 M_x=2.84
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.77 $\sigma_{m,d}$=-13.85 Sfr.=0.10

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 13 SLU Xl=1.17
  Sollecitazioni: N=-1478.82 T_z=5978.17 M_y=-3535.69 T_y=-26.65 M_z=3.08 M_x=2.84
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=13.85 Sfr.=0.10

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 13 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-1494.20 T_z=6088.52 M_y=2319.31 T_y=-26.65 M_z=28.94 M_x=2.84
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.78 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/7782)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/13389)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.02 (L/5856)

Asta n. 2051 (-2144 -2164) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 75 SLU I Xl=0.32
  Sollecitazioni: N=-394.68 T_z=1361.19 M_y=-1643.49 T_y=-5.99 M_z=0.00 M_x=1.21
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=120.43 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=6.42 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=1.20
  Sollecitazioni: N=-383.91 T_z=1283.94 M_y=-2811.48 T_y=-5.99 M_z=-6.14 M_x=1.21
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=120.43 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=11.06 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
  Sollecitazioni: N=-398.59
  [Lin.] $M_{y,sx}$=1201.85 $M_{y,dx}$=2811.48 $M_{y,eq}$=-2167.62
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-1.08 $M_{z,dx}$=-6.14 $M_{z,eq}$=-3.25
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=120.43 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.28 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.21 $\sigma_{m,d}$=8.51 Sfr.=0.03

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-398.59 T_z=1389.28 M_y=-1201.85 T_y=-5.99 M_z=1.08 M_x=1.21
  Resistenze: K_{fi}=1.25
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-398.59 T_z=1389.28 M_y=-1201.85 T_y=-5.99 M_z=1.08 M_x=1.21
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=1.52 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-398.59 T_z=1389.28 M_y=-1201.85 T_y=-5.99 M_z=1.08 M_x=1.21
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=1.52 Sfr.=0.03

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.20
  Sollecitazioni: N=-383.91 T_z=1283.94 M_y=-2811.48 T_y=-5.99 M_z=-6.14 M_x=1.21
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.20 $\sigma_{m,d}$=-11.06 Sfr.=0.04

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.20
  Sollecitazioni: N=-383.91 T_z=1283.94 M_y=-2811.48 T_y=-5.99 M_z=-6.14 M_x=1.21
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=11.06 Sfr.=0.04

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-398.59 T_z=1389.28 M_y=-1201.85 T_y=-5.99 M_z=1.08 M_x=1.21
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.21 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 7 SND Xl=1.20
  Sollecitazioni: N=684.67 T_z=1321.51 M_y=-3089.57 T_y=-57.13 M_z=-51.70 M_x=32.46
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
  L=120.43 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.28 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.36 $\sigma_{m,d}$=12.74 Sfr.=0.07

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 13 SLU Xl=0.24
  Sollecitazioni: N=-1212.00 T_z=4064.27 M_y=-4492.04 T_y=-15.65 M_z=0.00 M_x=2.84
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=120.43 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=17.55 Sfr.=0.13

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 50 SLU Xl=1.20
  Sollecitazioni: N=-1100.36 T_z=4562.93 M_y=-9512.64 T_y=-8.69 M_z=-14.83 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=120.43 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=37.35 Sfr.=0.25

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 50 SLU
  Sollecitazioni: N=-1119.45
  [Lin.] $M_{y,sx}$=3935.20 $M_{y,dx}$=9512.64 $M_{y,eq}$=-7281.67
  [Lin.] $M_{z,sx}$=4.37 $M_{z,dx}$=-14.83 $M_{z,eq}$=-10.65
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=120.43 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.28 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.58 $\sigma_{m,d}$=28.58 Sfr.=0.20

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=1.20
  Sollecitazioni: N=684.67 T_z=1321.51 M_y=-3089.57 T_y=45.15 M_z=39.42 M_x=32.46
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.36 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 7 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=669.99 T_z=1426.85 M_y=-1434.75 T_y=-57.13 M_z=26.96 M_x=32.46
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 7 SND Xl=1.20
  Sollecitazioni: N=684.67 T_z=1321.51 M_y=-3089.57 T_y=-57.13 M_z=-51.70 M_x=32.46
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.36 $\sigma_{m,d}$=12.74 Sfr.=0.07

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 13 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-1215.82 T_z=4091.66 M_y=-3509.85 T_y=-15.65 M_z=3.08 M_x=2.84
  Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=4.48 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-1119.45 T_z=4699.88 M_y=-3935.20 T_y=-8.69 M_z=-4.37 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=5.14 Sfr.=0.24

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 50 SLU Xl=1.20
  Sollecitazioni: N=-1100.36 T_z=4562.93 M_y=-9512.64 T_y=-8.69 M_z=-14.83 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.57 $\sigma_{m,d}$=-37.35 Sfr.=0.25

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.20
  Sollecitazioni: N=-1100.36 T_z=4562.93 M_y=-9512.64 T_y=-8.69 M_z=-14.83 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=37.35 Sfr.=0.25

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 13 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-1215.82 T_z=4091.66 M_y=-3509.85 T_y=-15.65 M_z=3.08 M_x=2.84
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.63 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/23064)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/40408)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/17180)

Asta n. 2051 (-2164 -2184) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=1.20
  Sollecitazioni: N=-288.60 T_z=600.22 M_y=-3590.54 T_y=-1.14 M_z=-7.52 M_x=1.21
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=120.42 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=14.12 Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
  Sollecitazioni: N=-303.28
  [Lin.] $M_{y,sx}$=2804.30 $M_{y,dx}$=3590.54 $M_{y,eq}$=-3276.04
  [Lin.] $M_{z,sx}$=6.14 $M_{z,dx}$=-7.52 $M_{z,eq}$=-6.97
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70

L=120.42 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.28 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.16 $\sigma_{m,d}$=12.89 Sfr.=0.05

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-303.28 T_z=705.56 M_y=-2804.30 T_y=-1.14 M_z=-6.14 M_x=1.21
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-303.28 T_z=705.56 M_y=-2804.30 T_y=-1.14 M_z=-6.14 M_x=1.21
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=0.77 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-303.28 T_z=705.56 M_y=-2804.30 T_y=-1.14 M_z=-6.14 M_x=1.21
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=0.77 Sfr.=0.02

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.20
Sollecitazioni: N=-288.60 T_z=600.22 M_y=-3590.54 T_y=-1.14 M_z=-7.52 M_x=1.21
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.15 $\sigma_{m,d}$=-14.12 Sfr.=0.05

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.20
Sollecitazioni: N=-288.60 T_z=600.22 M_y=-3590.54 T_y=-1.14 M_z=-7.52 M_x=1.21
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=14.12 Sfr.=0.05

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-303.28 T_z=705.56 M_y=-2804.30 T_y=-1.14 M_z=-6.14 M_x=1.21
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.16 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 7 SND Xl=1.20
Sollecitazioni: N=654.08 T_z=655.19 M_y=-3933.71 T_y=-17.14 M_z=-52.75 M_x=32.46
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
L=120.42 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.28 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.34 $\sigma_{m,d}$=16.05 Sfr.=0.09

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 50 SLU Xl=1.20
Sollecitazioni: N=-814.57 T_z=2185.07 M_y=-12202.50 T_y=-6.54 M_z=-22.71 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=120.42 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=47.96 Sfr.=0.32

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 50 SLU
Sollecitazioni: N=-833.66
[Lin.] $M_{y,sx}$=9488.70 $M_{y,dx}$=12202.50 $M_{y,eq}$=-11117.00
[Lin.] $M_{z,sx}$=14.83 $M_{z,dx}$=-22.71 $M_{z,eq}$=-19.56
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=120.42 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.28 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.43 $\sigma_{m,d}$=43.68 Sfr.=0.30

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=1.20
Sollecitazioni: N=654.08 T_z=655.19 M_y=-3933.71 T_y=14.86 M_z=37.71 M_x=32.46
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.34 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 7 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=639.39 T_z=760.53 M_y=-3081.31 T_y=14.86 M_z=39.42 M_x=32.46
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 7 SND Xl=1.20
Sollecitazioni: N=654.08 T_z=655.19 M_y=-3933.71 T_y=-17.14 M_z=-52.75 M_x=32.46
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.34 $\sigma_{m,d}$=16.05 Sfr.=0.09

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 13 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-930.02 T_z=2041.42 M_y=-8333.62 T_y=-2.99 M_z=-15.76 M_x=2.84
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=2.23 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-833.66 T_z=2322.01 M_y=-9488.70 T_y=-6.54 M_z=-14.83 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=2.54 Sfr.=0.12

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 50 SLU Xl=1.20

Sollecitazioni: N=-814.57 T_z=2185.07 M_y=-12202.50 T_y=-6.54 M_z=-22.71 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.42 $\sigma_{m,d}$=-47.96 Sfr.=0.32

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.20
Sollecitazioni: N=-814.57 T_z=2185.07 M_y=-12202.50 T_y=-6.54 M_z=-22.71 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=47.96 Sfr.=0.32

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 13 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-930.02 T_z=2041.42 M_y=-8333.62 T_y=-2.99 M_z=-15.76 M_x=2.84
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.48 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/13953)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/24881)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/10329)

Asta n. 2051 (-2184 -2202) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=0.09
Sollecitazioni: N=-205.51 T_z=4.23 M_y=-3587.35 T_y=2.18 M_z=-7.32 M_x=1.21
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=125.19 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=14.11 Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
Sollecitazioni: N=-206.60
[Lin.] $M_{y,sx}$=3586.62 $M_{y,dx}$=3533.17 $M_{y,eq}$=-3565.24
[Lin.] $M_{z,sx}$=7.52 $M_{z,dx}$=-4.79 $M_{z,eq}$=-6.42
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=125.19 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.11 $\sigma_{m,d}$=14.01 Sfr.=0.05

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-206.60 T_z=12.06 M_y=-3586.62 T_y=2.18 M_z=-7.52 M_x=1.21
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=1.25
Sollecitazioni: N=-191.34 T_z=-97.46 M_y=-3533.17 T_y=2.18 M_z=-4.79 M_x=1.21
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=0.11 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=1.25
Sollecitazioni: N=-191.34 T_z=-97.46 M_y=-3533.17 T_y=2.18 M_z=-4.79 M_x=1.21
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=0.11 Sfr.=0.00

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.09
Sollecitazioni: N=-205.51 T_z=4.23 M_y=-3587.35 T_y=2.18 M_z=-7.32 M_x=1.21
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.11 $\sigma_{m,d}$=-14.11 Sfr.=0.05

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.09
Sollecitazioni: N=-205.51 T_z=4.23 M_y=-3587.35 T_y=2.18 M_z=-7.32 M_x=1.21
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=14.11 Sfr.=0.05

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-206.60 T_z=12.06 M_y=-3586.62 T_y=2.18 M_z=-7.52 M_x=1.21
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.11 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 7 SND Xl=0.54
Sollecitazioni: N=615.45 T_z=-107.80 M_y=-3960.92 T_y=17.90 M_z=-43.31 M_x=32.47
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
L=125.19 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.32 $\sigma_{m,d}$=16.04 Sfr.=0.09

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-542.85 T_z=-98.00 M_y=-12190.00 T_y=6.75 M_z=-22.71 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=125.19 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=47.91 Sfr.=0.32

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 50 SLU

Sollecitazioni: N=-542.85
[Lin.] $M_{y,sx}$=12190.00 $M_{y,dx}$=11978.20 $M_{y,eq}$=-12105.30
[Lin.] $M_{z,sx}$=22.71 $M_{z,dx}$=-14.27 $M_{z,eq}$=-19.33
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=125.19 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.28 $\sigma_{m,d}$=47.54 Sfr.=0.32

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=1.25
Sollecitazioni: N=624.17 T_z=-170.38 M_y=-3965.64 T_y=-13.54 M_z=21.43 M_x=32.47
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.33 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 7 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=608.91 T_z=84.97 M_y=-3928.02 T_y=-13.54 M_z=37.72 M_x=32.47
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 7 SND Xl=0.54
Sollecitazioni: N=615.45 T_z=-107.80 M_y=-3960.92 T_y=17.90 M_z=-43.31 M_x=32.47
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.32 $\sigma_{m,d}$=16.04 Sfr.=0.09

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 7 SND Xl=1.25
Sollecitazioni: N=624.17 T_z=-170.38 M_y=-3965.64 T_y=17.90 M_z=-31.01 M_x=32.47
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=0.19 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 49 SLU Xl=1.25
Sollecitazioni: N=-286.53 T_z=-248.68 M_y=-10179.80 T_y=5.95 M_z=-13.22 M_x=-3.75
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=0.27 Sfr.=0.01

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-542.85 T_z=-98.00 M_y=-12190.00 T_y=6.75 M_z=-22.71 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.28 $\sigma_{m,d}$=-47.91 Sfr.=0.32

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-542.85 T_z=-98.00 M_y=-12190.00 T_y=6.75 M_z=-22.71 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=47.91 Sfr.=0.32

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 7 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1022.11 T_z=84.97 M_y=-3928.02 T_y=-13.54 M_z=37.72 M_x=32.47
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.53 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/9495)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/16669)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.02 (L/7029)

Asta n. 2051 (-2202 -2218) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-114.90 T_z=-645.25 M_y=-3534.21 T_y=-2.23 M_z=-4.78 M_x=1.21
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=115.66 $\lambda_{rel,m}$=0.23 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=13.87 Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
Sollecitazioni: N=-114.90
[Lin.] $M_{y,sx}$=3534.21 $M_{y,dx}$=2729.40 $M_{y,eq}$=-3212.29
[Lin.] $M_{z,sx}$=4.78 $M_{z,dx}$=-7.36 $M_{z,eq}$=-6.33
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=115.66 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.27 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.06 $\sigma_{m,d}$=12.63 Sfr.=0.05

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-114.90 T_z=-645.25 M_y=-3534.21 T_y=-2.23 M_z=-4.78 M_x=1.21
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=1.16
Sollecitazioni: N=-100.79 T_z=-746.42 M_y=-2729.40 T_y=-2.23 M_z=-7.36 M_x=1.21
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=0.82 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=1.16
  Sollecitazioni: N=-100.79 T_z=-746.42 M_y=-2729.40 T_y=-2.23 M_z=-7.36 M_x=1.21
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=0.82 Sfr.=0.02

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-114.90 T_z=-645.25 M_y=-3534.21 T_y=-2.23 M_z=-4.78 M_x=1.21
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.06 $\sigma_{m,d}$=-13.87 Sfr.=0.05

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-114.90 T_z=-645.25 M_y=-3534.21 T_y=-2.23 M_z=-4.78 M_x=1.21
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=13.87 Sfr.=0.05

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-114.90 T_z=-645.25 M_y=-3534.21 T_y=-2.23 M_z=-4.78 M_x=1.21
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.06 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 7 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=576.72 T_z=-735.64 M_y=-3963.97 T_y=-24.51 M_z=-31.01 M_x=32.46
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
  L=115.66 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.27 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.30 $\sigma_{m,d}$=15.89 Sfr.=0.09

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 50 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-270.12 T_z=-2362.75 M_y=-11982.90 T_y=-3.21 M_z=-14.25 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=115.66 $\lambda_{rel,m}$=0.23 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=46.99 Sfr.=0.32

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 50 SLU
  Sollecitazioni: N=-270.12
  [Lin.] $M_{y,sx}$=11982.90 $M_{y,dx}$=9174.03 $M_{y,eq}$=-10859.30
  [Lin.] $M_{z,sx}$=14.25 $M_{z,dx}$=-17.96 $M_{z,eq}$=-16.48
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=115.66 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.27 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.14 $\sigma_{m,d}$=42.63 Sfr.=0.29

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=1.16
  Sollecitazioni: N=590.83 T_z=-836.82 M_y=-3263.40 T_y=20.05 M_z=41.46 M_x=32.46
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.31 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 7 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=576.72 T_z=-735.64 M_y=-3963.97 T_y=20.05 M_z=21.44 M_x=32.46
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 7 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=576.72 T_z=-735.64 M_y=-3963.97 T_y=-24.51 M_z=-31.01 M_x=32.46
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.30 $\sigma_{m,d}$=15.89 Sfr.=0.09

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 13 SLU Xl=1.16
  Sollecitazioni: N=-348.20 T_z=-2130.49 M_y=-8168.00 T_y=-4.06 M_z=-16.67 M_x=2.84
  Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=2.33 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=1.16
  Sollecitazioni: N=-251.78 T_z=-2494.27 M_y=-9174.03 T_y=-3.21 M_z=-17.96 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=2.73 Sfr.=0.13

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 50 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-270.12 T_z=-2362.75 M_y=-11982.90 T_y=-3.21 M_z=-14.25 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.14 $\sigma_{m,d}$=-46.99 Sfr.=0.32

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-270.12 T_z=-2362.75 M_y=-11982.90 T_y=-3.21 M_z=-14.25 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=46.99 Sfr.=0.32

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 7 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-806.52 T_z=-735.64 M_y=-3963.97 T_y=20.05 M_z=21.44 M_x=32.46
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.42 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/8852)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/15699)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.02 (L/6564)

Asta n. 2051 (-2218 -2236) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 75 SLU I Xl=0.80
  Sollecitazioni: N=-11.81 T_z=-1385.20 M_y=-1650.60 T_y=7.94 M_z=0.00 M_x=1.21
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=120.42 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=6.45 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-21.60 T_z=-1314.98 M_y=-2734.49 T_y=7.94 M_z=-7.37 M_x=1.21
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=120.42 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=10.78 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
  Sollecitazioni: N=-21.60
  [Lin.] $M_{y,sx}$=2734.49 $M_{y,dx}$=1087.51 $M_{y,eq}$=-2075.70
  [Lin.] $M_{z,sx}$=7.37 $M_{z,dx}$=2.19 $M_{z,eq}$=-3.54
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=120.42 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.28 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 $\sigma_{m,d}$=8.15 Sfr.=0.03

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-21.60 T_z=-1314.98 M_y=-2734.49 T_y=7.94 M_z=-7.37 M_x=1.21
  Resistenze: K_{fi}=1.25
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=1.20
  Sollecitazioni: N=-6.91 T_z=-1420.32 M_y=-1087.51 T_y=7.94 M_z=2.19 M_x=1.21
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=1.55 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=1.20
  Sollecitazioni: N=-6.91 T_z=-1420.32 M_y=-1087.51 T_y=7.94 M_z=2.19 M_x=1.21
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=1.55 Sfr.=0.04

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-21.60 T_z=-1314.98 M_y=-2734.49 T_y=7.94 M_z=-7.37 M_x=1.21
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 $\sigma_{m,d}$=10.78 Sfr.=0.04

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-21.60 T_z=-1314.98 M_y=-2734.49 T_y=7.94 M_z=-7.37 M_x=1.21
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=10.78 Sfr.=0.04

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-21.60 T_z=-1314.98 M_y=-2734.49 T_y=7.94 M_z=-7.37 M_x=1.21
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 50 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=9.71 T_z=-4692.94 M_y=-9191.67 T_y=19.80 M_z=-17.97 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=120.42 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.28 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=36.14 Sfr.=0.24

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 13 SLU Xl=0.80
  Sollecitazioni: N=-73.93 T_z=-4099.29 M_y=-4928.61 T_y=20.07 M_z=0.00 M_x=2.84
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=120.42 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=19.25 Sfr.=0.15

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 13 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-86.66 T_z=-4008.00 M_y=-8183.01 T_y=20.07 M_z=-16.68 M_x=2.84
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=120.42 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=32.18 Sfr.=0.24

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 13 SLU
  Sollecitazioni: N=-86.66

[Lin.] $M_{y,sx}$=8183.01 $M_{y,dx}$=3273.93 $M_{y,eq}$=-6219.38
[Lin.] $M_{z,sx}$=16.68 $M_{z,dx}$=7.48 $M_{z,eq}$=-7.02
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=120.42 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.28 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.05 $\sigma_{m,d}$=24.39 Sfr.=0.18

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=1.20
Sollecitazioni: N=564.37 T_z=-1528.17 M_y=-1750.31 T_y=37.76 M_z=50.03 M_x=32.47
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.29 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 7 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=549.68 T_z=-1422.83 M_y=-3267.81 T_y=-21.88 M_z=41.46 M_x=32.47
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=9.71 T_z=-4692.94 M_y=-9191.67 T_y=19.80 M_z=-17.97 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=36.14 Sfr.=0.24

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 13 SLU Xl=1.20
Sollecitazioni: N=-67.57 T_z=-4144.94 M_y=-3273.93 T_y=20.07 M_z=7.48 M_x=2.84
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=4.53 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.06

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=1.20
Sollecitazioni: N=28.80 T_z=-4829.88 M_y=-3457.74 T_y=19.80 M_z=5.88 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=5.28 Sfr.=0.24

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 13 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-86.66 T_z=-4008.00 M_y=-8183.01 T_y=20.07 M_z=-16.68 M_x=2.84
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.05 $\sigma_{m,d}$=-32.18 Sfr.=0.24

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 13 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-86.66 T_z=-4008.00 M_y=-8183.01 T_y=20.07 M_z=-16.68 M_x=2.84
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=32.18 Sfr.=0.24

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 7 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-592.87 T_z=-1422.83 M_y=-3267.81 T_y=-21.88 M_z=41.46 M_x=32.47
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.31 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/8955)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/15784)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.02 (L/6619)

Asta n. 2051 (-2236 -2256) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU I Xl=1.20
Sollecitazioni: N=88.39 T_z=-2104.03 M_y=1375.86 T_y=5.22 M_z=8.47 M_x=1.21
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=120.43 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.28 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.05 $\sigma_{m,d}$=5.48 Sfr.=0.02

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU I Xl=1.20
Sollecitazioni: N=88.39 T_z=-2104.03 M_y=1375.86 T_y=5.22 M_z=8.47 M_x=1.21
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.05 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=73.70 T_z=-1998.69 M_y=-1094.55 T_y=5.22 M_z=2.19 M_x=1.21
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.20
Sollecitazioni: N=88.39 T_z=-2104.03 M_y=1375.86 T_y=5.22 M_z=8.47 M_x=1.21
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.05 $\sigma_{m,d}$=5.48 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=1.20
Sollecitazioni: N=88.39 T_z=-2104.03 M_y=1375.86 T_y=5.22 M_z=8.47 M_x=1.21
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=2.30 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=1.20
  Sollecitazioni: N=88.39 T_z=-2104.03 M_y=1375.86 T_y=5.22 M_z=8.47 M_x=1.21
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=2.30 Sfr.=0.05

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.20
  Sollecitazioni: N=88.39 T_z=-2104.03 M_y=1375.86 T_y=5.22 M_z=8.47 M_x=1.21
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-5.48 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 50 SLU Xl=1.20
  Sollecitazioni: N=314.56 T_z=-7207.74 M_y=5116.34 T_y=20.66 M_z=30.76 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=120.43 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.28 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.16 $\sigma_{m,d}$=20.39 Sfr.=0.14

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 10 SND Xl=0.32
  Sollecitazioni: N=-354.19 T_z=-2143.06 M_y=-1105.34 T_y=25.19 M_z=0.00 M_x=19.69
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=120.43 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=4.32 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 62 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-7.80 T_z=-2775.31 M_y=-2119.82 T_y=-4.65 M_z=7.98 M_x=8.28
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=120.43 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=8.38 Sfr.=0.06

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 62 SLU
  Sollecitazioni: N=-7.80
  [Par.] $M_{y,sx}$=2119.82 $M_{y,dx}$=-1304.87 $M_{y,eq}$=-2119.82
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-7.98 $M_{z,dx}$=2.38 $M_{z,eq}$=5.74
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=120.43 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.28 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.00 $\sigma_{m,d}$=8.36 Sfr.=0.06

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=1.20
  Sollecitazioni: N=539.67 T_z=-1978.41 M_y=561.25 T_y=61.76 M_z=51.06 M_x=32.47
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.28 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 7 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=524.98 T_z=-2124.31 M_y=-1758.29 T_y=61.76 M_z=50.03 M_x=32.47
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 50 SLU Xl=1.20
  Sollecitazioni: N=314.56 T_z=-7207.74 M_y=5116.34 T_y=20.66 M_z=30.76 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.16 $\sigma_{m,d}$=20.39 Sfr.=0.14

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 13 SLU Xl=1.20
  Sollecitazioni: N=218.20 T_z=-6195.17 M_y=4083.49 T_y=11.96 M_z=21.88 M_x=2.84
  Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=6.78 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.12

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=1.20
  Sollecitazioni: N=314.56 T_z=-7207.74 M_y=5116.34 T_y=20.66 M_z=30.76 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=7.88 Sfr.=0.36

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 62 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-7.80 T_z=-2775.31 M_y=-2119.82 T_y=-4.65 M_z=7.98 M_x=8.28
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.00 $\sigma_{m,d}$=8.38 Sfr.=0.06

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.20
  Sollecitazioni: N=314.56 T_z=-7207.74 M_y=5116.34 T_y=20.66 M_z=30.76 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-20.39 Sfr.=0.14

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 7 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-377.58 T_z=-2124.31 M_y=-1758.29 T_y=61.76 M_z=50.03 M_x=32.47
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.20 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/11350)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/20123)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/8404)

Asta n. 2051 (-2256 245) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU I Xl=1.07
  Sollecitazioni: N=183.74 T_z=-2787.90 M_y=4291.08 T_y=-1.83 M_z=6.53 M_x=1.21
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
  L=126.38 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.10 $\sigma_{m,d}$=16.85 Sfr.=0.06

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU I Xl=1.07
  Sollecitazioni: N=183.74 T_z=-2787.90 M_y=4291.08 T_y=-1.83 M_z=6.53 M_x=1.21
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.10 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=170.74 T_z=-2694.68 M_y=1369.56 T_y=-1.83 M_z=8.47 M_x=1.21
  Resistenze: K_{fi}=1.25
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.07
  Sollecitazioni: N=183.74 T_z=-2787.90 M_y=4291.08 T_y=-1.83 M_z=6.53 M_x=1.21
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.10 $\sigma_{m,d}$=16.85 Sfr.=0.06

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=1.07
  Sollecitazioni: N=183.74 T_z=-2787.90 M_y=4291.08 T_y=-1.83 M_z=6.53 M_x=1.21
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=3.05 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=1.07
  Sollecitazioni: N=183.74 T_z=-2787.90 M_y=4291.08 T_y=-1.83 M_z=6.53 M_x=1.21
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=3.05 Sfr.=0.07

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.07
  Sollecitazioni: N=183.74 T_z=-2787.90 M_y=4291.08 T_y=-1.83 M_z=6.53 M_x=1.21
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-16.85 Sfr.=0.06

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 50 SLU Xl=1.07
  Sollecitazioni: N=604.47 T_z=-9622.62 M_y=15286.50 T_y=22.16 M_z=54.37 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=126.38 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.31 $\sigma_{m,d}$=60.42 Sfr.=0.41

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 7 SND Xl=1.07
  Sollecitazioni: N=-150.74 T_z=-2931.80 M_y=5260.57 T_y=-318.73 M_z=356.50 M_x=32.47
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=126.38 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-25.19 Sfr.=0.13

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 7 SND
  Sollecitazioni: N=-163.73
  [Lin.] $M_{y,sx}$=-2186.07 $M_{y,dx}$=-5260.57 $M_{y,eq}$=4030.77
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-51.06 $M_{z,dx}$=356.50 $M_{z,eq}$=234.32
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=126.38 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.09 $\sigma_{m,d}$=-18.80 Sfr.=0.10

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 50 SLU Xl=1.07
  Sollecitazioni: N=604.47 T_z=-9622.62 M_y=15286.50 T_y=22.16 M_z=54.37 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.31 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 7 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=505.22 T_z=-2550.78 M_y=553.05 T_y=-318.73 M_z=51.06 M_x=32.47
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 50 SLU Xl=1.07
  Sollecitazioni: N=604.47 T_z=-9622.62 M_y=15286.50 T_y=22.16 M_z=54.37 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.31 $\sigma_{m,d}$=60.42 Sfr.=0.41

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 13 SLU Xl=1.07
  Sollecitazioni: N=508.10 T_z=-8274.33 M_y=12818.70 T_y=-8.83 M_z=12.47 M_x=2.84

Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=9.05 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.22

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=1.07
Sollecitazioni: N=604.47 T_z=-9622.62 M_y=15286.50 T_y=22.16 M_z=54.37 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=10.52 Sfr.=0.48

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 7 SND Xl=1.07
Sollecitazioni: N=-150.74 T_z=-2931.80 M_y=5260.57 T_y=-318.73 M_z=356.50 M_x=32.47
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.08 $\sigma_{m,d}$=-25.19 Sfr.=0.13

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.07
Sollecitazioni: N=604.47 T_z=-9622.62 M_y=15286.50 T_y=22.16 M_z=54.37 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-60.42 Sfr.=0.40

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 7 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-163.73 T_z=-2550.78 M_y=553.05 T_y=-318.73 M_z=51.06 M_x=32.47
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.09 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.02 (L/5797)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/9955)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.02 (L/4356)

Asta n. 2051 (-2282 245) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU I Xl=1.30
Sollecitazioni: N=432.69 T_z=-1229.55 M_y=2573.12 T_y=-5.89 M_z=-9.93 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=149.97 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.34 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.23 $\sigma_{m,d}$=10.18 Sfr.=0.04

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=448.57 T_z=-1115.69 M_y=1046.83 T_y=-5.89 M_z=-2.27 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.23 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.30
Sollecitazioni: N=432.69 T_z=-1229.55 M_y=2573.12 T_y=-5.89 M_z=-9.93 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.23 $\sigma_{m,d}$=10.18 Sfr.=0.03

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=1.30
Sollecitazioni: N=432.69 T_z=-1229.55 M_y=2573.12 T_y=-5.89 M_z=-9.93 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=1.34 Sfr.=0.03

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.30
Sollecitazioni: N=432.69 T_z=-1229.55 M_y=2573.12 T_y=-5.89 M_z=-9.93 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-10.18 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 13 SLU Xl=1.30
Sollecitazioni: N=1157.52 T_z=-3734.25 M_y=7847.65 T_y=-12.51 M_z=-21.87 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,t}$=105.93
L=149.97 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.34 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.60 $\sigma_{m,d}$=30.94 Sfr.=0.24

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 10 SND Xl=0.09
Sollecitazioni: N=-456.61 T_z=-1622.48 M_y=2292.15 T_y=-141.87 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=149.97 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-8.95 Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 62 SLU Xl=1.30
Sollecitazioni: N=-375.44 T_z=-2294.17 M_y=5385.86 T_y=-47.37 M_z=-64.31 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=149.97 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-21.88 Sfr.=0.15

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 62 SLU
Sollecitazioni: N=-375.44
[Lin.] $M_{y,sx}$=-2496.09 $M_{y,dx}$=-5385.86 $M_{y,eq}$=4229.95
[Lin.] $M_{z,sx}$=2.65 $M_{z,dx}$=-64.31 $M_{z,eq}$=-39.65

Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=149.97 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.34 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.20 $\sigma_{m,d}$=-17.04 Sfr.=0.11

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 49 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=2171.49 T_z=-3053.16 M_y=2080.20 T_y=26.83 M_z=-5.85 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.13 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=835.52 T_z=-904.43 M_y=573.98 T_y=170.54 M_z=83.69 M_x=8.45
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 13 SLU Xl=1.30
Sollecitazioni: N=1157.52 T_z=-3734.25 M_y=7847.65 T_y=-12.51 M_z=-21.87 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=105.93 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.60 $\sigma_{m,d}$=30.94 Sfr.=0.24

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 23 SLU Xl=1.30
Sollecitazioni: N=887.88 T_z=-2747.70 M_y=5768.44 T_y=5.37 M_z=16.21 M_x=1.64
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=3.01 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 13 SLU Xl=1.30
Sollecitazioni: N=1157.52 T_z=-3734.25 M_y=7847.65 T_y=-12.51 M_z=-21.87 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=19.31
Tensioni: τ_d=4.08 Sfr.=0.21

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 62 SLU Xl=1.30
Sollecitazioni: N=-375.44 T_z=-2294.17 M_y=5385.86 T_y=-47.37 M_z=-64.31 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.20 $\sigma_{m,d}$=-21.88 Sfr.=0.15

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 13 SLU Xl=1.30
Sollecitazioni: N=1157.52 T_z=-3734.25 M_y=7847.65 T_y=-12.51 M_z=-21.87 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-30.94 Sfr.=0.23

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 7 SND Xl=1.30
Sollecitazioni: N=-535.12 T_z=-696.49 M_y=696.69 T_y=204.75 M_z=264.91 M_x=4.07
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.28 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/12024)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/22559)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/8791)

Asta n. 2051 (304 -2282) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU I Xl=1.56
Sollecitazioni: N=547.97 T_z=-402.74 M_y=1045.41 T_y=-1.25 M_z=-2.27 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=156.26 $\lambda_{rel,y}$=0.11 $\lambda_{rel,z}$=0.36 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.29 $\sigma_{m,d}$=4.11 Sfr.=0.02

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=567.02 T_z=-266.05 M_y=522.88 T_y=-1.25 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.30 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.56
Sollecitazioni: N=547.97 T_z=-402.74 M_y=1045.41 T_y=-1.25 M_z=-2.27 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.29 $\sigma_{m,d}$=4.11 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=1.56
Sollecitazioni: N=547.97 T_z=-402.74 M_y=1045.41 T_y=-1.25 M_z=-2.27 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=0.44 Sfr.=0.01

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.56
Sollecitazioni: N=547.97 T_z=-402.74 M_y=1045.41 T_y=-1.25 M_z=-2.27 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-4.11 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 13 SLU Xl=1.56

Sollecitazioni: N=1513.24 T_z=-1182.73 M_y=3079.21 T_y=-1.94 M_z=-5.58 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,t}$=105.93
L=156.26 $\lambda_{rel,y}$=0.11 $\lambda_{rel,z}$=0.36 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.79 $\sigma_{m,d}$=12.10 Sfr.=0.10

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 10 SND Xl=0.42
Sollecitazioni: N=-196.37 T_z=-822.17 M_y=1150.02 T_y=-8.30 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=156.26 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-4.49 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 62 SLU Xl=1.56
Sollecitazioni: N=-114.66 T_z=-1117.96 M_y=2493.36 T_y=4.19 M_z=-2.65 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=156.26 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-9.77 Sfr.=0.07

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 62 SLU
Sollecitazioni: N=-114.66
[Lin.] $M_{y,sx}$=-885.27 $M_{y,dx}$=-2493.36 $M_{y,eq}$=1850.12
[Lin.] $M_{z,sx}$=9.20 $M_{z,dx}$=-2.65 $M_{z,eq}$=-6.58
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=156.26 $\lambda_{rel,y}$=0.11 $\lambda_{rel,z}$=0.36 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.06 $\sigma_{m,d}$=-7.31 Sfr.=0.05

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 49 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=2436.41 T_z=-458.72 M_y=1221.01 T_y=-7.63 M_z=6.07 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.27 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=886.49 T_z=-45.32 M_y=395.12 T_y=44.57 M_z=90.17 M_x=8.45
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 13 SLU Xl=1.56
Sollecitazioni: N=1513.24 T_z=-1182.73 M_y=3079.21 T_y=-1.94 M_z=-5.58 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=105.93 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.79 $\sigma_{m,d}$=12.10 Sfr.=0.10

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 23 SLU Xl=1.56
Sollecitazioni: N=1148.66 T_z=-877.21 M_y=2285.20 T_y=4.87 M_z=9.22 M_x=1.64
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=0.96 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 13 SLU Xl=1.56
Sollecitazioni: N=1513.24 T_z=-1182.73 M_y=3079.21 T_y=-1.94 M_z=-5.58 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=19.31
Tensioni: τ_d=1.29 Sfr.=0.07

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 62 SLU Xl=1.56
Sollecitazioni: N=-114.66 T_z=-1117.96 M_y=2493.36 T_y=4.19 M_z=-2.65 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.06 $\sigma_{m,d}$=-9.77 Sfr.=0.07

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 13 SLU Xl=1.56
Sollecitazioni: N=1513.24 T_z=-1182.73 M_y=3079.21 T_y=-1.94 M_z=-5.58 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-12.10 Sfr.=0.09

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 7 SND Xl=1.56
Sollecitazioni: N=-260.97 T_z=152.62 M_y=-136.43 T_y=29.86 M_z=34.47 M_x=4.07
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.14 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/56500)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 5 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/113000)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/40208)

Asta n. 2051 (-2307 304) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=687.27 T_z=596.52 M_y=1348.42 T_y=-3.39 M_z=4.98 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=156.26 $\lambda_{rel,y}$=0.11 $\lambda_{rel,z}$=0.36 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.36 $\sigma_{m,d}$=5.33 Sfr.=0.02

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=687.27 T_z=596.52 M_y=1348.42 T_y=-3.39 M_z=4.98 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.36 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=687.27 T_z=596.52 M_y=1348.42 T_y=-3.39 M_z=4.98 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.36 $\sigma_{m,d}$=5.33 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=687.27 T_z=596.52 M_y=1348.42 T_y=-3.39 M_z=4.98 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=0.65 Sfr.=0.01

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=687.27 T_z=596.52 M_y=1348.42 T_y=-3.39 M_z=4.98 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-5.33 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 50 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=2662.25 T_z=2192.86 M_y=4758.74 T_y=-2.55 M_z=5.98 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=156.26 $\lambda_{rel,y}$=0.11 $\lambda_{rel,z}$=0.36 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.39 $\sigma_{m,d}$=18.67 Sfr.=0.14

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 49 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=2705.93 T_z=2183.10 M_y=4493.81 T_y=3.21 M_z=1.06 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.41 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=938.83 T_z=366.14 M_y=1115.95 T_y=-87.03 M_z=74.83 M_x=8.45
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 50 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=2662.25 T_z=2192.86 M_y=4758.74 T_y=-2.55 M_z=5.98 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.39 $\sigma_{m,d}$=18.67 Sfr.=0.14

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 23 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=1442.95 T_z=1233.79 M_y=2842.78 T_y=2.86 M_z=-2.85 M_x=1.64
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=1.35 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=2662.25 T_z=2192.86 M_y=4758.74 T_y=-2.55 M_z=5.98 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=2.40 Sfr.=0.11

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=2662.25 T_z=2192.86 M_y=4758.74 T_y=-2.55 M_z=5.98 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-18.67 Sfr.=0.13

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/16979)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/28249)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/12775)

Asta n. 2051 (260 -2307) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=805.64 T_z=1465.76 M_y=3371.09 T_y=0.00 M_z=4.70 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
  L=163.95 $\lambda_{rel,y}$=0.11 $\lambda_{rel,z}$=0.38 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.42 $\sigma_{m,d}$=13.23 Sfr.=0.05

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=805.64 T_z=1465.76 M_y=3371.09 T_y=0.00 M_z=4.70 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.42 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=805.64 T_z=1465.76 M_y=3371.09 T_y=0.00 M_z=4.70 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.42 $\sigma_{m,d}$=13.23 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=805.64 T_z=1465.76 M_y=3371.09 T_y=0.00 M_z=4.70 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=1.60 Sfr.=0.04

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=805.64 T_z=1465.76 M_y=3371.09 T_y=0.00 M_z=4.70 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-13.23 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 50 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=3025.76 T_z=5306.24 M_y=12291.40 T_y=31.75 M_z=-39.78 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=163.95 $\lambda_{rel,y}$=0.11 $\lambda_{rel,z}$=0.38 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.58 $\sigma_{m,d}$=48.53 Sfr.=0.34

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 50 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=3025.76 T_z=5306.24 M_y=12291.40 T_y=31.75 M_z=-39.78 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.58 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=989.43 T_z=1225.22 M_y=2792.14 T_y=234.95 M_z=373.16 M_x=8.39
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 50 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=3025.76 T_z=5306.24 M_y=12291.40 T_y=31.75 M_z=-39.78 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.58 $\sigma_{m,d}$=48.53 Sfr.=0.34

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 23 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=1710.53 T_z=3197.03 M_y=7334.53 T_y=7.36 M_z=-13.47 M_x=1.63
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=3.50 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.03

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=3025.76 T_z=5306.24 M_y=12291.40 T_y=31.75 M_z=-39.78 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=5.80 Sfr.=0.27

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=3025.76 T_z=5306.24 M_y=12291.40 T_y=31.75 M_z=-39.78 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-48.53 Sfr.=0.32

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.03 (L/5029)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.02 (L/8420)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.04 (L/3809)

Asta n. 2051 (260 -2316) Trave 24x100 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-545.70 T_z=3307.48 M_y=5068.97 T_y=6.08 M_z=4.79 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=117.72 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-12.72 Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
  Sollecitazioni: N=-545.70
  [Lin.] $M_{y,sx}$=-5068.97 $M_{y,dx}$=-1882.89 $M_{y,eq}$=3794.54
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-4.79 $M_{z,dx}$=10.74 $M_{z,eq}$=8.36
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=117.72 $\lambda_{rel,y}$=0.06 $\lambda_{rel,z}$=0.27 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.23 $\sigma_{m,d}$=-9.57 Sfr.=0.04

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-545.70 T_z=3307.48 M_y=5068.97 T_y=6.08 M_z=4.79 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=2.89 Sfr.=0.07

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-545.70 T_z=3307.48 M_y=5068.97 T_y=6.08 M_z=4.79 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.23 $\sigma_{m,d}$=-12.72 Sfr.=0.04

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-545.70 T_z=3307.48 M_y=5068.97 T_y=6.08 M_z=4.79 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-12.72 Sfr.=0.04

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-545.70 T_z=3307.48 M_y=5068.97 T_y=6.08 M_z=4.79 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.23 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 49 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=22.34 T_z=9659.72 M_y=14245.50 T_y=71.19 M_z=-95.77 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=117.72 $\lambda_{rel,y}$=0.06 $\lambda_{rel,z}$=0.27 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=36.61 Sfr.=0.24

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 50 SLU Xl=1.18
  Sollecitazioni: N=-942.99 T_z=10984.50 M_y=5956.13 T_y=46.17 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=117.72 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-14.89 Sfr.=0.10

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 50 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-962.74 T_z=11123.70 M_y=16779.60 T_y=46.17 M_z=-44.45 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=117.72 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-42.41 Sfr.=0.28

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 13 SLU
  Sollecitazioni: N=-1727.79
  [Lin.] $M_{y,sx}$=-14865.50 $M_{y,dx}$=-5501.67 $M_{y,eq}$=11120.00
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-21.44 $M_{z,dx}$=29.95 $M_{z,eq}$=26.55
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=117.72 $\lambda_{rel,y}$=0.06 $\lambda_{rel,z}$=0.27 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.72 $\sigma_{m,d}$=-28.08 Sfr.=0.22

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=1.18
  Sollecitazioni: N=626.74 T_z=3109.93 M_y=1054.25 T_y=801.91 M_z=388.31 M_x=2.87
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.26 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-76.70 T_z=3275.15 M_y=4717.80 T_y=829.86 M_z=1672.74 M_x=6.88
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 49 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=22.34 T_z=9659.72 M_y=14245.50 T_y=71.19 M_z=-95.77 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=36.61 Sfr.=0.24

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 23 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-1252.66 T_z=7174.89 M_y=11054.20 T_y=108.65 M_z=-159.64 M_x=1.30
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=6.28 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.08

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-962.74 T_z=11123.70 M_y=16779.60 T_y=46.17 M_z=-44.45 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=9.73 Sfr.=0.45

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 50 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-962.74 T_z=11123.70 M_y=16779.60 T_y=46.17 M_z=-44.45 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.40 $\sigma_{m,d}$=-42.41 Sfr.=0.28

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-962.74 T_z=11123.70 M_y=16779.60 T_y=46.17 M_z=-44.45 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-42.41 Sfr.=0.28

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 62 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-2528.41 T_z=4690.39 M_y=7864.69 T_y=-54.60 M_z=124.17 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.05 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.02 (L/4488)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/7958)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.03 (L/3317)

Asta n. 2051 (-2316 -2324) Trave 24x100 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 75 SLU I Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=-422.20 T_z=2481.57 M_y=-1314.76 T_y=-8.36 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=125.41 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=3.29 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-441.32 T_z=2618.70 M_y=1883.31 T_y=-8.36 M_z=10.74 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=125.41 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-4.82 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
  Sollecitazioni: N=-441.32
  [Par.] $M_{y,sx}$=-1883.31 $M_{y,dx}$=1314.76 $M_{y,eq}$=1883.31
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-10.74 $M_{z,dx}$=0.26 $M_{z,eq}$=6.54
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=125.41 $\lambda_{rel,y}$=0.07 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.18 $\sigma_{m,d}$=-4.78 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-441.32 T_z=2618.70 M_y=1883.31 T_y=-8.36 M_z=10.74 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=2.29 Sfr.=0.05

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-441.32 T_z=2618.70 M_y=1883.31 T_y=-8.36 M_z=10.74 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.18 $\sigma_{m,d}$=-4.82 Sfr.=0.02

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-441.32 T_z=2618.70 M_y=1883.31 T_y=-8.36 M_z=10.74 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-4.82 Sfr.=0.02

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-441.32 T_z=2618.70 M_y=1883.31 T_y=-8.36 M_z=10.74 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.18 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 49 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=258.67 T_z=7579.72 M_y=4856.75 T_y=19.78 M_z=-26.06 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=125.41 $\lambda_{rel,y}$=0.07 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.11 $\sigma_{m,d}$=12.41 Sfr.=0.08

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 50 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-647.16 T_z=8725.96 M_y=5957.54 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=125.41 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-14.89 Sfr.=0.10

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 13 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-1415.50 T_z=7567.83 M_y=5502.83 T_y=-20.92 M_z=29.95 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=125.41 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-14.07 Sfr.=0.11

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 13 SLU
  Sollecitazioni: N=-1415.50
  [Par.] $M_{y,sx}$=-5502.83 $M_{y,dx}$=3876.03 $M_{y,eq}$=5502.83
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-29.95 $M_{z,dx}$=3.72 $M_{z,eq}$=19.46
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=125.41 $\lambda_{rel,y}$=0.07 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.59 $\sigma_{m,d}$=-13.96 Sfr.=0.11

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=598.55 T_z=2592.86 M_y=-2004.73 T_y=-301.23 M_z=68.55 M_x=3.34
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.25 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-30.16 T_z=2577.91 M_y=1562.81 T_y=-632.38 M_z=886.77 M_x=8.43
  Resistenze: K_{mod}=1.10

Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 49 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=258.67 T_z=7579.72 M_y=4856.75 T_y=19.78 M_z=-26.06 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.11 $\sigma_{m,d}$=12.41 Sfr.=0.08

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 36 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1021.99 T_z=5649.75 M_y=4099.78 T_y=-81.10 M_z=98.42 M_x=-1.17
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=4.94 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-647.16 T_z=8725.96 M_y=5957.54 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=7.64 Sfr.=0.35

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 13 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1415.50 T_z=7567.83 M_y=5502.83 T_y=-20.92 M_z=29.95 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.59 $\sigma_{m,d}$=-14.07 Sfr.=0.11

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 13 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1415.50 T_z=7567.83 M_y=5502.83 T_y=-20.92 M_z=29.95 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-14.07 Sfr.=0.11

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-2303.04 T_z=3719.08 M_y=3340.73 T_y=-52.58 M_z=70.71 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.96 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/10890)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/19481)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.02 (L/8067)

Asta n. 2051 (-2324 -2332) Trave 24x100 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 75 SLU I Xl=1.25
Sollecitazioni: N=-319.55 T_z=1745.58 M_y=-3589.27 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=125.41 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=8.97 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
Sollecitazioni: N=-338.67
[Lin.] $M_{y,sx}$=1314.19 $M_{y,dx}$=3589.27 $M_{y,eq}$=-2679.24
[Lin.] $M_{z,sx}$=-0.26 $M_{z,dx}$=-0.48 $M_{z,eq}$=-0.19
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=125.41 $\lambda_{rel,y}$=0.07 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.14 $\sigma_{m,d}$=6.70 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-338.67 T_z=1882.71 M_y=-1314.19 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=1.65 Sfr.=0.04

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.25
Sollecitazioni: N=-319.55 T_z=1745.58 M_y=-3589.27 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.13 $\sigma_{m,d}$=-8.97 Sfr.=0.03

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.25
Sollecitazioni: N=-319.55 T_z=1745.58 M_y=-3589.27 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=8.97 Sfr.=0.03

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-338.67 T_z=1882.71 M_y=-1314.19 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.14 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 49 SLU Xl=1.25
Sollecitazioni: N=507.88 T_z=5224.37 M_y=-11198.90 T_y=1.95 M_z=1.19 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=125.41 $\lambda_{rel,y}$=0.07 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.21 $\sigma_{m,d}$=28.01 Sfr.=0.19

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 14 SLU Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=-970.16 T_z=4712.98 M_y=-9521.50 T_y=-1.77 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=125.41 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=23.80 Sfr.=0.18

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 50 SLU Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=-320.17 T_z=6040.30 M_y=-12558.60 T_y=0.00 M_z=1.77 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=125.41 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=31.41 Sfr.=0.21

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 50 SLU
  Sollecitazioni: N=-345.02
  [Lin.] $M_{y,sx}$=4871.80 $M_{y,dx}$=12558.60 $M_{y,eq}$=-9483.86
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-1.75 $M_{z,dx}$=1.77 $M_{z,eq}$=1.76
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=125.41 $\lambda_{rel,y}$=0.07 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.14 $\sigma_{m,d}$=23.73 Sfr.=0.16

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 49 SLU Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=507.88 T_z=5224.37 M_y=-11198.90 T_y=1.95 M_z=1.19 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.21 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=13.06 T_z=1931.44 M_y=-1584.26 T_y=-482.63 M_z=128.19 M_x=8.43
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 49 SLU Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=507.88 T_z=5224.37 M_y=-11198.90 T_y=1.95 M_z=1.19 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.21 $\sigma_{m,d}$=28.01 Sfr.=0.19

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 36 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-797.66 T_z=4041.32 M_y=-2872.45 T_y=-38.11 M_z=-3.28 M_x=-1.17
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=3.54 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.03

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-345.02 T_z=6218.56 M_y=-4871.80 T_y=0.00 M_z=1.75 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=5.44 Sfr.=0.25

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 50 SLU Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=-320.17 T_z=6040.30 M_y=-12558.60 T_y=0.00 M_z=1.77 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.13 $\sigma_{m,d}$=-31.41 Sfr.=0.21

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=-320.17 T_z=6040.30 M_y=-12558.60 T_y=0.00 M_z=1.77 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=31.41 Sfr.=0.21

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 62 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-2078.74 T_z=2679.30 M_y=-1210.77 T_y=-4.63 M_z=4.78 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.87 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/29550)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.00 (L/51568)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/21916)

Asta n. 2051 (-2332 -2340) Trave 24x100 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 75 SLU I Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=-216.96 T_z=1009.57 M_y=-4941.11 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=125.41 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=12.35 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
  Sollecitazioni: N=-236.08
  [Lin.] $M_{y,sx}$=3589.05 $M_{y,dx}$=4941.11 $M_{y,eq}$=-4400.28
  [Lin.] $M_{z,sx}$=0.48 $M_{z,dx}$=-0.17 $M_{z,eq}$=-0.36

Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=125.41 $\lambda_{rel,y}$=0.07 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.10 $\sigma_{m,d}$=11.00 Sfr.=0.04

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-236.08 T_z=1146.69 M_y=-3589.05 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=1.00 Sfr.=0.02

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.25
Sollecitazioni: N=-216.96 T_z=1009.57 M_y=-4941.11 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.09 $\sigma_{m,d}$=-12.35 Sfr.=0.04

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.25
Sollecitazioni: N=-216.96 T_z=1009.57 M_y=-4941.11 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=12.35 Sfr.=0.04

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-236.08 T_z=1146.69 M_y=-3589.05 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.10 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 51 SLU Xl=1.25
Sollecitazioni: N=70.99 T_z=3231.66 M_y=-15707.30 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=125.41 $\lambda_{rel,y}$=0.07 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.03 $\sigma_{m,d}$=39.27 Sfr.=0.26

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 50 SLU Xl=1.25
Sollecitazioni: N=-18.22 T_z=3532.86 M_y=-17100.10 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=125.41 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=42.75 Sfr.=0.29

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 50 SLU Xl=0.72
Sollecitazioni: N=-28.87 T_z=3609.26 M_y=-15180.80 T_y=0.00 M_z=1.06 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=125.41 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=37.96 Sfr.=0.25

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 50 SLU
Sollecitazioni: N=-43.07
[Lin.] $M_{y,sx}$=12557.90 $M_{y,dx}$=17100.10 $M_{y,eq}$=-15283.20
[Lin.] $M_{z,sx}$=-1.77 $M_{z,dx}$=0.53 $M_{z,eq}$=1.27
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=125.41 $\lambda_{rel,y}$=0.07 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.02 $\sigma_{m,d}$=38.22 Sfr.=0.26

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 49 SLU Xl=1.25
Sollecitazioni: N=732.07 T_z=3047.28 M_y=-15131.50 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.31 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=56.49 T_z=1203.53 M_y=-3798.60 T_y=-286.32 M_z=514.71 M_x=8.43
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 51 SLU Xl=1.25
Sollecitazioni: N=70.99 T_z=3231.66 M_y=-15707.30 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.03 $\sigma_{m,d}$=39.27 Sfr.=0.26

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 36 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-573.46 T_z=2432.84 M_y=-7828.32 T_y=-14.93 M_z=-51.08 M_x=-1.17
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=2.13 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-43.07 T_z=3711.12 M_y=-12557.90 T_y=0.00 M_z=1.77 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=3.25 Sfr.=0.15

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 50 SLU Xl=1.25
Sollecitazioni: N=-18.22 T_z=3532.86 M_y=-17100.10 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 $\sigma_{m,d}$=42.75 Sfr.=0.29

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=-18.22 T_z=3532.86 M_y=-17100.10 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=42.75 Sfr.=0.29

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 62 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-1854.53 T_z=1639.45 M_y=-4458.75 T_y=0.00 M_z=-1.03 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.77 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/19999)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/34834)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/14858)

Asta n. 2051 (-2340 -2348) Trave 24x100 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 75 SLU I Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=-114.36 T_z=273.56 M_y=-5370.06 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=125.41 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=13.43 Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
  Sollecitazioni: N=-133.47
  [Lin.] $M_{y,sx}$=4941.02 $M_{y,dx}$=5370.06 $M_{y,eq}$=-5198.45
  [Lin.] $M_{z,sx}$=0.17 $M_{z,dx}$=-0.63 $M_{z,eq}$=-0.44
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=125.41 $\lambda_{rel,y}$=0.07 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.06 $\sigma_{m,d}$=13.00 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-133.47 T_z=410.68 M_y=-4941.02 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=0.36 Sfr.=0.01

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=-114.36 T_z=273.56 M_y=-5370.06 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.05 $\sigma_{m,d}$=-13.43 Sfr.=0.04

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=-114.36 T_z=273.56 M_y=-5370.06 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=13.43 Sfr.=0.04

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-133.47 T_z=410.68 M_y=-4941.02 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.06 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 50 SLU Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=283.77 T_z=1025.43 M_y=-18497.60 T_y=-1.94 M_z=-1.90 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=125.41 $\lambda_{rel,y}$=0.07 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.12 $\sigma_{m,d}$=46.26 Sfr.=0.31

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 13 SLU Xl=0.75
  Sollecitazioni: N=-494.52 T_z=962.14 M_y=-15245.60 T_y=-2.01 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=125.41 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=38.11 Sfr.=0.29

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 13 SLU Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=-484.58 T_z=890.83 M_y=-15710.30 T_y=-2.01 M_z=-2.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=125.41 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=39.30 Sfr.=0.30

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 13 SLU
  Sollecitazioni: N=-509.43
  [Lin.] $M_{y,sx}$=14481.40 $M_{y,dx}$=15710.30 $M_{y,eq}$=-15218.80
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-0.52 $M_{z,dx}$=-2.00 $M_{z,eq}$=-0.99
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=125.41 $\lambda_{rel,y}$=0.07 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.21 $\sigma_{m,d}$=38.06 Sfr.=0.29

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 49 SLU Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=956.30 T_z=870.19 M_y=-16334.30 T_y=-1.14 M_z=-1.28 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.40 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=100.59 T_z=475.71 M_y=-5080.01 T_y=60.34 M_z=869.14 M_x=8.44
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 50 SLU Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=283.77 T_z=1025.43 M_y=-18497.60 T_y=-1.94 M_z=-1.90 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.12 $\sigma_{m,d}$=46.26 Sfr.=0.31

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 23 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-349.04 T_z=823.86 M_y=-10767.10 T_y=-4.84 M_z=70.08 M_x=1.43
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=0.72 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=258.92 T_z=1203.69 M_y=-17099.80 T_y=-1.94 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=1.05 Sfr.=0.05

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 13 SLU Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=-484.58 T_z=890.83 M_y=-15710.30 T_y=-2.01 M_z=-2.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.20 $\sigma_{m,d}$=-39.30 Sfr.=0.30

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=283.77 T_z=1025.43 M_y=-18497.60 T_y=-1.94 M_z=-1.90 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=46.26 Sfr.=0.31

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 62 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-1630.29 T_z=599.61 M_y=-6402.81 T_y=-1.21 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.68 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/13989)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/24351)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/10374)

Asta n. 2051 (-2348 -2356) Trave 24x100 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-30.87 T_z=-325.32 M_y=-5370.09 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=125.41 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=13.43 Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=0.50
  Sollecitazioni: N=-23.22 T_z=-380.17 M_y=-5193.14 T_y=0.00 M_z=-1.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=125.41 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=12.99 Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
  Sollecitazioni: N=-30.87
  [Lin.] $M_{y,sx}$=5370.09 $M_{y,dx}$=4876.14 $M_{y,eq}$=-5172.51
  [Lin.] $M_{z,sx}$=0.63 $M_{z,dx}$=-1.56 $M_{z,eq}$=-1.19
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=125.41 $\lambda_{rel,y}$=0.07 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 $\sigma_{m,d}$=12.94 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=-11.75 T_z=-462.44 M_y=-4876.14 T_y=0.00 M_z=-1.56 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=0.40 Sfr.=0.01

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-30.87 T_z=-325.32 M_y=-5370.09 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 $\sigma_{m,d}$=13.43 Sfr.=0.04

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.00

Sollecitazioni: N=-30.87 T_z=-325.32 M_y=-5370.09 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=13.43 Sfr.=0.04

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-30.87 T_z=-325.32 M_y=-5370.09 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=560.92 T_z=-1303.73 M_y=-18497.70 T_y=-4.15 M_z=-1.90 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=125.41 $\lambda_{rel,y}$=0.07 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.23 $\sigma_{m,d}$=46.26 Sfr.=0.31

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 13 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-207.44 T_z=-1097.15 M_y=-15710.40 T_y=-2.87 M_z=-2.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=125.41 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=39.30 Sfr.=0.30

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 13 SLU
Sollecitazioni: N=-207.44
[Lin.] $M_{y,sx}$=15710.40 $M_{y,dx}$=14222.70 $M_{y,eq}$=-15115.30
[Lin.] $M_{z,sx}$=2.00 $M_{z,dx}$=-5.60 $M_{z,eq}$=-4.16
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=125.41 $\lambda_{rel,y}$=0.07 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.09 $\sigma_{m,d}$=37.83 Sfr.=0.29

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 49 SLU Xl=1.25
Sollecitazioni: N=1180.54 T_z=-1306.90 M_y=-14807.30 T_y=-4.09 M_z=-6.41 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.49 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=146.16 T_z=-398.59 M_y=-5429.27 T_y=220.53 M_z=917.18 M_x=8.43
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=560.92 T_z=-1303.73 M_y=-18497.70 T_y=-4.15 M_z=-1.90 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.23 $\sigma_{m,d}$=46.26 Sfr.=0.31

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 23 SLU Xl=1.25
Sollecitazioni: N=-99.95 T_z=-962.85 M_y=-10592.90 T_y=-20.38 M_z=38.45 M_x=1.43
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=0.84 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=1.25
Sollecitazioni: N=585.77 T_z=-1481.99 M_y=-16750.90 T_y=-4.15 M_z=-7.10 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=1.30 Sfr.=0.06

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 13 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-207.44 T_z=-1097.15 M_y=-15710.40 T_y=-2.87 M_z=-2.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.09 $\sigma_{m,d}$=-39.30 Sfr.=0.30

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=560.92 T_z=-1303.73 M_y=-18497.70 T_y=-4.15 M_z=-1.90 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=46.26 Sfr.=0.31

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1406.06 T_z=-440.21 M_y=-7042.98 T_y=0.00 M_z=-1.53 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.59 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/10867)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/18785)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.02 (L/8142)

Asta n. 2051 (-2356 -2364) Trave 24x100 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=71.73 T_z=-1061.33 M_y=-4876.33 T_y=0.00 M_z=-1.56 M_x=0.00

Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=125.41 $\lambda_{rel,y}$=0.07 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.03 $\sigma_{m,d}$=12.21 Sfr.=0.04

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU I Xl=1.25
Sollecitazioni: N=90.85 T_z=-1198.45 M_y=-3459.36 T_y=0.00 M_z=-2.69 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.04 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=71.73 T_z=-1061.33 M_y=-4876.33 T_y=0.00 M_z=-1.56 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.03 $\sigma_{m,d}$=12.21 Sfr.=0.04

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=1.25
Sollecitazioni: N=90.85 T_z=-1198.45 M_y=-3459.36 T_y=0.00 M_z=-2.69 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=1.05 Sfr.=0.02

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=71.73 T_z=-1061.33 M_y=-4876.33 T_y=0.00 M_z=-1.56 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=12.21 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=862.88 T_z=-3811.17 M_y=-16751.60 T_y=-2.76 M_z=-7.10 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=125.41 $\lambda_{rel,y}$=0.07 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.36 $\sigma_{m,d}$=41.95 Sfr.=0.28

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 63 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-674.16 T_z=-2715.75 M_y=-11694.50 T_y=-2.96 M_z=-3.94 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=125.41 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=29.28 Sfr.=0.20

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 63 SLU
Sollecitazioni: N=-674.16
[Lin.] $M_{y,sx}$=11694.50 $M_{y,dx}$=8176.93 $M_{y,eq}$=-10287.50
[Lin.] $M_{z,sx}$=3.94 $M_{z,dx}$=-7.66 $M_{z,eq}$=-6.17
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=125.41 $\lambda_{rel,y}$=0.07 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.28 $\sigma_{m,d}$=25.78 Sfr.=0.17

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 49 SLU Xl=1.25
Sollecitazioni: N=1404.75 T_z=-3484.01 M_y=-10550.40 T_y=-1.83 M_z=-8.71 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.59 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=195.68 T_z=-1142.87 M_y=-4919.43 T_y=437.79 M_z=650.14 M_x=8.43
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=862.88 T_z=-3811.17 M_y=-16751.60 T_y=-2.76 M_z=-7.10 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.36 $\sigma_{m,d}$=41.95 Sfr.=0.28

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 23 SLU Xl=1.25
Sollecitazioni: N=124.26 T_z=-2571.32 M_y=-7480.43 T_y=-30.89 M_z=0.00 M_x=1.43
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=2.25 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=1.25
Sollecitazioni: N=887.74 T_z=-3989.43 M_y=-11860.30 T_y=-2.76 M_z=-10.57 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=3.49 Sfr.=0.16

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 63 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-674.16 T_z=-2715.75 M_y=-11694.50 T_y=-2.96 M_z=-3.94 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.28 $\sigma_{m,d}$=-29.28 Sfr.=0.20

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=862.88 T_z=-3811.17 M_y=-16751.60 T_y=-2.76 M_z=-7.10 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=41.95 Sfr.=0.28

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 62 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-1181.84 T_z=-1480.04 M_y=-6379.38 T_y=-2.17 M_z=-1.13 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.49 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/9962)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/17417)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.02 (L/7387)

Asta n. 2051 (-2364 -2372) Trave 24x100 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=174.35 T_z=-1797.34 M_y=-3459.72 T_y=0.00 M_z=-2.69 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
  L=125.41 $\lambda_{rel,y}$=0.07 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.07 $\sigma_{m,d}$=8.68 Sfr.=0.03

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU I Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=193.47 T_z=-1934.46 M_y=-1119.76 T_y=0.00 M_z=-3.93 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.08 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=174.35 T_z=-1797.34 M_y=-3459.72 T_y=0.00 M_z=-2.69 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.07 $\sigma_{m,d}$=8.68 Sfr.=0.03

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=193.47 T_z=-1934.46 M_y=-1119.76 T_y=0.00 M_z=-3.93 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=1.69 Sfr.=0.04

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=174.35 T_z=-1797.34 M_y=-3459.72 T_y=0.00 M_z=-2.69 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=8.68 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 50 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=1164.93 T_z=-6318.59 M_y=-11861.40 T_y=19.62 M_z=-10.57 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=125.41 $\lambda_{rel,y}$=0.07 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.49 $\sigma_{m,d}$=29.76 Sfr.=0.20

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 63 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-372.12 T_z=-4540.83 M_y=-8177.74 T_y=-25.57 M_z=-7.66 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=125.41 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=20.52 Sfr.=0.14

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 63 SLU
  Sollecitazioni: N=-372.12
  [Lin.] $M_{y,sx}$=8177.74 $M_{y,dx}$=2371.47 $M_{y,eq}$=-5855.24
  [Lin.] $M_{z,sx}$=7.66 $M_{z,dx}$=-39.73 $M_{z,eq}$=-26.90
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=125.41 $\lambda_{rel,y}$=0.07 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.16 $\sigma_{m,d}$=14.92 Sfr.=0.10

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 49 SLU Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=1629.02 T_z=-5661.08 M_y=-3563.88 T_y=35.55 M_z=35.87 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.68 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=258.75 T_z=-1887.16 M_y=-3599.07 T_y=607.30 M_z=155.71 M_x=8.43
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 50 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=1164.93 T_z=-6318.59 M_y=-11861.40 T_y=19.62 M_z=-10.57 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.49 $\sigma_{m,d}$=29.76 Sfr.=0.20

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 23 SLU Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=348.53 T_z=-4179.78 M_y=-2351.23 T_y=-38.29 M_z=-48.32 M_x=1.43
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=3.66 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.03

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=1189.78 T_z=-6496.85 M_y=-3825.74 T_y=19.62 M_z=14.03 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=5.68 Sfr.=0.26

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 63 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-372.12 T_z=-4540.83 M_y=-8177.74 T_y=-25.57 M_z=-7.66 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.16 $\sigma_{m,d}$=-20.52 Sfr.=0.14

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=1164.93 T_z=-6318.59 M_y=-11861.40 T_y=19.62 M_z=-10.57 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=29.76 Sfr.=0.20

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 62 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-957.58 T_z=-2519.88 M_y=-4411.98 T_y=-39.77 M_z=-3.85 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.40 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/10076)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/17533)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.02 (L/7535)

Asta n. 2051 (-2372 280) Trave 24x100 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU I Xl=1.11
  Sollecitazioni: N=285.58 T_z=-2668.06 M_y=1782.90 T_y=-2.43 M_z=-6.63 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
  L=131.18 $\lambda_{rel,y}$=0.07 $\lambda_{rel,z}$=0.30 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.12 $\sigma_{m,d}$=4.53 Sfr.=0.02

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU I Xl=1.11
  Sollecitazioni: N=285.58 T_z=-2668.06 M_y=1782.90 T_y=-2.43 M_z=-6.63 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.12 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.11
  Sollecitazioni: N=285.58 T_z=-2668.06 M_y=1782.90 T_y=-2.43 M_z=-6.63 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.12 $\sigma_{m,d}$=4.53 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=1.11
  Sollecitazioni: N=285.58 T_z=-2668.06 M_y=1782.90 T_y=-2.43 M_z=-6.63 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=2.33 Sfr.=0.05

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.11
  Sollecitazioni: N=285.58 T_z=-2668.06 M_y=1782.90 T_y=-2.43 M_z=-6.63 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-4.53 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 1 SND Xl=1.11
  Sollecitazioni: N=360.52 T_z=-2766.31 M_y=2142.92 T_y=-891.95 M_z=-1619.42 M_x=10.24
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
  L=131.18 $\lambda_{rel,y}$=0.07 $\lambda_{rel,z}$=0.30 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.15 $\sigma_{m,d}$=22.23 Sfr.=0.11

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 63 SLU Xl=1.11
  Sollecitazioni: N=-67.28 T_z=-6559.68 M_y=4843.62 T_y=-54.57 M_z=-100.49 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=131.18 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-13.16 Sfr.=0.09

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 63 SLU
  Sollecitazioni: N=-88.75
  [Par.] $M_{y,sx}$=2373.04 $M_{y,dx}$=-4843.62 $M_{y,eq}$=4690.83
  [Lin.] $M_{z,sx}$=39.73 $M_{z,dx}$=-100.49 $M_{z,eq}$=-76.19
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=131.18 $\lambda_{rel,y}$=0.07 $\lambda_{rel,z}$=0.30 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.04 $\sigma_{m,d}$=-12.52 Sfr.=0.08

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 49 SLU Xl=1.11
  Sollecitazioni: N=1826.33 T_z=-7868.77 M_y=5108.71 T_y=62.73 M_z=105.72 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.76 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=344.00 T_z=-2644.48 M_y=-1371.46 T_y=887.10 M_z=661.24 M_x=10.24
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 1 SND Xl=1.11
  Sollecitazioni: N=360.52 T_z=-2766.31 M_y=2142.92 T_y=-891.95 M_z=-1619.42 M_x=10.24
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.15 $\sigma_{m,d}$=22.23 Sfr.=0.11

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 24 SLU Xl=1.11
  Sollecitazioni: N=697.49 T_z=-7800.57 M_y=5498.52 T_y=-43.56 M_z=-84.99 M_x=1.07
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=6.83 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.10

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=1.11
  Sollecitazioni: N=1461.81 T_z=-9041.26 M_y=6152.27 T_y=30.41 M_z=47.89 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=7.91 Sfr.=0.36

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 63 SLU Xl=1.11
  Sollecitazioni: N=-67.28 T_z=-6559.68 M_y=4843.62 T_y=-54.57 M_z=-100.49 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.03 $\sigma_{m,d}$=-13.16 Sfr.=0.09

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 1 SND Xl=1.11
  Sollecitazioni: N=360.52 T_z=-2766.31 M_y=2142.92 T_y=-891.95 M_z=-1619.42 M_x=10.24
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-22.23 Sfr.=0.11

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 62 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-743.62 T_z=-3574.43 M_y=-1141.03 T_y=-78.90 M_z=-53.72 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.31 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.01 (L/12974)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.01 (L/22241)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.01 (L/9690)

Asta n. 2051 (280 -2380) Trave 24x100 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 75 SLU I Xl=1.06
  Sollecitazioni: N=-49.29 T_z=343.25 M_y=45.43 T_y=-5.31 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=119.64 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-0.11 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-62.87 T_z=437.82 M_y=383.38 T_y=-5.31 M_z=5.30 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=119.64 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-1.01 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
  Sollecitazioni: N=-62.87
  [Par.] $M_{y,sx}$=-383.38 $M_{y,dx}$=-0.71 $M_{y,eq}$=287.54
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-5.30 $M_{z,dx}$=0.00 $M_{z,eq}$=3.18
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=119.64 $\lambda_{rel,y}$=0.07 $\lambda_{rel,z}$=0.27 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.03 $\sigma_{m,d}$=-0.75 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-62.87 T_z=437.82 M_y=383.38 T_y=-5.31 M_z=5.30 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=0.38 Sfr.=0.01

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-62.87 T_z=437.82 M_y=383.38 T_y=-5.31 M_z=5.30 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.03 $\sigma_{m,d}$=-1.01 Sfr.=0.00

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-62.87 T_z=437.82 M_y=383.38 T_y=-5.31 M_z=5.30 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-1.01 Sfr.=0.00

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=0.20

Sollecitazioni: N=-62.87 T_z=437.82 M_y=383.38 T_y=-5.31 M_z=5.30 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.03 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 7 SND Xl=0.20
Sollecitazioni: N=13.25 T_z=448.75 M_y=394.05 T_y=-591.70 M_z=590.80 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
L=119.64 $\lambda_{rel,y}$=0.07 $\lambda_{rel,z}$=0.27 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=7.14 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 23 SLU Xl=1.06
Sollecitazioni: N=-108.67 T_z=756.75 M_y=100.97 T_y=-7.26 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=119.64 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-0.25 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 7 SND Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-138.99 T_z=448.75 M_y=394.05 T_y=-591.70 M_z=590.80 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=119.64 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-7.14 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 7 SND
Sollecitazioni: N=-138.99
[Par.] $M_{y,sx}$=-394.05 $M_{y,dx}$=-0.99 $M_{y,eq}$=295.53
[Lin.] $M_{z,sx}$=-590.80 $M_{z,dx}$=0.01 $M_{z,eq}$=354.48
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=119.64 $\lambda_{rel,y}$=0.07 $\lambda_{rel,z}$=0.27 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.06 $\sigma_{m,d}$=-4.43 Sfr.=0.02

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=1.20
Sollecitazioni: N=28.92 T_z=317.78 M_y=0.00 T_y=-591.70 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 7 SND Xl=0.20
Sollecitazioni: N=13.25 T_z=448.75 M_y=394.05 T_y=-591.70 M_z=590.80 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=7.14 Sfr.=0.04

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-164.50 T_z=1308.20 M_y=1237.59 T_y=23.87 M_z=-23.83 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=1.14 Sfr.=0.05

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 7 SND Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-138.99 T_z=448.75 M_y=394.05 T_y=-591.70 M_z=590.80 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.06 $\sigma_{m,d}$=-7.14 Sfr.=0.04

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 7 SND Xl=0.20
Sollecitazioni: N=13.25 T_z=448.75 M_y=394.05 T_y=-591.70 M_z=590.80 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-7.14 Sfr.=0.04

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 13 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-164.49 T_z=1145.45 M_y=1074.82 T_y=-17.69 M_z=17.66 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.07 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.00 (L/41878)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.00 (L/74783)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.00 (L/29913)

Asta n. 2052 (100 -2122) Trave 24x32 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 75 SLU I Xl=0.14
Sollecitazioni: N=-115.88 T_z=332.90 M_y=136.37 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=147.11 $\lambda_{rel,m}$=0.23 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-11.69 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=1.47
Sollecitazioni: N=-109.36 T_z=286.15 M_y=-277.15 T_y=0.00 M_z=-1.12 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=147.11 $\lambda_{rel,m}$=0.23 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=23.91 Sfr.=0.09

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
  Sollecitazioni: N=-115.88
  [Par.] $M_{y,sx}$=-136.37 $M_{y,dx}$=277.15 $M_{y,eq}$=-268.79
  [Lin.] $M_{z,sx}$=0.99 $M_{z,dx}$=-1.12 $M_{z,eq}$=-1.07
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=147.11 $\lambda_{rel,y}$=0.37 $\lambda_{rel,z}$=0.57 $K_{c,y}$=0.99 $K_{c,z}$=0.96
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.37 $\sigma_{m,d}$=23.19 Sfr.=0.09

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=-115.88 T_z=332.90 M_y=136.37 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=2.22 Sfr.=0.05

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.47
  Sollecitazioni: N=-109.36 T_z=286.15 M_y=-277.15 T_y=0.00 M_z=-1.12 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.35 $\sigma_{m,d}$=-23.91 Sfr.=0.08

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.47
  Sollecitazioni: N=-109.36 T_z=286.15 M_y=-277.15 T_y=0.00 M_z=-1.12 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=23.91 Sfr.=0.08

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=-115.88 T_z=332.90 M_y=136.37 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.37 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 7 SND Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=274.53 T_z=647.10 M_y=814.52 T_y=-7.06 M_z=-8.81 M_x=9.72
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
  L=147.11 $\lambda_{rel,y}$=0.25 $\lambda_{rel,z}$=0.34 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.36 $\sigma_{m,d}$=20.17 Sfr.=0.11

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 10 SND Xl=1.03
  Sollecitazioni: N=-487.45 T_z=603.28 M_y=-528.54 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=3.41
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=147.11 $\lambda_{rel,m}$=0.17 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=12.90 Sfr.=0.07

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 50 SLU Xl=1.47
  Sollecitazioni: N=-198.75 T_z=942.04 M_y=-1141.96 T_y=0.00 M_z=-3.13 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=147.11 $\lambda_{rel,m}$=0.17 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=27.98 Sfr.=0.19

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 13 SLU
  Sollecitazioni: N=-333.50
  [Par.] $M_{y,sx}$=-383.77 $M_{y,dx}$=889.16 $M_{y,eq}$=-827.41
  [Lin.] $M_{z,sx}$=2.67 $M_{z,dx}$=-2.76 $M_{z,eq}$=-2.73
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=147.11 $\lambda_{rel,y}$=0.25 $\lambda_{rel,z}$=0.34 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.43 $\sigma_{m,d}$=20.29 Sfr.=0.16

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=1.47
  Sollecitazioni: N=281.04 T_z=600.35 M_y=-535.54 T_y=6.85 M_z=7.66 M_x=9.72
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.37 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=23.19 T_z=219.65 M_y=-108.28 T_y=13.45 M_z=3.29 M_x=12.53
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 7 SND Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=274.53 T_z=647.10 M_y=814.52 T_y=-7.06 M_z=-8.81 M_x=9.72
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.36 $\sigma_{m,d}$=20.17 Sfr.=0.11

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 7 SND Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=274.53 T_z=647.10 M_y=814.52 T_y=-7.06 M_z=-8.81 M_x=9.72
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=1.77 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 13 SLU Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=-333.50 T_z=983.19 M_y=383.77 T_y=0.00 M_z=-2.67 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=19.31
  Tensioni: τ_d=2.69 Sfr.=0.14

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 50 SLU Xl=1.47
  Sollecitazioni: N=-198.75 T_z=942.04 M_y=-1141.96 T_y=0.00 M_z=-3.13 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.26 $\sigma_{m,d}$=-27.98 Sfr.=0.19

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.47
  Sollecitazioni: N=-198.75 T_z=942.04 M_y=-1141.96 T_y=0.00 M_z=-3.13 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=27.98 Sfr.=0.19

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 62 SLU Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=-460.73 T_z=698.75 M_y=667.93 T_y=0.00 M_z=-1.35 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.60 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 42 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/12706)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 42 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/14294)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 42 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/11229)

Asta n. 2052 (-2122 123) Trave 24x32 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 75 SLU I Xl=0.09
  Sollecitazioni: N=-10.71 T_z=-421.49 M_y=-238.20 T_y=4.17 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=155.01 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=20.42 Sfr.=0.07

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=1.35
  Sollecitazioni: N=-4.55 T_z=-465.65 M_y=321.55 T_y=4.17 M_z=4.52 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=155.01 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-28.17 Sfr.=0.10

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
  Sollecitazioni: N=-11.15
  [Par.] $M_{y,sx}$=276.05 $M_{y,dx}$=-321.55 $M_{y,eq}$=321.55
  [Lin.] $M_{z,sx}$=1.12 $M_{z,dx}$=4.52 $M_{z,eq}$=2.26
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=155.01 $\lambda_{rel,y}$=0.38 $\lambda_{rel,z}$=0.60 $K_{c,y}$=0.99 $K_{c,z}$=0.96
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.04 $\sigma_{m,d}$=-27.87 Sfr.=0.10

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=1.35
  Sollecitazioni: N=-4.55 T_z=-465.65 M_y=321.55 T_y=4.17 M_z=4.52 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=3.10 Sfr.=0.07

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.35
  Sollecitazioni: N=-4.55 T_z=-465.65 M_y=321.55 T_y=4.17 M_z=4.52 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 $\sigma_{m,d}$=-28.17 Sfr.=0.09

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.35
  Sollecitazioni: N=-4.55 T_z=-465.65 M_y=321.55 T_y=4.17 M_z=4.52 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-28.17 Sfr.=0.09

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-11.15 T_z=-418.34 M_y=-276.05 T_y=4.17 M_z=-1.12 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.04 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 50 SLU Xl=1.35
  Sollecitazioni: N=140.61 T_z=-1903.14 M_y=1392.84 T_y=13.04 M_z=14.49 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=155.01 $\lambda_{rel,y}$=0.27 $\lambda_{rel,z}$=0.36 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.18 $\sigma_{m,d}$=34.48 Sfr.=0.23

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 15 SLU Xl=0.18
  Sollecitazioni: N=-3.98 T_z=-1038.04 M_y=-457.49 T_y=8.55 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=155.01 $\lambda_{rel,m}$=0.17 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=11.17 Sfr.=0.08

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 63 SLU Xl=1.35
  Sollecitazioni: N=-111.69 T_z=-1120.59 M_y=839.59 T_y=9.23 M_z=10.07 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70

Ltors=155.01 $\lambda_{rel,m}$=0.17 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-20.83 Sfr.=0.14

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 15 SLU
Sollecitazioni: N=-5.12
[Par.] $M_{y,sx}$=643.88 $M_{y,dx}$=-790.11 $M_{y,eq}$=790.11
[Lin.] $M_{z,sx}$=2.18 $M_{z,dx}$=9.39 $M_{z,eq}$=4.76
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=155.01 $\lambda_{rel,y}$=0.27 $\lambda_{rel,z}$=0.36 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 $\sigma_{m,d}$=-19.44 Sfr.=0.15

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 49 SLU Xl=1.35
Sollecitazioni: N=213.92 T_z=-1743.60 M_y=1251.23 T_y=11.83 M_z=13.20 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.28 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=72.81 T_z=-539.77 M_y=-369.48 T_y=-65.84 M_z=15.70 M_x=12.53
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 50 SLU Xl=1.35
Sollecitazioni: N=140.61 T_z=-1903.14 M_y=1392.84 T_y=13.04 M_z=14.49 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.18 $\sigma_{m,d}$=34.48 Sfr.=0.23

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 7 SND Xl=1.35
Sollecitazioni: N=236.71 T_z=-801.35 M_y=516.87 T_y=54.51 M_z=64.48 M_x=9.72
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=2.20 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=1.35
Sollecitazioni: N=140.61 T_z=-1903.14 M_y=1392.84 T_y=13.04 M_z=14.49 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=5.20 Sfr.=0.24

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 63 SLU Xl=1.35
Sollecitazioni: N=-111.69 T_z=-1120.59 M_y=839.59 T_y=9.23 M_z=10.07 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.15 $\sigma_{m,d}$=-20.83 Sfr.=0.14

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.35
Sollecitazioni: N=140.61 T_z=-1903.14 M_y=1392.84 T_y=13.04 M_z=14.49 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-34.48 Sfr.=0.23

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-215.15 T_z=-377.86 M_y=-223.33 T_y=5.48 M_z=-1.58 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.28 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/9777)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/14578)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.02 (L/7715)

Asta n. 2052 (123 -2145) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 75 SLU I Xl=1.17
Sollecitazioni: N=-581.85 T_z=788.64 M_y=-576.58 T_y=-4.40 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=116.85 $\lambda_{rel,m}$=0.23 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=2.25 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=0.91
Sollecitazioni: N=-585.01 T_z=811.28 M_y=-369.57 T_y=-4.40 M_z=1.19 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=116.85 $\lambda_{rel,m}$=0.23 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=1.46 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
Sollecitazioni: N=-593.69
[Par.] $M_{y,sx}$=-229.91 $M_{y,dx}$=576.58 $M_{y,eq}$=-524.22
[Lin.] $M_{z,sx}$=-4.32 $M_{z,dx}$=0.06 $M_{z,eq}$=2.62
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=116.85 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.27 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.31 $\sigma_{m,d}$=2.08 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-593.69 T_z=873.53 M_y=229.91 T_y=-4.40 M_z=4.32 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=0.96 Sfr.=0.02

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.17
  Sollecitazioni: N=-581.85 T_z=788.64 M_y=-576.58 T_y=-4.40 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.30 $\sigma_{m,d}$=-2.25 Sfr.=0.01

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.17
  Sollecitazioni: N=-581.85 T_z=788.64 M_y=-576.58 T_y=-4.40 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=2.25 Sfr.=0.01

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-593.69 T_z=873.53 M_y=229.91 T_y=-4.40 M_z=4.32 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.31 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 49 SLU Xl=1.17
  Sollecitazioni: N=919.74 T_z=2333.19 M_y=-1235.02 T_y=-9.35 M_z=-2.96 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=116.85 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.27 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.48 $\sigma_{m,d}$=4.86 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 13 SLU Xl=1.17
  Sollecitazioni: N=-1361.68 T_z=2539.21 M_y=-1657.18 T_y=-10.03 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=116.85 $\lambda_{rel,m}$=0.23 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=6.47 Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 13 SLU Xl=1.10
  Sollecitazioni: N=-1362.71 T_z=2546.56 M_y=-1492.67 T_y=-10.03 M_z=1.20 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=116.85 $\lambda_{rel,m}$=0.23 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=5.85 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 13 SLU
  Sollecitazioni: N=-1377.07
  [Par.] $M_{y,sx}$=-860.41 $M_{y,dx}$=1657.18 $M_{y,eq}$=-1636.44
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-10.28 $M_{z,dx}$=0.55 $M_{z,eq}$=6.39
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=116.85 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.27 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.72 $\sigma_{m,d}$=6.48 Sfr.=0.05

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=1.17
  Sollecitazioni: N=2387.09 T_z=1076.78 M_y=-1175.20 T_y=-171.20 M_z=16.97 M_x=20.96
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.24 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=481.57 T_z=770.33 M_y=114.60 T_y=-250.60 M_z=264.92 M_x=22.24
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 49 SLU Xl=1.17
  Sollecitazioni: N=919.74 T_z=2333.19 M_y=-1235.02 T_y=-9.35 M_z=-2.96 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.48 $\sigma_{m,d}$=4.86 Sfr.=0.04

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 36 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-1101.93 T_z=1948.69 M_y=597.34 T_y=-13.45 M_z=15.73 M_x=1.01
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=2.13 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 13 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-1377.07 T_z=2649.56 M_y=860.41 T_y=-10.03 M_z=10.28 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=19.31
  Tensioni: τ_d=2.90 Sfr.=0.15

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 13 SLU Xl=1.17
  Sollecitazioni: N=-1361.68 T_z=2539.21 M_y=-1657.18 T_y=-10.03 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.71 $\sigma_{m,d}$=-6.47 Sfr.=0.05

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 13 SLU Xl=1.17
  Sollecitazioni: N=-1361.68 T_z=2539.21 M_y=-1657.18 T_y=-10.03 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70

Tensioni: $\sigma_{m,d}$=6.47 Sfr.=0.05

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 62 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-3104.13 T_z=1453.42 M_y=112.43 T_y=-6.71 M_z=9.84 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.62 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/18756)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/30834)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/14231)

Asta n. 2052 (-2145 -2165) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 75 SLU I Xl=0.16
Sollecitazioni: N=-500.30 T_z=203.57 M_y=-619.14 T_y=-4.68 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=120.42 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=2.42 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=1.20
Sollecitazioni: N=-487.57 T_z=112.28 M_y=-783.97 T_y=-4.68 M_z=-5.58 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=120.42 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=3.13 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
Sollecitazioni: N=-502.26
[Lin.] $M_{y,sx}$=585.33 $M_{y,dx}$=783.97 $M_{y,eq}$=-704.51
[Lin.] $M_{z,sx}$=-0.06 $M_{z,dx}$=-5.58 $M_{z,eq}$=-3.32
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=120.42 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.28 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.26 $\sigma_{m,d}$=2.80 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-502.26 T_z=217.62 M_y=-585.33 T_y=-4.68 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=0.24 Sfr.=0.01

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.20
Sollecitazioni: N=-487.57 T_z=112.28 M_y=-783.97 T_y=-4.68 M_z=-5.58 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.25 $\sigma_{m,d}$=-3.13 Sfr.=0.01

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.20
Sollecitazioni: N=-487.57 T_z=112.28 M_y=-783.97 T_y=-4.68 M_z=-5.58 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=3.13 Sfr.=0.01

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-502.26 T_z=217.62 M_y=-585.33 T_y=-4.68 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.26 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 50 SLU Xl=1.20
Sollecitazioni: N=123.83 T_z=489.97 M_y=-2356.18 T_y=-11.62 M_z=-15.39 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=120.42 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.28 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.06 $\sigma_{m,d}$=9.40 Sfr.=0.06

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 13 SLU Xl=0.08
Sollecitazioni: N=-1097.44 T_z=643.59 M_y=-1735.04 T_y=-12.27 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=120.42 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=6.78 Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 13 SLU Xl=1.20
Sollecitazioni: N=-1079.62 T_z=515.77 M_y=-2386.58 T_y=-12.27 M_z=-14.22 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=120.42 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=9.51 Sfr.=0.07

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 13 SLU
Sollecitazioni: N=-1098.71
[Lin.] $M_{y,sx}$=1683.01 $M_{y,dx}$=2386.58 $M_{y,eq}$=-2105.15
[Lin.] $M_{z,sx}$=-0.55 $M_{z,dx}$=-14.22 $M_{z,eq}$=-8.31
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=120.42 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.28 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00

Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.57 $\sigma_{m,d}$=8.33 Sfr.=0.07

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=1.20
Sollecitazioni: N=2345.66 T_z=419.18 M_y=-1752.64 T_y=32.42 M_z=39.56 M_x=20.96
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.22 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=521.34 T_z=327.94 M_y=-800.87 T_y=-119.94 M_z=27.18 M_x=22.24
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 50 SLU Xl=1.20
Sollecitazioni: N=123.83 T_z=489.97 M_y=-2356.18 T_y=-11.62 M_z=-15.39 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.06 $\sigma_{m,d}$=9.40 Sfr.=0.06

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 7 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=2330.98 T_z=524.52 M_y=-1184.41 T_y=-41.78 M_z=16.97 M_x=20.96
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=0.58 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 13 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1098.71 T_z=652.72 M_y=-1683.01 T_y=-12.27 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=19.31
Tensioni: τ_d=0.71 Sfr.=0.04

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 13 SLU Xl=1.20
Sollecitazioni: N=-1079.62 T_z=515.77 M_y=-2386.58 T_y=-12.27 M_z=-14.22 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.56 $\sigma_{m,d}$=-9.51 Sfr.=0.07

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 13 SLU Xl=1.20
Sollecitazioni: N=-1079.62 T_z=515.77 M_y=-2386.58 T_y=-12.27 M_z=-14.22 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=9.51 Sfr.=0.07

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-2899.34 T_z=522.16 M_y=-1257.47 T_y=-10.40 M_z=3.33 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.51 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.00 (L/70152)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.00 (L/132920)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.00 (L/50509)

Asta n. 2052 (-2165 -2185) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-406.94 T_z=-466.10 M_y=-791.14 T_y=-2.64 M_z=-5.58 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=120.43 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=3.16 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
Sollecitazioni: N=-406.94
[Lin.] $M_{y,sx}$=791.14 $M_{y,dx}$=166.41 $M_{y,eq}$=-541.25
[Lin.] $M_{z,sx}$=5.58 $M_{z,dx}$=-8.76 $M_{z,eq}$=-7.49
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=120.43 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.28 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.21 $\sigma_{m,d}$=2.21 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=1.20
Sollecitazioni: N=-392.25 T_z=-571.44 M_y=-166.41 T_y=-2.64 M_z=-8.76 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=0.63 Sfr.=0.01

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-406.94 T_z=-466.10 M_y=-791.14 T_y=-2.64 M_z=-5.58 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.21 $\sigma_{m,d}$=-3.16 Sfr.=0.01

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-406.94 T_z=-466.10 M_y=-791.14 T_y=-2.64 M_z=-5.58 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=3.16 Sfr.=0.01

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-406.94 T_z=-466.10 M_y=-791.14 T_y=-2.64 M_z=-5.58 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.21 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 50 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=390.57 T_z=-1750.94 M_y=-2380.11 T_y=-8.34 M_z=-15.39 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=120.43 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.28 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.20 $\sigma_{m,d}$=9.50 Sfr.=0.07

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 13 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-812.88 T_z=-1397.52 M_y=-2407.79 T_y=-7.08 M_z=-14.22 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=120.43 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=9.59 Sfr.=0.07

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 63 SLU
  Sollecitazioni: N=-2014.52
  [Lin.] $M_{y,sx}$=2434.90 $M_{y,dx}$=1094.85 $M_{y,eq}$=-1898.88
  [Lin.] $M_{z,sx}$=13.06 $M_{z,dx}$=-20.09 $M_{z,eq}$=-17.28
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=120.43 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.28 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.05 $\sigma_{m,d}$=7.64 Sfr.=0.06

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=1.20
  Sollecitazioni: N=2303.58 T_z=-897.47 M_y=-1528.78 T_y=4.10 M_z=40.39 M_x=20.96
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.20 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=564.41 T_z=-583.68 M_y=-1139.92 T_y=11.77 M_z=111.62 M_x=22.24
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 50 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=390.57 T_z=-1750.94 M_y=-2380.11 T_y=-8.34 M_z=-15.39 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.20 $\sigma_{m,d}$=9.50 Sfr.=0.07

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 36 SLU Xl=1.20
  Sollecitazioni: N=-666.88 T_z=-1172.01 M_y=-441.11 T_y=-6.24 M_z=-20.17 M_x=1.01
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=1.28 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=1.20
  Sollecitazioni: N=409.66 T_z=-1887.89 M_y=-189.05 T_y=-8.34 M_z=-25.43 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=2.06 Sfr.=0.10

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 13 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-812.88 T_z=-1397.52 M_y=-2407.79 T_y=-7.08 M_z=-14.22 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.42 $\sigma_{m,d}$=-9.59 Sfr.=0.07

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 13 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-812.88 T_z=-1397.52 M_y=-2407.79 T_y=-7.08 M_z=-14.22 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=9.59 Sfr.=0.07

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 62 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-2688.18 T_z=-446.40 M_y=-1815.04 T_y=-3.36 M_z=-9.19 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.40 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/29196)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/53734)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/21312)

Asta n. 2052 (-2185 234) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 75 SLU I Xl=1.05
  Sollecitazioni: N=-297.54 T_z=-1251.77 M_y=1100.23 T_y=8.45 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=125.19 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-4.30 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=0.90
  Sollecitazioni: N=-299.38 T_z=-1238.60 M_y=912.76 T_y=8.45 M_z=-1.13 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=125.19 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-3.58 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
  Sollecitazioni: N=-310.38
  [Par.] $M_{y,sx}$=170.39 $M_{y,dx}$=-1100.23 $M_{y,eq}$=825.90
  [Lin.] $M_{z,sx}$=8.76 $M_{z,dx}$=0.15 $M_{z,eq}$=-5.20
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=125.19 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.16 $\sigma_{m,d}$=-3.29 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=1.05
  Sollecitazioni: N=-297.54 T_z=-1251.77 M_y=1100.23 T_y=8.45 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=1.37 Sfr.=0.03

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.05
  Sollecitazioni: N=-297.54 T_z=-1251.77 M_y=1100.23 T_y=8.45 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.15 $\sigma_{m,d}$=-4.30 Sfr.=0.01

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.05
  Sollecitazioni: N=-297.54 T_z=-1251.77 M_y=1100.23 T_y=8.45 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-4.30 Sfr.=0.01

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-310.38 T_z=-1159.59 M_y=-170.39 T_y=8.45 M_z=-8.76 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.16 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 49 SLU Xl=1.05
  Sollecitazioni: N=1551.27 T_z=-3840.78 M_y=4288.95 T_y=17.52 M_z=-3.66 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=125.19 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.81 $\sigma_{m,d}$=16.80 Sfr.=0.12

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 13 SLU Xl=1.05
  Sollecitazioni: N=-505.77 T_z=-3603.28 M_y=3080.05 T_y=20.88 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=125.19 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-12.03 Sfr.=0.09

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 13 SLU Xl=0.98
  Sollecitazioni: N=-506.96 T_z=-3594.72 M_y=2809.14 T_y=20.88 M_z=-2.32 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=125.19 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-11.00 Sfr.=0.08

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 13 SLU
  Sollecitazioni: N=-522.47
  [Par.] $M_{y,sx}$=654.15 $M_{y,dx}$=-3080.05 $M_{y,eq}$=2427.23
  [Lin.] $M_{z,sx}$=22.75 $M_{z,dx}$=-0.75 $M_{z,eq}$=-13.95
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=125.19 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.27 $\sigma_{m,d}$=-9.66 Sfr.=0.07

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=1.05
  Sollecitazioni: N=2258.04 T_z=-905.84 M_y=-628.74 T_y=85.70 M_z=39.90 M_x=20.96
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.18 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=607.70 T_z=-1284.74 M_y=-661.50 T_y=-122.31 M_z=124.50 M_x=22.26
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 49 SLU Xl=1.05
  Sollecitazioni: N=1551.27 T_z=-3840.78 M_y=4288.95 T_y=17.52 M_z=-3.66 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.81 $\sigma_{m,d}$=16.80 Sfr.=0.12

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 36 SLU Xl=1.05
  Sollecitazioni: N=-454.91 T_z=-2694.59 M_y=2326.72 T_y=22.20 M_z=3.23 M_x=1.01
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=2.95 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=1.05
  Sollecitazioni: N=697.62 T_z=-4290.95 M_y=4257.20 T_y=21.48 M_z=-2.80 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=4.69 Sfr.=0.22

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 13 SLU Xl=1.05
  Sollecitazioni: N=-505.77 T_z=-3603.28 M_y=3080.05 T_y=20.88 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.26 $\sigma_{m,d}$=-12.03 Sfr.=0.09

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 49 SLU Xl=1.05
  Sollecitazioni: N=1551.27 T_z=-3840.78 M_y=4288.95 T_y=17.52 M_z=-3.66 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-16.80 Sfr.=0.11

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 62 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-2473.72 T_z=-1429.00 M_y=-1202.28 T_y=15.33 M_z=-13.24 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.29 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/17540)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/29080)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/13234)

Asta n. 2052 (234 -2219) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-983.16 T_z=1156.46 M_y=1079.06 T_y=5.43 M_z=-12.00 M_x=1.35
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=115.66 $\lambda_{rel,m}$=0.23 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-4.37 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
  Sollecitazioni: N=-983.16
  [Lin.] $M_{y,sx}$=-1079.06 $M_{y,dx}$=-10.79 $M_{y,eq}$=651.75
  [Lin.] $M_{z,sx}$=12.00 $M_{z,dx}$=-6.79 $M_{z,eq}$=-9.92
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=115.66 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.27 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.51 $\sigma_{m,d}$=-2.68 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-983.16 T_z=1156.46 M_y=1079.06 T_y=5.43 M_z=-12.00 M_x=1.35
  Resistenze: K_{fi}=1.25
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-983.16 T_z=1156.46 M_y=1079.06 T_y=5.43 M_z=-12.00 M_x=1.35
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=1.26 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-983.16 T_z=1156.46 M_y=1079.06 T_y=5.43 M_z=-12.00 M_x=1.35
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=1.26 Sfr.=0.03

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-983.16 T_z=1156.46 M_y=1079.06 T_y=5.43 M_z=-12.00 M_x=1.35
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.51 $\sigma_{m,d}$=-4.37 Sfr.=0.01

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-983.16 T_z=1156.46 M_y=1079.06 T_y=5.43 M_z=-12.00 M_x=1.35
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-4.37 Sfr.=0.01

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-983.16 T_z=1156.46 M_y=1079.06 T_y=5.43 M_z=-12.00 M_x=1.35
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.51 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 7 SND Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=3027.99 T_z=1873.70 M_y=3208.90 T_y=65.76 M_z=-109.75 M_x=8.58
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
  L=115.66 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.27 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.58 $\sigma_{m,d}$=13.96 Sfr.=0.09

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 10 SND Xl=0.33
  Sollecitazioni: N=-4840.98 T_z=1834.46 M_y=2889.65 T_y=39.51 M_z=0.00 M_x=-4.06
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=115.66 $\lambda_{rel,m}$=0.23 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-11.29 Sfr.=0.06

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 13 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-2169.68 T_z=3395.06 M_y=3176.36 T_y=16.02 M_z=-31.21 M_x=3.09
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=115.66 $\lambda_{rel,m}$=0.23 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-12.81 Sfr.=0.10

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 63 SLU
  Sollecitazioni: N=-3849.42
  [Lin.] $M_{y,sx}$=-3591.86 $M_{y,dx}$=-595.70 $M_{y,eq}$=2393.40
  [Lin.] $M_{z,sx}$=26.98 $M_{z,dx}$=-13.34 $M_{z,eq}$=-21.52
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=115.66 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.27 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.00 $\sigma_{m,d}$=-9.63 Sfr.=0.08

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=1.16
  Sollecitazioni: N=3039.68 T_z=355.38 M_y=-1431.60 T_y=-54.89 M_z=38.92 M_x=8.58
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.58 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=450.36 T_z=898.73 M_y=312.56 T_y=-52.48 M_z=175.24 M_x=22.69
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 7 SND Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=3027.99 T_z=1873.70 M_y=3208.90 T_y=65.76 M_z=-109.75 M_x=8.58
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.58 $\sigma_{m,d}$=13.96 Sfr.=0.09

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 13 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-2169.68 T_z=3395.06 M_y=3176.36 T_y=16.02 M_z=-31.21 M_x=3.09
  Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=3.71 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.04

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 13 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-2169.68 T_z=3395.06 M_y=3176.36 T_y=16.02 M_z=-31.21 M_x=3.09
  Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=19.31
  Tensioni: τ_d=3.71 Sfr.=0.19

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 63 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-3849.42 T_z=3180.42 M_y=3591.86 T_y=14.24 M_z=-26.98 M_x=2.76
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.00 $\sigma_{m,d}$=-14.38 Sfr.=0.10

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 13 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-2169.68 T_z=3395.06 M_y=3176.36 T_y=16.02 M_z=-31.21 M_x=3.09
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-12.81 Sfr.=0.10

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 62 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-4589.38 T_z=2165.79 M_y=3054.75 T_y=8.97 M_z=-17.17 M_x=1.96
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.39 Sfr.=0.02

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/12523)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/24815)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/8973)

Asta n. 2052 (-2219 -2237) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 75 SLU I Xl=1.12
  Sollecitazioni: N=-878.38 T_z=405.83 M_y=-495.57 T_y=6.65 M_z=0.00 M_x=1.35
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=120.43 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=1.94 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=1.20
  Sollecitazioni: N=-877.40 T_z=398.81 M_y=-527.87 T_y=6.65 M_z=1.22 M_x=1.35
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=120.43 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=2.08 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
  Sollecitazioni: N=-892.09
  [Par.] $M_{y,sx}$=-15.84 $M_{y,dx}$=527.87 $M_{y,eq}$=-395.90
  [Lin.] $M_{z,sx}$=6.79 $M_{z,dx}$=1.22 $M_{z,eq}$=-3.59
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=120.43 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.28 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.46 $\sigma_{m,d}$=1.59 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-892.09 T_z=504.15 M_y=15.84 T_y=6.65 M_z=-6.79 M_x=1.35
  Resistenze: K_{fi}=1.25
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-892.09 T_z=504.15 M_y=15.84 T_y=6.65 M_z=-6.79 M_x=1.35
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=0.55 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-892.09 T_z=504.15 M_y=15.84 T_y=6.65 M_z=-6.79 M_x=1.35
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=0.55 Sfr.=0.01

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.20
  Sollecitazioni: N=-877.40 T_z=398.81 M_y=-527.87 T_y=6.65 M_z=1.22 M_x=1.35
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.46 $\sigma_{m,d}$=-2.08 Sfr.=0.01

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.20
  Sollecitazioni: N=-877.40 T_z=398.81 M_y=-527.87 T_y=6.65 M_z=1.22 M_x=1.35
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=2.08 Sfr.=0.01

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-892.09 T_z=504.15 M_y=15.84 T_y=6.65 M_z=-6.79 M_x=1.35
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.46 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 49 SLU Xl=1.20
  Sollecitazioni: N=1238.13 T_z=746.68 M_y=-2007.17 T_y=18.55 M_z=5.33 M_x=3.08
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=120.43 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.28 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.64 $\sigma_{m,d}$=7.91 Sfr.=0.06

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 50 SLU Xl=0.88
  Sollecitazioni: N=-195.48 T_z=1201.18 M_y=-1735.16 T_y=20.61 M_z=0.00 M_x=3.43
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=120.43 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=6.78 Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 50 SLU Xl=1.20
  Sollecitazioni: N=-190.39 T_z=1164.66 M_y=-2115.05 T_y=20.61 M_z=6.42 M_x=3.43
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=120.43 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=8.35 Sfr.=0.06

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 7 SND
  Sollecitazioni: N=-4765.71
  [Par.] $M_{y,sx}$=-1457.23 $M_{y,dx}$=1081.79 $M_{y,eq}$=1457.23
  [Lin.] $M_{z,sx}$=52.50 $M_{z,dx}$=42.04 $M_{z,eq}$=-21.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=120.43 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.28 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.48 $\sigma_{m,d}$=-5.97 Sfr.=0.05

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=1.20
  Sollecitazioni: N=2996.22 T_z=1135.76 M_y=-1081.79 T_y=26.58 M_z=42.04 M_x=8.59
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.56 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=489.45 T_z=238.95 M_y=-503.28 T_y=-31.59 M_z=127.66 M_x=22.71
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 49 SLU Xl=1.20
  Sollecitazioni: N=1238.13 T_z=746.68 M_y=-2007.17 T_y=18.55 M_z=5.33 M_x=3.08
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.64 $\sigma_{m,d}$=7.91 Sfr.=0.06

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 13 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-1892.37 T_z=1408.74 M_y=-10.63 T_y=17.63 M_z=-15.86 M_x=3.09
  Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=1.54 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 13 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-1892.37 T_z=1408.74 M_y=-10.63 T_y=17.63 M_z=-15.86 M_x=3.09
  Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=19.31
  Tensioni: τ_d=1.54 Sfr.=0.08

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 50 SLU Xl=1.20
  Sollecitazioni: N=-190.39 T_z=1164.66 M_y=-2115.05 T_y=20.61 M_z=6.42 M_x=3.43
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.10 $\sigma_{m,d}$=-8.35 Sfr.=0.06

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.20
  Sollecitazioni: N=-190.39 T_z=1164.66 M_y=-2115.05 T_y=20.61 M_z=6.42 M_x=3.43
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=8.35 Sfr.=0.06

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 62 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-4385.37 T_z=1239.99 M_y=1037.69 T_y=8.59 M_z=-8.58 M_x=1.96
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.28 Sfr.=0.02

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 55 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/62359)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 55 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/87087)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 55 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/50510)

Asta n. 2052 (-2237 -2257) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-796.77 T_z=-179.56 M_y=-520.83 T_y=5.97 M_z=1.22 M_x=1.35
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=120.42 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=2.05 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
  Sollecitazioni: N=-796.77
  [Lin.] $M_{y,sx}$=520.83 $M_{y,dx}$=241.17 $M_{y,eq}$=-408.97
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-1.22 $M_{z,dx}$=8.42 $M_{z,eq}$=5.54
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=120.42 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.28 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.41 $\sigma_{m,d}$=1.67 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-796.77 T_z=-179.56 M_y=-520.83 T_y=5.97 M_z=1.22 M_x=1.35
  Resistenze: K_{fi}=1.25
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=1.20
  Sollecitazioni: N=-782.08 T_z=-284.90 M_y=-241.17 T_y=5.97 M_z=8.42 M_x=1.35
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=0.31 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=1.20
  Sollecitazioni: N=-782.08 T_z=-284.90 M_y=-241.17 T_y=5.97 M_z=8.42 M_x=1.35
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=0.31 Sfr.=0.01

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-796.77 T_z=-179.56 M_y=-520.83 T_y=5.97 M_z=1.22 M_x=1.35
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.41 $\sigma_{m,d}$=-2.05 Sfr.=0.01

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-796.77 T_z=-179.56 M_y=-520.83 T_y=5.97 M_z=1.22 M_x=1.35
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=2.05 Sfr.=0.01

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-796.77 T_z=-179.56 M_y=-520.83 T_y=5.97 M_z=1.22 M_x=1.35
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.41 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 49 SLU Xl=0.00

Sollecitazioni: N=1430.19 T_z=-1177.03 M_y=-1987.18 T_y=18.54 M_z=5.33 M_x=3.08
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=120.42 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.28 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.74 $\sigma_{m,d}$=7.83 Sfr.=0.06

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 10 SND Xl=0.48
Sollecitazioni: N=-4386.71 T_z=-948.29 M_y=-606.88 T_y=34.04 M_z=0.00 M_x=-4.06
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=120.42 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=2.37 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 13 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1606.55 T_z=-641.47 M_y=-1603.88 T_y=14.55 M_z=5.37 M_x=3.09
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=120.42 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=6.34 Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 13 SLU
Sollecitazioni: N=-1606.55
[Lin.] $M_{y,sx}$=1603.88 $M_{y,dx}$=748.94 $M_{y,eq}$=-1261.90
[Lin.] $M_{z,sx}$=-5.37 $M_{z,dx}$=22.89 $M_{z,eq}$=15.88
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=120.42 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.28 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.84 $\sigma_{m,d}$=5.14 Sfr.=0.04

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=1.20
Sollecitazioni: N=2951.28 T_z=-1041.63 M_y=-597.61 T_y=52.60 M_z=43.95 M_x=8.59
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.54 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=531.84 T_z=-452.28 M_y=-720.90 T_y=133.25 M_z=95.89 M_x=22.71
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 49 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=1430.19 T_z=-1177.03 M_y=-1987.18 T_y=18.54 M_z=5.33 M_x=3.08
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.74 $\sigma_{m,d}$=7.83 Sfr.=0.06

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 49 SLU Xl=1.20
Sollecitazioni: N=1449.28 T_z=-1313.97 M_y=-487.30 T_y=18.54 M_z=27.65 M_x=3.08
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=1.44 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 49 SLU Xl=1.20
Sollecitazioni: N=1449.28 T_z=-1313.97 M_y=-487.30 T_y=18.54 M_z=27.65 M_x=3.08
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=1.44 Sfr.=0.07

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 13 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1606.55 T_z=-641.47 M_y=-1603.88 T_y=14.55 M_z=5.37 M_x=3.09
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.84 $\sigma_{m,d}$=-6.34 Sfr.=0.05

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=76.35 T_z=-1076.25 M_y=-2091.51 T_y=18.74 M_z=6.42 M_x=3.43
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=8.25 Sfr.=0.06

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-4174.21 T_z=271.46 M_y=-362.25 T_y=4.78 M_z=1.77 M_x=1.96
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.17 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 42 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/37139)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 42 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/57397)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 42 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/29365)

Asta n. 2052 (-2257 246) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=1.07
Sollecitazioni: N=-686.74 T_z=-968.77 M_y=748.06 T_y=4.43 M_z=13.13 M_x=1.36
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=126.39 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-3.09 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
  Sollecitazioni: N=-699.74
  [Par.] $M_{y,sx}$=234.77 $M_{y,dx}$=-748.06 $M_{y,eq}$=638.84
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-8.42 $M_{z,dx}$=13.13 $M_{z,eq}$=11.25
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=126.39 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.36 $\sigma_{m,d}$=-2.64 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-699.74 T_z=-875.54 M_y=-234.77 T_y=4.43 M_z=8.42 M_x=1.36
  Resistenze: K_{fi}=1.25
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=1.07
  Sollecitazioni: N=-686.74 T_z=-968.77 M_y=748.06 T_y=4.43 M_z=13.13 M_x=1.36
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=1.06 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=1.07
  Sollecitazioni: N=-686.74 T_z=-968.77 M_y=748.06 T_y=4.43 M_z=13.13 M_x=1.36
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=1.06 Sfr.=0.02

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.07
  Sollecitazioni: N=-686.74 T_z=-968.77 M_y=748.06 T_y=4.43 M_z=13.13 M_x=1.36
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.36 $\sigma_{m,d}$=-3.09 Sfr.=0.01

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.07
  Sollecitazioni: N=-686.74 T_z=-968.77 M_y=748.06 T_y=4.43 M_z=13.13 M_x=1.36
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-3.09 Sfr.=0.01

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-699.74 T_z=-875.54 M_y=-234.77 T_y=4.43 M_z=8.42 M_x=1.36
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.36 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 49 SLU Xl=1.07
  Sollecitazioni: N=1662.62 T_z=-3403.81 M_y=3093.18 T_y=6.33 M_z=34.39 M_x=3.08
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=126.39 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.87 $\sigma_{m,d}$=12.53 Sfr.=0.09

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 10 SND Xl=0.64
  Sollecitazioni: N=-4151.74 T_z=-1677.25 M_y=1160.38 T_y=29.85 M_z=0.00 M_x=-4.06
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=126.39 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-4.53 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 13 SLU Xl=1.07
  Sollecitazioni: N=-1297.60 T_z=-2857.60 M_y=2250.98 T_y=5.57 M_z=28.83 M_x=3.09
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=126.39 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-9.17 Sfr.=0.07

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 13 SLU
  Sollecitazioni: N=-1314.50
  [Par.] $M_{y,sx}$=730.04 $M_{y,dx}$=-2250.98 $M_{y,eq}$=1937.67
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-22.89 $M_{z,dx}$=28.83 $M_{z,eq}$=26.46
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=126.39 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.68 $\sigma_{m,d}$=-7.91 Sfr.=0.06

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=1.07
  Sollecitazioni: N=2903.35 T_z=-191.80 M_y=-434.56 T_y=142.60 M_z=167.62 M_x=8.59
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.51 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=574.92 T_z=-1155.95 M_y=-362.45 T_y=216.89 M_z=74.42 M_x=22.71
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 49 SLU Xl=1.07
  Sollecitazioni: N=1662.62 T_z=-3403.81 M_y=3093.18 T_y=6.33 M_z=34.39 M_x=3.08
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.87 $\sigma_{m,d}$=12.53 Sfr.=0.09

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 50 SLU Xl=1.07
  Sollecitazioni: N=385.29 T_z=-3628.10 M_y=3110.09 T_y=5.82 M_z=35.19 M_x=3.43
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=3.97 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.03

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=1.07
  Sollecitazioni: N=385.29 T_z=-3628.10 M_y=3110.09 T_y=5.82 M_z=35.19 M_x=3.43
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=3.97 Sfr.=0.18

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 13 SLU Xl=1.07
  Sollecitazioni: N=-1297.60 T_z=-2857.60 M_y=2250.98 T_y=5.57 M_z=28.83 M_x=3.09
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.68 $\sigma_{m,d}$=-9.17 Sfr.=0.07

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.07
  Sollecitazioni: N=385.29 T_z=-3628.10 M_y=3110.09 T_y=5.82 M_z=35.19 M_x=3.43
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-12.61 Sfr.=0.08

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 62 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-3958.69 T_z=-715.01 M_y=-595.93 T_y=5.83 M_z=7.53 M_x=1.96
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.06 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/22807)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.00 (L/34924)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/17599)

Asta n. 2052 (-2283 246) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=1.30
  Sollecitazioni: N=-372.00 T_z=-785.93 M_y=605.34 T_y=-3.36 M_z=-6.08 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=149.97 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-2.44 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
  Sollecitazioni: N=-372.00
  [Par.] $M_{y,sx}$=343.52 $M_{y,dx}$=-605.34 $M_{y,eq}$=605.34
  [Lin.] $M_{z,sx}$=1.71 $M_{z,dx}$=-6.08 $M_{z,eq}$=-4.33
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=149.97 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.34 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.19 $\sigma_{m,d}$=-2.42 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=1.30
  Sollecitazioni: N=-372.00 T_z=-785.93 M_y=605.34 T_y=-3.36 M_z=-6.08 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=0.86 Sfr.=0.02

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.30
  Sollecitazioni: N=-372.00 T_z=-785.93 M_y=605.34 T_y=-3.36 M_z=-6.08 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.19 $\sigma_{m,d}$=-2.44 Sfr.=0.01

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.30
  Sollecitazioni: N=-372.00 T_z=-785.93 M_y=605.34 T_y=-3.36 M_z=-6.08 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-2.44 Sfr.=0.01

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=1.30
  Sollecitazioni: N=-372.00 T_z=-785.93 M_y=605.34 T_y=-3.36 M_z=-6.08 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.19 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 51 SLU Xl=1.30
  Sollecitazioni: N=117.00 T_z=-2430.61 M_y=1899.88 T_y=-9.48 M_z=-19.09 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=149.97 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.34 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.06 $\sigma_{m,d}$=7.67 Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 62 SLU Xl=1.30
  Sollecitazioni: N=-3045.09 T_z=-1434.11 M_y=1601.89 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=149.97 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-6.26 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 13 SLU Xl=1.30
  Sollecitazioni: N=-1307.35 T_z=-2465.34 M_y=2191.14 T_y=-6.25 M_z=-12.40 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=149.97 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-8.72 Sfr.=0.07

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 13 SLU
  Sollecitazioni: N=-1307.35
  [Par.] $M_{y,sx}$=921.39 $M_{y,dx}$=-2191.14 $M_{y,eq}$=2023.14
  [Lin.] $M_{z,sx}$=4.27 $M_{z,dx}$=-12.40 $M_{z,eq}$=-9.15
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=149.97 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.34 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.68 $\sigma_{m,d}$=-8.02 Sfr.=0.07

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=2236.86 T_z=-970.07 M_y=-765.63 T_y=86.45 M_z=46.02 M_x=3.82
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.17 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=560.94 T_z=-779.50 M_y=-496.07 T_y=165.67 M_z=92.74 M_x=8.45
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 51 SLU Xl=1.30
  Sollecitazioni: N=117.00 T_z=-2430.61 M_y=1899.88 T_y=-9.48 M_z=-19.09 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.06 $\sigma_{m,d}$=7.67 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 23 SLU Xl=1.30
  Sollecitazioni: N=-918.19 T_z=-1795.29 M_y=1530.29 T_y=8.01 M_z=21.00 M_x=1.62
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=1.96 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 13 SLU Xl=1.30
  Sollecitazioni: N=-1307.35 T_z=-2465.34 M_y=2191.14 T_y=-6.25 M_z=-12.40 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=19.31
  Tensioni: τ_d=2.70 Sfr.=0.14

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 13 SLU Xl=1.30
  Sollecitazioni: N=-1307.35 T_z=-2465.34 M_y=2191.14 T_y=-6.25 M_z=-12.40 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.68 $\sigma_{m,d}$=-8.72 Sfr.=0.07

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 13 SLU Xl=1.30
  Sollecitazioni: N=-1307.35 T_z=-2465.34 M_y=2191.14 T_y=-6.25 M_z=-12.40 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-8.72 Sfr.=0.07

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 62 SLU Xl=1.30
  Sollecitazioni: N=-3045.09 T_z=-1434.11 M_y=1601.89 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.59 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/34995)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/59339)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/26501)

Asta n. 2052 (-2300 -2283) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 75 SLU I Xl=1.15
  Sollecitazioni: N=-251.66 T_z=77.32 M_y=-317.54 T_y=-1.99 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=156.26 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=1.24 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=1.56
  Sollecitazioni: N=-256.74 T_z=40.87 M_y=-342.17 T_y=-1.99 M_z=-1.71 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=156.26 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=1.36 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
  Sollecitazioni: N=-256.74
  [Par.] $M_{y,sx}$=171.51 $M_{y,dx}$=342.17 $M_{y,eq}$=-333.89
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-1.39 $M_{z,dx}$=-1.71 $M_{z,eq}$=-0.68
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70

L=156.26 $\lambda_{rel,y}$=0.11 $\lambda_{rel,z}$=0.36 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.13 $\sigma_{m,d}$=1.31 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-237.68 T_z=177.56 M_y=-171.51 T_y=-1.99 M_z=1.39 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=0.19 Sfr.=0.00

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.56
Sollecitazioni: N=-256.74 T_z=40.87 M_y=-342.17 T_y=-1.99 M_z=-1.71 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.13 $\sigma_{m,d}$=-1.36 Sfr.=0.00

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.56
Sollecitazioni: N=-256.74 T_z=40.87 M_y=-342.17 T_y=-1.99 M_z=-1.71 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=1.36 Sfr.=0.00

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=1.56
Sollecitazioni: N=-256.74 T_z=40.87 M_y=-342.17 T_y=-1.99 M_z=-1.71 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.13 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 49 SLU Xl=1.56
Sollecitazioni: N=1472.24 T_z=408.51 M_y=-1248.77 T_y=-5.20 M_z=-6.48 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=156.26 $\lambda_{rel,y}$=0.11 $\lambda_{rel,z}$=0.36 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.77 $\sigma_{m,d}$=4.96 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 13 SLU Xl=0.52
Sollecitazioni: N=-935.13 T_z=204.61 M_y=-765.90 T_y=-3.42 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=156.26 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=2.99 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 13 SLU Xl=1.56
Sollecitazioni: N=-951.65 T_z=86.14 M_y=-917.34 T_y=-3.42 M_z=-4.27 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=156.26 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=3.64 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 13 SLU
Sollecitazioni: N=-951.65
[Lin.] $M_{y,sx}$=643.90 $M_{y,dx}$=917.34 $M_{y,eq}$=-807.97
[Lin.] $M_{z,sx}$=-1.08 $M_{z,dx}$=-4.27 $M_{z,eq}$=-2.13
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=156.26 $\lambda_{rel,y}$=0.11 $\lambda_{rel,z}$=0.36 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.50 $\sigma_{m,d}$=3.18 Sfr.=0.03

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=2181.86 T_z=500.36 M_y=-253.08 T_y=-31.27 M_z=49.95 M_x=3.82
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.14 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=614.65 T_z=294.41 M_y=-201.31 T_y=-46.70 M_z=89.34 M_x=8.45
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 49 SLU Xl=1.56
Sollecitazioni: N=1472.24 T_z=408.51 M_y=-1248.77 T_y=-5.20 M_z=-6.48 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.77 $\sigma_{m,d}$=4.96 Sfr.=0.04

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 7 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=2181.86 T_z=500.36 M_y=-253.08 T_y=-31.27 M_z=49.95 M_x=3.82
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=0.55 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 49 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=1497.01 T_z=586.21 M_y=-471.59 T_y=-5.20 M_z=1.65 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=0.64 Sfr.=0.03

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 13 SLU Xl=1.56
Sollecitazioni: N=-951.65 T_z=86.14 M_y=-917.34 T_y=-3.42 M_z=-4.27 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.50 $\sigma_{m,d}$=-3.64 Sfr.=0.03

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 49 SLU Xl=1.56
  Sollecitazioni: N=1472.24 T_z=408.51 M_y=-1248.77 T_y=-5.20 M_z=-6.48 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=4.96 Sfr.=0.03

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 62 SLU Xl=1.56
  Sollecitazioni: N=-2784.32 T_z=-257.94 M_y=-165.81 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.45 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/114983)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/198608)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/81926)

Asta n. 2052 (-2308 -2300) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-117.43 T_z=1040.13 M_y=1346.72 T_y=0.00 M_z=1.87 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=156.26 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-5.29 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
  Sollecitazioni: N=-136.49
  [Par.] $M_{y,sx}$=-1346.72 $M_{y,dx}$=171.76 $M_{y,eq}$=1010.04
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-1.87 $M_{z,dx}$=1.39 $M_{z,eq}$=1.68
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=156.26 $\lambda_{rel,y}$=0.11 $\lambda_{rel,z}$=0.36 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.07 $\sigma_{m,d}$=-3.97 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-117.43 T_z=1040.13 M_y=1346.72 T_y=0.00 M_z=1.87 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=1.14 Sfr.=0.03

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-117.43 T_z=1040.13 M_y=1346.72 T_y=0.00 M_z=1.87 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.06 $\sigma_{m,d}$=-5.29 Sfr.=0.02

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-117.43 T_z=1040.13 M_y=1346.72 T_y=0.00 M_z=1.87 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-5.29 Sfr.=0.02

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=1.56
  Sollecitazioni: N=-136.49 T_z=903.44 M_y=-171.76 T_y=0.00 M_z=1.39 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.07 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 50 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=717.87 T_z=3517.30 M_y=4700.25 T_y=0.00 M_z=1.69 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=156.26 $\lambda_{rel,y}$=0.11 $\lambda_{rel,z}$=0.36 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.37 $\sigma_{m,d}$=18.38 Sfr.=0.13

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 25 SLU Xl=0.31
  Sollecitazioni: N=-490.80 T_z=2591.92 M_y=2579.15 T_y=3.42 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=156.26 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-10.07 Sfr.=0.07

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 13 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-560.46 T_z=2892.17 M_y=3735.92 T_y=-1.85 M_z=3.96 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=156.26 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-14.64 Sfr.=0.11

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 13 SLU
  Sollecitazioni: N=-585.23
  [Par.] $M_{y,sx}$=-3735.92 $M_{y,dx}$=644.47 $M_{y,eq}$=2847.25
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-3.96 $M_{z,dx}$=1.08 $M_{z,eq}$=2.81
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=156.26 $\lambda_{rel,y}$=0.11 $\lambda_{rel,z}$=0.36 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.30 $\sigma_{m,d}$=-11.16 Sfr.=0.09

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 49 SLU Xl=0.00

Sollecitazioni: N=1766.54 T_z=3228.03 M_y=4433.12 T_y=1.45 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.92 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=669.79 T_z=913.63 M_y=1119.25 T_y=-90.14 M_z=79.31 M_x=8.45
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=717.87 T_z=3517.30 M_y=4700.25 T_y=0.00 M_z=1.69 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.37 $\sigma_{m,d}$=18.38 Sfr.=0.13

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 23 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-363.13 T_z=2186.18 M_y=2825.94 T_y=7.92 M_z=-7.92 M_x=1.62
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=2.39 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=717.87 T_z=3517.30 M_y=4700.25 T_y=0.00 M_z=1.69 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=3.85 Sfr.=0.18

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 13 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-560.46 T_z=2892.17 M_y=3735.92 T_y=-1.85 M_z=3.96 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.29 $\sigma_{m,d}$=-14.64 Sfr.=0.11

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=717.87 T_z=3517.30 M_y=4700.25 T_y=0.00 M_z=1.69 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-18.38 Sfr.=0.12

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 62 SLU Xl=1.56
Sollecitazioni: N=-2514.80 T_z=966.88 M_y=-430.49 T_y=-3.38 M_z=1.31 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.31 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/15312)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/26111)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/11518)

Asta n. 2052 (261 -2308) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 75 SLU I Xl=0.68
Sollecitazioni: N=-5.63 T_z=1865.90 M_y=3098.48 T_y=2.77 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=163.96 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-12.10 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=0.00 T_z=1907.94 M_y=4005.09 T_y=2.77 M_z=-2.12 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=163.96 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-15.67 Sfr.=0.06

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
Sollecitazioni: N=-17.20
[Lin.] $M_{y,sx}$=-4005.09 $M_{y,dx}$=-1345.86 $M_{y,eq}$=2941.40
[Lin.] $M_{z,sx}$=2.12 $M_{z,dx}$=1.87 $M_{z,eq}$=-0.85
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=163.96 $\lambda_{rel,y}$=0.11 $\lambda_{rel,z}$=0.38 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 $\sigma_{m,d}$=-11.50 Sfr.=0.04

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=0.00 T_z=1907.94 M_y=4005.09 T_y=2.77 M_z=-2.12 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=2.09 Sfr.=0.05

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.29
Sollecitazioni: N=-1.01 T_z=1899.53 M_y=3822.15 T_y=2.77 M_z=-1.85 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.00 $\sigma_{m,d}$=-14.95 Sfr.=0.05

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=0.00 T_z=1907.94 M_y=4005.09 T_y=2.77 M_z=-2.12 M_x=0.00

Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-15.67 Sfr.=0.05

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=1.64
Sollecitazioni: N=-17.20 T_z=1781.82 M_y=1345.86 T_y=2.77 M_z=1.87 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 50 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=1079.03 T_z=6627.21 M_y=14132.10 T_y=-1.62 M_z=4.02 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=163.96 $\lambda_{rel,y}$=0.11 $\lambda_{rel,z}$=0.38 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.56 $\sigma_{m,d}$=55.26 Sfr.=0.38

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 14 SLU Xl=0.49
Sollecitazioni: N=-164.52 T_z=4999.69 M_y=9082.19 T_y=4.78 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=163.96 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-35.48 Sfr.=0.27

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 13 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-197.81 T_z=5564.23 M_y=11635.70 T_y=5.25 M_z=-3.61 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=163.96 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-45.50 Sfr.=0.34

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 13 SLU
Sollecitazioni: N=-220.37
[Lin.] $M_{y,sx}$=-11635.70 $M_{y,dx}$=-3733.55 $M_{y,eq}$=8474.87
[Lin.] $M_{z,sx}$=3.61 $M_{z,dx}$=3.96 $M_{z,eq}$=1.58
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=163.96 $\lambda_{rel,y}$=0.11 $\lambda_{rel,z}$=0.38 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.11 $\sigma_{m,d}$=-33.13 Sfr.=0.25

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 49 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=2029.93 T_z=5917.80 M_y=12842.90 T_y=-6.89 M_z=9.31 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.06 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.20
Sollecitazioni: N=721.73 T_z=1770.28 M_y=3579.07 T_y=-133.59 M_z=234.12 M_x=8.38
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 50 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=1079.03 T_z=6627.21 M_y=14132.10 T_y=-1.62 M_z=4.02 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.56 $\sigma_{m,d}$=55.26 Sfr.=0.38

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 23 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-97.24 T_z=4146.21 M_y=8682.38 T_y=14.42 M_z=-28.71 M_x=1.60
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=4.53 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.04

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=1079.03 T_z=6627.21 M_y=14132.10 T_y=-1.62 M_z=4.02 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=7.25 Sfr.=0.33

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 13 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-197.81 T_z=5564.23 M_y=11635.70 T_y=5.25 M_z=-3.61 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.10 $\sigma_{m,d}$=-45.50 Sfr.=0.34

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=1079.03 T_z=6627.21 M_y=14132.10 T_y=-1.62 M_z=4.02 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-55.26 Sfr.=0.37

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 62 SLU Xl=1.64
Sollecitazioni: N=-2244.20 T_z=2210.89 M_y=1217.61 T_y=16.43 M_z=6.59 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.17 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.03 (L/4272)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.02 (L/7328)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.04 (L/3203)

Asta n. 2052 (261 -2317) Trave 24x100 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 75 SLU I Xl=0.41
  Sollecitazioni: N=-825.58 T_z=3302.90 M_y=4547.70 T_y=4.60 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=117.71 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-11.37 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-828.84 T_z=3325.84 M_y=5243.08 T_y=4.60 M_z=-1.83 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=117.71 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-13.13 Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
  Sollecitazioni: N=-828.84
  [Lin.] $M_{y,sx}$=-5243.08 $M_{y,dx}$=-2039.16 $M_{y,eq}$=3961.51
  [Lin.] $M_{z,sx}$=1.83 $M_{z,dx}$=2.67 $M_{z,eq}$=1.07
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=117.71 $\lambda_{rel,y}$=0.06 $\lambda_{rel,z}$=0.27 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.35 $\sigma_{m,d}$=-9.91 Sfr.=0.04

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-828.84 T_z=3325.84 M_y=5243.08 T_y=4.60 M_z=-1.83 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=2.91 Sfr.=0.07

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-828.84 T_z=3325.84 M_y=5243.08 T_y=4.60 M_z=-1.83 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.35 $\sigma_{m,d}$=-13.13 Sfr.=0.04

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-828.84 T_z=3325.84 M_y=5243.08 T_y=4.60 M_z=-1.83 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-13.13 Sfr.=0.04

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-828.84 T_z=3325.84 M_y=5243.08 T_y=4.60 M_z=-1.83 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.35 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 7 SND Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=1061.11 T_z=3409.68 M_y=6221.46 T_y=584.94 M_z=-882.40 M_x=2.90
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
  L=117.71 $\lambda_{rel,y}$=0.06 $\lambda_{rel,z}$=0.27 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.44 $\sigma_{m,d}$=24.75 Sfr.=0.12

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 14 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-2338.40 T_z=8751.77 M_y=13845.10 T_y=8.54 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=117.71 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-34.61 Sfr.=0.26

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 50 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-1614.03 T_z=11182.40 M_y=17308.20 T_y=-3.37 M_z=6.56 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=117.71 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-43.34 Sfr.=0.29

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 13 SLU
  Sollecitazioni: N=-2605.51
  [Lin.] $M_{y,sx}$=-15310.60 $M_{y,dx}$=-5904.30 $M_{y,eq}$=11548.10
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-2.42 $M_{z,dx}$=10.96 $M_{z,eq}$=7.54
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=117.71 $\lambda_{rel,y}$=0.06 $\lambda_{rel,z}$=0.27 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.09 $\sigma_{m,d}$=-28.95 Sfr.=0.23

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=1.18
  Sollecitazioni: N=1076.30 T_z=3134.97 M_y=1139.44 T_y=584.94 M_z=355.87 M_x=2.90
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.45 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-146.32 T_z=3296.57 M_y=4894.34 T_y=-769.90 M_z=1604.28 M_x=6.81
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 7 SND Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=1061.11 T_z=3409.68 M_y=6221.46 T_y=584.94 M_z=-882.40 M_x=2.90
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.44 $\sigma_{m,d}$=24.75 Sfr.=0.12

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 24 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-2605.31 T_z=9676.70 M_y=15310.40 T_y=67.37 M_z=-101.23 M_x=1.02
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=8.47 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.15

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-1614.03 T_z=11182.40 M_y=17308.20 T_y=-3.37 M_z=6.56 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=9.78 Sfr.=0.45

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 50 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-1614.03 T_z=11182.40 M_y=17308.20 T_y=-3.37 M_z=6.56 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.67 $\sigma_{m,d}$=-43.34 Sfr.=0.29

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-1614.03 T_z=11182.40 M_y=17308.20 T_y=-3.37 M_z=6.56 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-43.34 Sfr.=0.29

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 63 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-3596.17 T_z=8171.19 M_y=13313.00 T_y=21.04 M_z=-2.35 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.50 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.02 (L/4425)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/7852)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.03 (L/3280)

Asta n. 2052 (-2317 -2325) Trave 24x100 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-724.31 T_z=2637.80 M_y=2039.04 T_y=0.00 M_z=2.67 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=125.41 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-5.13 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
  Sollecitazioni: N=-724.31
  [Par.] $M_{y,sx}$=-2039.04 $M_{y,dx}$=1182.97 $M_{y,eq}$=2039.04
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-2.67 $M_{z,dx}$=2.10 $M_{z,eq}$=2.44
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=125.41 $\lambda_{rel,y}$=0.07 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.30 $\sigma_{m,d}$=-5.12 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-724.31 T_z=2637.80 M_y=2039.04 T_y=0.00 M_z=2.67 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=2.31 Sfr.=0.05

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-724.31 T_z=2637.80 M_y=2039.04 T_y=0.00 M_z=2.67 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.30 $\sigma_{m,d}$=-5.13 Sfr.=0.02

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-724.31 T_z=2637.80 M_y=2039.04 T_y=0.00 M_z=2.67 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-5.13 Sfr.=0.02

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-724.31 T_z=2637.80 M_y=2039.04 T_y=0.00 M_z=2.67 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.30 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 49 SLU Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=20.69 T_z=7462.05 M_y=-4185.99 T_y=0.00 M_z=-5.46 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=125.41 $\lambda_{rel,y}$=0.07 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=10.52 Sfr.=0.07

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 52 SLU Xl=0.00

Sollecitazioni: N=-667.39 T_z=6858.71 M_y=4934.79 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=125.41 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-12.34 Sfr.=0.08

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 13 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-2292.83 T_z=7613.95 M_y=5904.01 T_y=-1.98 M_z=10.96 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=125.41 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-14.87 Sfr.=0.11

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 13 SLU
Sollecitazioni: N=-2292.83
[Par.] $M_{y,sx}$=-5904.01 $M_{y,dx}$=3532.65 $M_{y,eq}$=5904.01
[Lin.] $M_{z,sx}$=-10.96 $M_{z,dx}$=8.48 $M_{z,eq}$=9.96
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=125.41 $\lambda_{rel,y}$=0.07 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.96 $\sigma_{m,d}$=-14.86 Sfr.=0.12

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=1.25
Sollecitazioni: N=1032.02 T_z=2608.51 M_y=-1950.01 T_y=-267.20 M_z=70.04 M_x=3.35
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.43 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-99.77 T_z=2600.32 M_y=1716.43 T_y=-618.62 M_z=874.17 M_x=8.39
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 49 SLU Xl=1.25
Sollecitazioni: N=20.69 T_z=7462.05 M_y=-4185.99 T_y=0.00 M_z=-5.46 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=10.52 Sfr.=0.07

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 24 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-2292.62 T_z=7613.91 M_y=5903.84 T_y=37.15 M_z=-35.26 M_x=1.11
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=6.66 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.09

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1297.99 T_z=8786.37 M_y=6427.43 T_y=-1.18 M_z=3.26 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=7.69 Sfr.=0.35

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 13 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-2292.83 T_z=7613.95 M_y=5904.01 T_y=-1.98 M_z=10.96 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.96 $\sigma_{m,d}$=-14.87 Sfr.=0.11

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 13 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-2292.83 T_z=7613.95 M_y=5904.01 T_y=-1.98 M_z=10.96 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-14.87 Sfr.=0.11

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-3318.93 T_z=3732.35 M_y=3538.77 T_y=-2.50 M_z=19.51 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.38 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/10519)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/18920)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.02 (L/7769)

Asta n. 2052 (-2325 -2333) Trave 24x100 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 75 SLU I Xl=1.25
Sollecitazioni: N=-602.59 T_z=1764.66 M_y=-3482.19 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=125.41 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=8.71 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=1.16
Sollecitazioni: N=-603.96 T_z=1774.46 M_y=-3323.68 T_y=0.00 M_z=1.05 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=125.41 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=8.32 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
  Sollecitazioni: N=-621.71
  [Lin.] $M_{y,sx}$=1183.19 $M_{y,dx}$=3482.19 $M_{y,eq}$=-2562.59
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-2.10 $M_{z,dx}$=0.97 $M_{z,eq}$=1.64
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=125.41 $\lambda_{rel,y}$=0.07 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.26 $\sigma_{m,d}$=6.42 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-621.71 T_z=1901.79 M_y=-1183.19 T_y=0.00 M_z=2.10 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=1.66 Sfr.=0.04

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=-602.59 T_z=1764.66 M_y=-3482.19 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.25 $\sigma_{m,d}$=-8.71 Sfr.=0.03

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=-602.59 T_z=1764.66 M_y=-3482.19 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=8.71 Sfr.=0.03

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-621.71 T_z=1901.79 M_y=-1183.19 T_y=0.00 M_z=2.10 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.26 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 49 SLU Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=244.91 T_z=5284.96 M_y=-10926.00 T_y=1.74 M_z=-3.28 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=125.41 $\lambda_{rel,y}$=0.07 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.10 $\sigma_{m,d}$=27.35 Sfr.=0.18

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 50 SLU Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=-971.16 T_z=6100.67 M_y=-12242.70 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=125.41 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=30.61 Sfr.=0.21

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 13 SLU Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=-1966.00 T_z=5269.43 M_y=-10253.30 T_y=-3.15 M_z=4.52 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=125.41 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=25.68 Sfr.=0.19

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 50 SLU
  Sollecitazioni: N=-996.01
  [Lin.] $M_{y,sx}$=4480.21 $M_{y,dx}$=12242.70 $M_{y,eq}$=-9137.69
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-1.78 $M_{z,dx}$=0.80 $M_{z,eq}$=1.39
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=125.41 $\lambda_{rel,y}$=0.07 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.41 $\sigma_{m,d}$=22.86 Sfr.=0.16

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=977.68 T_z=1893.40 M_y=-4089.88 T_y=-198.23 M_z=233.26 M_x=3.35
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.41 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-56.61 T_z=1946.84 M_y=-1460.62 T_y=-483.75 M_z=131.22 M_x=8.39
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 49 SLU Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=244.91 T_z=5284.96 M_y=-10926.00 T_y=1.74 M_z=-3.28 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.10 $\sigma_{m,d}$=27.35 Sfr.=0.18

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 24 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-1990.65 T_z=5447.65 M_y=-3533.40 T_y=19.13 M_z=11.33 M_x=1.11
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=4.77 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-996.01 T_z=6278.93 M_y=-4480.21 T_y=0.00 M_z=1.78 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=5.49 Sfr.=0.25

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 50 SLU Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=-971.16 T_z=6100.67 M_y=-12242.70 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.40 $\sigma_{m,d}$=-30.61 Sfr.=0.21

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=-971.16 T_z=6100.67 M_y=-12242.70 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=30.61 Sfr.=0.21

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 62 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-3094.70 T_z=2692.51 M_y=-1030.49 T_y=-6.00 M_z=16.37 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.29 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/29886)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/50576)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.01 (L/22287)

Asta n. 2052 (-2333 -2341) Trave 24x100 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 75 SLU I Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=-500.01 T_z=1028.64 M_y=-4858.28 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=125.41 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=12.15 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
  Sollecitazioni: N=-519.13
  [Lin.] $M_{y,sx}$=3482.31 $M_{y,dx}$=4858.28 $M_{y,eq}$=-4307.89
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-0.97 $M_{z,dx}$=0.10 $M_{z,eq}$=0.62
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=125.41 $\lambda_{rel,y}$=0.07 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.22 $\sigma_{m,d}$=10.78 Sfr.=0.04

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-519.13 T_z=1165.76 M_y=-3482.31 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=1.02 Sfr.=0.02

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=-500.01 T_z=1028.64 M_y=-4858.28 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.21 $\sigma_{m,d}$=-12.15 Sfr.=0.04

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=-500.01 T_z=1028.64 M_y=-4858.28 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=12.15 Sfr.=0.04

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-519.13 T_z=1165.76 M_y=-3482.31 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.22 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 49 SLU Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=469.07 T_z=3107.86 M_y=-14935.60 T_y=1.46 M_z=-1.45 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=125.41 $\lambda_{rel,y}$=0.07 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.20 $\sigma_{m,d}$=37.35 Sfr.=0.25

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 50 SLU Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=-669.25 T_z=3593.22 M_y=-16861.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=125.41 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=42.15 Sfr.=0.28

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 13 SLU Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=-1664.08 T_z=3103.14 M_y=-14257.00 T_y=-2.71 M_z=1.12 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=125.41 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=35.65 Sfr.=0.27

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 50 SLU
  Sollecitazioni: N=-694.10
  [Lin.] $M_{y,sx}$=12243.00 $M_{y,dx}$=16861.00 $M_{y,eq}$=-15013.80
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-0.80 $M_{z,dx}$=-0.12 $M_{z,eq}$=0.43

Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=125.41 $\lambda_{rel,y}$=0.07 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.29 $\sigma_{m,d}$=37.54 Sfr.=0.25

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=1.25
Sollecitazioni: N=923.74 T_z=1178.77 M_y=-5280.17 T_y=-115.58 M_z=372.39 M_x=3.35
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.38 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-13.10 T_z=1218.76 M_y=-3704.60 T_y=-287.23 M_z=516.60 M_x=8.40
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 49 SLU Xl=1.25
Sollecitazioni: N=469.07 T_z=3107.86 M_y=-14935.60 T_y=1.46 M_z=-1.45 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.20 $\sigma_{m,d}$=37.35 Sfr.=0.25

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 24 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1688.73 T_z=3281.36 M_y=-10253.70 T_y=6.22 M_z=35.32 M_x=1.11
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=2.87 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-694.10 T_z=3771.48 M_y=-12243.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=3.30 Sfr.=0.15

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 50 SLU Xl=1.25
Sollecitazioni: N=-669.25 T_z=3593.22 M_y=-16861.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.28 $\sigma_{m,d}$=-42.15 Sfr.=0.28

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.25
Sollecitazioni: N=-669.25 T_z=3593.22 M_y=-16861.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=42.15 Sfr.=0.28

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-2870.51 T_z=1652.62 M_y=-4295.58 T_y=-4.99 M_z=8.84 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.20 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/20956)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/35540)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/15701)

Asta n. 2052 (-2341 -2349) Trave 24x100 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 75 SLU I Xl=1.25
Sollecitazioni: N=-397.39 T_z=292.65 M_y=-5311.20 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=125.41 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=13.28 Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
Sollecitazioni: N=-416.51
[Lin.] $M_{y,sx}$=4858.21 $M_{y,dx}$=5311.20 $M_{y,eq}$=-5130.01
[Lin.] $M_{z,sx}$=-0.10 $M_{z,dx}$=-0.72 $M_{z,eq}$=-0.39
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=125.41 $\lambda_{rel,y}$=0.07 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.17 $\sigma_{m,d}$=12.83 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-416.51 T_z=429.77 M_y=-4858.21 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=0.38 Sfr.=0.01

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.25
Sollecitazioni: N=-397.39 T_z=292.65 M_y=-5311.20 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.17 $\sigma_{m,d}$=-13.28 Sfr.=0.04

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.25
Sollecitazioni: N=-397.39 T_z=292.65 M_y=-5311.20 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70

Tensioni: $\sigma_{m,d}$=13.28 Sfr.=0.04

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-416.51 T_z=429.77 M_y=-4858.21 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.17 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 49 SLU Xl=1.25
Sollecitazioni: N=693.34 T_z=930.77 M_y=-16214.40 T_y=1.32 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=125.41 $\lambda_{rel,y}$=0.07 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.29 $\sigma_{m,d}$=40.54 Sfr.=0.27

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 50 SLU Xl=1.07
Sollecitazioni: N=-370.76 T_z=1111.27 M_y=-18137.40 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=125.41 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=45.34 Sfr.=0.30

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 50 SLU Xl=1.25
Sollecitazioni: N=-367.21 T_z=1085.81 M_y=-18334.20 T_y=0.00 M_z=-1.10 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=125.41 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=45.85 Sfr.=0.31

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 50 SLU
Sollecitazioni: N=-392.06
[Lin.] $M_{y,sx}$=16860.70 $M_{y,dx}$=18334.20 $M_{y,eq}$=-17744.80
[Lin.] $M_{z,sx}$=0.12 $M_{z,dx}$=-1.10 $M_{z,eq}$=-0.71
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=125.41 $\lambda_{rel,y}$=0.07 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.16 $\sigma_{m,d}$=44.37 Sfr.=0.30

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=1.25
Sollecitazioni: N=870.85 T_z=464.53 M_y=-5523.13 T_y=27.79 M_z=380.91 M_x=3.35
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.36 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=31.20 T_z=490.94 M_y=-5015.48 T_y=-61.48 M_z=869.66 M_x=8.39
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 49 SLU Xl=1.25
Sollecitazioni: N=693.34 T_z=930.77 M_y=-16214.40 T_y=1.32 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.29 $\sigma_{m,d}$=40.54 Sfr.=0.27

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 24 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1386.69 T_z=1115.15 M_y=-14256.80 T_y=-4.82 M_z=43.12 M_x=1.11
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=0.98 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-392.06 T_z=1264.07 M_y=-16860.70 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=1.11 Sfr.=0.05

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 50 SLU Xl=1.25
Sollecitazioni: N=-367.21 T_z=1085.81 M_y=-18334.20 T_y=0.00 M_z=-1.10 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.15 $\sigma_{m,d}$=-45.85 Sfr.=0.31

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.25
Sollecitazioni: N=-367.21 T_z=1085.81 M_y=-18334.20 T_y=0.00 M_z=-1.10 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=45.85 Sfr.=0.31

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-2646.25 T_z=612.85 M_y=-6256.28 T_y=-4.72 M_z=2.59 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.10 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/14216)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/24811)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/10604)

Asta n. 2052 (-2349 -2357) Trave 24x100 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-313.90 T_z=-306.24 M_y=-5311.17 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=125.41 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=13.28 Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=0.42
  Sollecitazioni: N=-307.53 T_z=-351.95 M_y=-5173.60 T_y=0.00 M_z=-1.02 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=125.41 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=12.94 Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
  Sollecitazioni: N=-313.90
  [Lin.] $M_{y,sx}$=5311.17 $M_{y,dx}$=4841.13 $M_{y,eq}$=-5123.15
  [Lin.] $M_{z,sx}$=0.72 $M_{z,dx}$=-1.61 $M_{z,eq}$=-1.26
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=125.41 $\lambda_{rel,y}$=0.07 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.13 $\sigma_{m,d}$=12.82 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=-294.79 T_z=-443.37 M_y=-4841.13 T_y=0.00 M_z=-1.61 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=0.39 Sfr.=0.01

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-313.90 T_z=-306.24 M_y=-5311.17 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.13 $\sigma_{m,d}$=-13.28 Sfr.=0.04

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-313.90 T_z=-306.24 M_y=-5311.17 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=13.28 Sfr.=0.04

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-313.90 T_z=-306.24 M_y=-5311.17 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.13 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 51 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=29.84 T_z=-1129.61 M_y=-16841.40 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=125.41 $\lambda_{rel,y}$=0.07 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=42.10 Sfr.=0.28

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 50 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-90.06 T_z=-1243.37 M_y=-18334.10 T_y=0.00 M_z=-1.10 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=125.41 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=45.85 Sfr.=0.31

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 50 SLU
  Sollecitazioni: N=-90.06
  [Lin.] $M_{y,sx}$=18334.10 $M_{y,dx}$=16663.00 $M_{y,eq}$=-17665.70
  [Lin.] $M_{z,sx}$=1.10 $M_{z,dx}$=-2.08 $M_{z,eq}$=-1.68
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=125.41 $\lambda_{rel,y}$=0.07 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.04 $\sigma_{m,d}$=44.18 Sfr.=0.30

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 49 SLU Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=917.58 T_z=-1246.31 M_y=-14763.10 T_y=1.41 M_z=1.97 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.38 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=76.75 T_z=-375.68 M_y=-5394.44 T_y=220.45 M_z=917.22 M_x=8.40
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 51 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=29.84 T_z=-1129.61 M_y=-16841.40 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=42.10 Sfr.=0.28

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 24 SLU Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=-1059.84 T_z=-1229.39 M_y=-14113.50 T_y=-13.82 M_z=19.74 M_x=1.11

Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=1.08 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=1.25
Sollecitazioni: N=-65.21 T_z=-1421.63 M_y=-16663.00 T_y=0.00 M_z=-2.08 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=1.24 Sfr.=0.06

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-90.06 T_z=-1243.37 M_y=-18334.10 T_y=0.00 M_z=-1.10 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.04 $\sigma_{m,d}$=-45.85 Sfr.=0.31

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-90.06 T_z=-1243.37 M_y=-18334.10 T_y=0.00 M_z=-1.10 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=45.85 Sfr.=0.31

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-2422.02 T_z=-427.04 M_y=-6913.04 T_y=-5.02 M_z=-3.33 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.01 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/11097)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/19267)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.02 (L/8218)

Asta n. 2052 (-2357 -2365) Trave 24x100 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-211.31 T_z=-1042.24 M_y=-4841.09 T_y=0.00 M_z=-1.61 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=125.41 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=12.12 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
Sollecitazioni: N=-211.31
[Lin.] $M_{y,sx}$=4841.09 $M_{y,dx}$=3448.07 $M_{y,eq}$=-4283.89
[Lin.] $M_{z,sx}$=1.61 $M_{z,dx}$=-2.78 $M_{z,eq}$=-2.31
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=125.41 $\lambda_{rel,y}$=0.07 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.09 $\sigma_{m,d}$=10.73 Sfr.=0.04

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=1.25
Sollecitazioni: N=-192.19 T_z=-1179.36 M_y=-3448.07 T_y=0.00 M_z=-2.78 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=1.03 Sfr.=0.02

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-211.31 T_z=-1042.24 M_y=-4841.09 T_y=0.00 M_z=-1.61 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.09 $\sigma_{m,d}$=-12.12 Sfr.=0.04

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-211.31 T_z=-1042.24 M_y=-4841.09 T_y=0.00 M_z=-1.61 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=12.12 Sfr.=0.04

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-211.31 T_z=-1042.24 M_y=-4841.09 T_y=0.00 M_z=-1.61 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.09 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=211.89 T_z=-3750.79 M_y=-16662.90 T_y=0.00 M_z=-2.08 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=125.41 $\lambda_{rel,y}$=0.07 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.09 $\sigma_{m,d}$=41.68 Sfr.=0.28

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 24 SLU Xl=1.00
Sollecitazioni: N=-762.85 T_z=-3359.97 M_y=-10814.00 T_y=-20.37 M_z=0.00 M_x=1.11
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=125.41 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=27.04 Sfr.=0.18

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 13 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-782.94 T_z=-3217.31 M_y=-14113.50 T_y=-3.22 M_z=-5.62 M_x=0.00

Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=125.41 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=35.34 Sfr.=0.27

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 13 SLU
Sollecitazioni: N=-782.94
[Lin.] $M_{y,sx}$=14113.50 $M_{y,dx}$=9966.98 $M_{y,eq}$=-12454.90
[Lin.] $M_{z,sx}$=5.62 $M_{z,dx}$=-9.67 $M_{z,eq}$=-8.05
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=125.41 $\lambda_{rel,y}$=0.07 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.33 $\sigma_{m,d}$=31.22 Sfr.=0.24

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 49 SLU Xl=1.25
Sollecitazioni: N=1141.78 T_z=-3423.41 M_y=-10581.60 T_y=1.85 M_z=4.29 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.48 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=124.38 T_z=-1120.04 M_y=-4873.01 T_y=437.81 M_z=650.60 M_x=8.39
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=211.89 T_z=-3750.79 M_y=-16662.90 T_y=0.00 M_z=-2.08 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.09 $\sigma_{m,d}$=41.68 Sfr.=0.28

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 24 SLU Xl=1.25
Sollecitazioni: N=-757.88 T_z=-3395.62 M_y=-9966.82 T_y=-20.37 M_z=-5.80 M_x=1.11
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=2.97 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=1.25
Sollecitazioni: N=236.74 T_z=-3929.05 M_y=-11847.40 T_y=0.00 M_z=-3.03 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=3.44 Sfr.=0.16

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 13 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-782.94 T_z=-3217.31 M_y=-14113.50 T_y=-3.22 M_z=-5.62 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.33 $\sigma_{m,d}$=-35.34 Sfr.=0.27

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=211.89 T_z=-3750.79 M_y=-16662.90 T_y=0.00 M_z=-2.08 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=41.68 Sfr.=0.28

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-2197.80 T_z=-1466.82 M_y=-6265.64 T_y=-6.27 M_z=-9.62 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.92 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/9887)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/17302)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.02 (L/7346)

Asta n. 2052 (-2365 -2373) Trave 24x100 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-108.69 T_z=-1778.25 M_y=-3447.95 T_y=0.00 M_z=-2.78 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=125.41 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=8.65 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
Sollecitazioni: N=-108.69
[Lin.] $M_{y,sx}$=3447.95 $M_{y,dx}$=1131.91 $M_{y,eq}$=-2521.53
[Lin.] $M_{z,sx}$=2.78 $M_{z,dx}$=-3.10 $M_{z,eq}$=-2.97
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=125.41 $\lambda_{rel,y}$=0.07 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.05 $\sigma_{m,d}$=6.33 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=1.25
Sollecitazioni: N=-89.58 T_z=-1915.37 M_y=-1131.91 T_y=0.00 M_z=-3.10 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=1.68 Sfr.=0.04

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-108.69 T_z=-1778.25 M_y=-3447.95 T_y=0.00 M_z=-2.78 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.05 $\sigma_{m,d}$=-8.65 Sfr.=0.03

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-108.69 T_z=-1778.25 M_y=-3447.95 T_y=0.00 M_z=-2.78 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=8.65 Sfr.=0.03

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-108.69 T_z=-1778.25 M_y=-3447.95 T_y=0.00 M_z=-2.78 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.05 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 50 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=513.92 T_z=-6258.22 M_y=-11847.00 T_y=0.00 M_z=-3.03 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=125.41 $\lambda_{rel,y}$=0.07 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.21 $\sigma_{m,d}$=29.65 Sfr.=0.20

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 23 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-316.53 T_z=-3964.57 M_y=-7447.01 T_y=-36.89 M_z=0.00 M_x=1.60
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=125.41 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=18.62 Sfr.=0.12

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 13 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-480.92 T_z=-5383.57 M_y=-9966.62 T_y=-1.86 M_z=-9.67 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=125.41 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=25.02 Sfr.=0.19

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 13 SLU
  Sollecitazioni: N=-480.92
  [Lin.] $M_{y,sx}$=9966.62 $M_{y,dx}$=3103.45 $M_{y,eq}$=-7221.36
  [Lin.] $M_{z,sx}$=9.67 $M_{z,dx}$=-11.99 $M_{z,eq}$=-11.06
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=125.41 $\lambda_{rel,y}$=0.07 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.20 $\sigma_{m,d}$=18.17 Sfr.=0.14

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 49 SLU Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=1366.04 T_z=-5600.50 M_y=-3669.64 T_y=0.00 M_z=5.49 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.57 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=175.51 T_z=-1864.44 M_y=-3557.79 T_y=604.50 M_z=155.67 M_x=8.39
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 50 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=513.92 T_z=-6258.22 M_y=-11847.00 T_y=0.00 M_z=-3.03 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.21 $\sigma_{m,d}$=29.65 Sfr.=0.20

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 24 SLU Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=-455.86 T_z=-5561.88 M_y=-3103.24 T_y=-23.32 M_z=-35.05 M_x=1.11
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=4.87 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=538.77 T_z=-6436.48 M_y=-3887.00 T_y=0.00 M_z=-3.80 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=5.63 Sfr.=0.26

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 13 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-480.92 T_z=-5383.57 M_y=-9966.62 T_y=-1.86 M_z=-9.67 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.20 $\sigma_{m,d}$=-25.02 Sfr.=0.19

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=513.92 T_z=-6258.22 M_y=-11847.00 T_y=0.00 M_z=-3.03 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=29.65 Sfr.=0.20

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 62 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-1973.56 T_z=-2506.67 M_y=-4314.11 T_y=-2.87 M_z=-17.49 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97

Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.82 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/10076)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/17533)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.02 (L/7429)

Asta n. 2052 (-2373 281) Trave 24x100 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU I Xl=1.11
  Sollecitazioni: N=2.61 T_z=-2647.94 M_y=1749.25 T_y=5.85 M_z=3.42 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
  L=131.18 $\lambda_{rel,y}$=0.07 $\lambda_{rel,z}$=0.30 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.00 $\sigma_{m,d}$=4.41 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 75 SLU I Xl=0.64
  Sollecitazioni: N=-4.47 T_z=-2595.73 M_y=497.92 T_y=5.85 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=131.18 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-1.24 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=0.95
  Sollecitazioni: N=0.00 T_z=-2630.53 M_y=1329.37 T_y=5.85 M_z=2.49 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=131.18 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-3.35 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
  Sollecitazioni: N=-13.91
  [Par.] $M_{y,sx}$=1131.76 $M_{y,dx}$=-1749.25 $M_{y,eq}$=1749.25
  [Lin.] $M_{z,sx}$=3.09 $M_{z,dx}$=3.42 $M_{z,eq}$=1.37
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=131.18 $\lambda_{rel,y}$=0.07 $\lambda_{rel,z}$=0.30 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 $\sigma_{m,d}$=-4.39 Sfr.=0.02

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU I Xl=1.11
  Sollecitazioni: N=2.61 T_z=-2647.94 M_y=1749.25 T_y=5.85 M_z=3.42 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.11
  Sollecitazioni: N=2.61 T_z=-2647.94 M_y=1749.25 T_y=5.85 M_z=3.42 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.00 $\sigma_{m,d}$=4.41 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=1.11
  Sollecitazioni: N=2.61 T_z=-2647.94 M_y=1749.25 T_y=5.85 M_z=3.42 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=2.32 Sfr.=0.05

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-13.91 T_z=-2526.11 M_y=-1131.76 T_y=5.85 M_z=-3.09 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 $\sigma_{m,d}$=2.86 Sfr.=0.01

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.11
  Sollecitazioni: N=2.61 T_z=-2647.94 M_y=1749.25 T_y=5.85 M_z=3.42 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-4.41 Sfr.=0.01

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-13.91 T_z=-2526.11 M_y=-1131.76 T_y=5.85 M_z=-3.09 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 1 SND Xl=1.11
  Sollecitazioni: N=239.81 T_z=-2743.47 M_y=2069.66 T_y=824.64 M_z=1520.46 M_x=10.20
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
  L=131.18 $\lambda_{rel,y}$=0.07 $\lambda_{rel,z}$=0.30 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.10 $\sigma_{m,d}$=21.01 Sfr.=0.11

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 13 SLU Xl=1.03
  Sollecitazioni: N=-181.39 T_z=-7739.79 M_y=4824.60 T_y=11.70 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=131.18 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-12.06 Sfr.=0.09

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 1 SND Xl=1.11

Sollecitazioni: N=-234.59 T_z=-2743.47 M_y=2069.66 T_y=824.64 M_z=1520.46 M_x=10.20
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=131.18 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-21.01 Sfr.=0.11

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 13 SLU
Sollecitazioni: N=-201.33
[Par.] $M_{y,sx}$=3103.03 $M_{y,dx}$=-5440.72 $M_{y,eq}$=5440.72
[Lin.] $M_{z,sx}$=11.98 $M_{z,dx}$=1.05 $M_{z,eq}$=-6.77
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=131.18 $\lambda_{rel,y}$=0.07 $\lambda_{rel,z}$=0.30 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.08 $\sigma_{m,d}$=-13.67 Sfr.=0.10

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 49 SLU Xl=1.11
Sollecitazioni: N=1563.59 T_z=-7807.24 M_y=4936.91 T_y=-7.58 M_z=-2.93 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.65 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=223.29 T_z=-2621.64 M_y=-1346.81 T_y=-812.94 M_z=661.39 M_x=10.20
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 1 SND Xl=1.11
Sollecitazioni: N=239.81 T_z=-2743.47 M_y=2069.66 T_y=824.64 M_z=1520.46 M_x=10.20
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.10 $\sigma_{m,d}$=21.01 Sfr.=0.11

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 24 SLU Xl=1.11
Sollecitazioni: N=-179.65 T_z=-7751.14 M_y=5440.98 T_y=-20.58 M_z=-57.96 M_x=1.24
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=6.78 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.10

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=1.11
Sollecitazioni: N=811.05 T_z=-8978.50 M_y=6024.04 T_y=1.25 M_z=-2.39 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=7.86 Sfr.=0.36

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 1 SND Xl=1.11
Sollecitazioni: N=-234.59 T_z=-2743.47 M_y=2069.66 T_y=824.64 M_z=1520.46 M_x=10.20
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.10 $\sigma_{m,d}$=-21.01 Sfr.=0.11

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 1 SND Xl=1.11
Sollecitazioni: N=239.81 T_z=-2743.47 M_y=2069.66 T_y=824.64 M_z=1520.46 M_x=10.20
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-21.01 Sfr.=0.11

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1759.52 T_z=-3557.44 M_y=-1058.42 T_y=27.87 M_z=-21.08 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.73 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.01 (L/13047)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/23123)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.01 (L/9690)

Asta n. 2052 (281 -2381) Trave 24x100 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 75 SLU I Xl=1.13
Sollecitazioni: N=-48.25 T_z=335.97 M_y=22.05 T_y=9.38 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=119.64 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-0.06 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-62.88 T_z=437.80 M_y=382.57 T_y=9.38 M_z=-9.37 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=119.64 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-1.05 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
Sollecitazioni: N=-62.88
[Par.] $M_{y,sx}$=-382.57 $M_{y,dx}$=0.07 $M_{y,eq}$=286.93
[Lin.] $M_{z,sx}$=9.37 $M_{z,dx}$=0.00 $M_{z,eq}$=-5.62
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=119.64 $\lambda_{rel,y}$=0.07 $\lambda_{rel,z}$=0.27 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00

Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.03 $\sigma_{m,d}$=-0.78 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-62.88 T_z=437.80 M_y=382.57 T_y=9.38 M_z=-9.37 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=0.38 Sfr.=0.01

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-62.88 T_z=437.80 M_y=382.57 T_y=9.38 M_z=-9.37 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.03 $\sigma_{m,d}$=-1.05 Sfr.=0.00

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-62.88 T_z=437.80 M_y=382.57 T_y=9.38 M_z=-9.37 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-1.05 Sfr.=0.00

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-62.88 T_z=437.80 M_y=382.57 T_y=9.38 M_z=-9.37 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.03 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 7 SND Xl=0.20
Sollecitazioni: N=23.50 T_z=450.21 M_y=395.12 T_y=360.99 M_z=-360.41 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
L=119.64 $\lambda_{rel,y}$=0.07 $\lambda_{rel,z}$=0.27 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=4.74 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 52 SLU Xl=0.93
Sollecitazioni: N=-111.39 T_z=938.38 M_y=244.74 T_y=3.28 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=119.64 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-0.61 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 7 SND Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-149.25 T_z=450.21 M_y=395.12 T_y=360.99 M_z=-360.41 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=119.64 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-4.74 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 13 SLU
Sollecitazioni: N=-164.50
[Par.] $M_{y,sx}$=-1072.58 $M_{y,dx}$=0.22 $M_{y,eq}$=804.43
[Lin.] $M_{z,sx}$=20.19 $M_{z,dx}$=0.00 $M_{z,eq}$=-12.11
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=119.64 $\lambda_{rel,y}$=0.07 $\lambda_{rel,z}$=0.27 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.07 $\sigma_{m,d}$=-2.14 Sfr.=0.02

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=1.20
Sollecitazioni: N=39.17 T_z=341.10 M_y=0.00 T_y=360.99 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 7 SND Xl=0.20
Sollecitazioni: N=23.50 T_z=450.21 M_y=395.12 T_y=360.99 M_z=-360.41 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=4.74 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-164.50 T_z=1308.16 M_y=1235.16 T_y=6.89 M_z=-6.88 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=1.14 Sfr.=0.05

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 7 SND Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-149.25 T_z=450.21 M_y=395.12 T_y=360.99 M_z=-360.41 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.06 $\sigma_{m,d}$=-4.74 Sfr.=0.02

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 7 SND Xl=0.20
Sollecitazioni: N=23.50 T_z=450.21 M_y=395.12 T_y=360.99 M_z=-360.41 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-4.74 Sfr.=0.02

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 13 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-164.50 T_z=1145.41 M_y=1072.58 T_y=20.22 M_z=-20.19 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.07 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/48694)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.00 (L/80532)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/35488)

Asta n. 2053 (101 -2123) Trave 24x32 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 75 SLU I Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=-17.66 T_z=38.09 M_y=2.07 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=147.11 $\lambda_{rel,m}$=0.23 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-0.18 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=1.22
  Sollecitazioni: N=-12.35 T_z=0.00 M_y=-18.66 T_y=0.00 M_z=-1.46 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=147.11 $\lambda_{rel,m}$=0.23 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=1.80 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
  Sollecitazioni: N=-17.66
  [Par.] $M_{y,sx}$=-2.07 $M_{y,dx}$=17.59 $M_{y,eq}$=-16.60
  [Lin.] $M_{z,sx}$=0.93 $M_{z,dx}$=-1.59 $M_{z,eq}$=-1.32
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=147.11 $\lambda_{rel,y}$=0.37 $\lambda_{rel,z}$=0.57 $K_{c,y}$=0.99 $K_{c,z}$=0.96
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.06 $\sigma_{m,d}$=1.60 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=-17.66 T_z=38.09 M_y=2.07 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=0.25 Sfr.=0.01

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.22
  Sollecitazioni: N=-12.35 T_z=0.00 M_y=-18.66 T_y=0.00 M_z=-1.46 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.04 $\sigma_{m,d}$=-1.80 Sfr.=0.01

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.22
  Sollecitazioni: N=-12.35 T_z=0.00 M_y=-18.66 T_y=0.00 M_z=-1.46 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=1.80 Sfr.=0.01

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=-17.66 T_z=38.09 M_y=2.07 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.06 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 7 SND Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=361.51 T_z=332.96 M_y=663.16 T_y=-10.65 M_z=-10.26 M_x=24.21
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
  L=147.11 $\lambda_{rel,y}$=0.25 $\lambda_{rel,z}$=0.34 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.47 $\sigma_{m,d}$=16.52 Sfr.=0.09

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 4 SND Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=-97.24 T_z=97.65 M_y=135.31 T_y=8.61 M_z=0.00 M_x=9.17
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=147.11 $\lambda_{rel,m}$=0.17 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-3.30 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 7 SND Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=-396.82 T_z=332.96 M_y=663.16 T_y=-10.65 M_z=-10.26 M_x=24.21
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=147.11 $\lambda_{rel,m}$=0.17 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-16.52 Sfr.=0.09

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 7 SND
  Sollecitazioni: N=-396.82
  [Par.] $M_{y,sx}$=-663.16 $M_{y,dx}$=284.75 $M_{y,eq}$=616.14
  [Lin.] $M_{z,sx}$=10.26 $M_{z,dx}$=-18.85 $M_{z,eq}$=-15.42
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=147.11 $\lambda_{rel,y}$=0.25 $\lambda_{rel,z}$=0.34 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.52 $\sigma_{m,d}$=-15.54 Sfr.=0.09

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=1.47
  Sollecitazioni: N=368.03 T_z=-303.52 M_y=-284.75 T_y=9.67 M_z=15.68 M_x=24.21
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.48 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 7 SND Xl=0.14

Sollecitazioni: N=361.51 T_z=-256.78 M_y=-659.01 T_y=9.67 M_z=8.41 M_x=24.21
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.02 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 7 SND Xl=0.14
Sollecitazioni: N=361.51 T_z=332.96 M_y=663.16 T_y=-10.65 M_z=-10.26 M_x=24.21
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.47 $\sigma_{m,d}$=16.52 Sfr.=0.09

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 7 SND Xl=0.14
Sollecitazioni: N=361.51 T_z=332.96 M_y=663.16 T_y=-10.65 M_z=-10.26 M_x=24.21
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=0.91 $\tau_{tor,d}$=0.02 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=0.14
Sollecitazioni: N=-334.38 T_z=274.11 M_y=493.79 T_y=-1.20 M_z=-2.32 M_x=5.78
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=0.75 Sfr.=0.03

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 7 SND Xl=0.14
Sollecitazioni: N=-396.82 T_z=332.96 M_y=663.16 T_y=-10.65 M_z=-10.26 M_x=24.21
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.52 $\sigma_{m,d}$=-16.52 Sfr.=0.09

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 7 SND Xl=0.14
Sollecitazioni: N=361.51 T_z=332.96 M_y=663.16 T_y=-10.65 M_z=-10.26 M_x=24.21
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-16.52 Sfr.=0.09

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 62 SLU Xl=0.14
Sollecitazioni: N=-334.38 T_z=274.11 M_y=493.79 T_y=-1.20 M_z=-2.32 M_x=5.78
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.44 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 42 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/13092)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 42 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/13633)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 42 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/12706)

Asta n. 2053 (-2123 124) Trave 24x32 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU I Xl=1.35
Sollecitazioni: N=93.68 T_z=-760.47 M_y=977.55 T_y=5.68 M_z=6.10 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=155.02 $\lambda_{rel,y}$=0.38 $\lambda_{rel,z}$=0.60 $K_{c,y}$=0.99 $K_{c,z}$=0.96
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.30 $\sigma_{m,d}$=84.63 Sfr.=0.31

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU I Xl=1.35
Sollecitazioni: N=93.68 T_z=-760.47 M_y=977.55 T_y=5.68 M_z=6.10 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.30 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.35
Sollecitazioni: N=93.68 T_z=-760.47 M_y=977.55 T_y=5.68 M_z=6.10 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.30 $\sigma_{m,d}$=84.63 Sfr.=0.28

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=1.35
Sollecitazioni: N=93.68 T_z=-760.47 M_y=977.55 T_y=5.68 M_z=6.10 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=5.07 Sfr.=0.12

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.35
Sollecitazioni: N=93.68 T_z=-760.47 M_y=977.55 T_y=5.68 M_z=6.10 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-84.63 Sfr.=0.28

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 50 SLU Xl=1.35
Sollecitazioni: N=470.93 T_z=-2885.25 M_y=3579.77 T_y=6.72 M_z=6.33 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=155.02 $\lambda_{rel,y}$=0.27 $\lambda_{rel,z}$=0.36 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.61 $\sigma_{m,d}$=87.60 Sfr.=0.59

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 62 SLU Xl=0.18
Sollecitazioni: N=-87.65 T_z=-810.72 M_y=311.99 T_y=24.69 M_z=0.00 M_x=5.78
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=155.02 $\lambda_{rel,m}$=0.17 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-7.62 Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 62 SLU Xl=1.35
  Sollecitazioni: N=-80.21 T_z=-864.02 M_y=1293.24 T_y=24.69 M_z=29.47 M_x=5.78
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=155.02 $\lambda_{rel,m}$=0.17 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-32.53 Sfr.=0.22

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 62 SLU
  Sollecitazioni: N=-88.79
  [Lin.] $M_{y,sx}$=-166.57 $M_{y,dx}$=-1293.24 $M_{y,eq}$=842.57
  [Lin.] $M_{z,sx}$=3.92 $M_{z,dx}$=29.47 $M_{z,eq}$=16.11
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=155.02 $\lambda_{rel,y}$=0.27 $\lambda_{rel,z}$=0.36 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.12 $\sigma_{m,d}$=-21.09 Sfr.=0.14

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 49 SLU Xl=1.35
  Sollecitazioni: N=508.77 T_z=-2595.50 M_y=3136.99 T_y=-1.61 M_z=-3.93 M_x=-2.20
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.66 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 7 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=319.37 T_z=-1029.60 M_y=-285.87 T_y=-72.42 M_z=15.68 M_x=24.21
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.02 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 50 SLU Xl=1.35
  Sollecitazioni: N=470.93 T_z=-2885.25 M_y=3579.77 T_y=6.72 M_z=6.33 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.61 $\sigma_{m,d}$=87.60 Sfr.=0.59

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 13 SLU Xl=1.35
  Sollecitazioni: N=293.84 T_z=-2365.55 M_y=3026.49 T_y=14.46 M_z=16.18 M_x=2.26
  Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=6.47 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.11

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=1.35
  Sollecitazioni: N=470.93 T_z=-2885.25 M_y=3579.77 T_y=6.72 M_z=6.33 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=7.89 Sfr.=0.36

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 62 SLU Xl=1.35
  Sollecitazioni: N=-80.21 T_z=-864.02 M_y=1293.24 T_y=24.69 M_z=29.47 M_x=5.78
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.10 $\sigma_{m,d}$=-32.53 Sfr.=0.22

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.35
  Sollecitazioni: N=470.93 T_z=-2885.25 M_y=3579.77 T_y=6.72 M_z=6.33 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-87.60 Sfr.=0.59

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 7 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-145.21 T_z=-1029.60 M_y=-285.87 T_y=-72.42 M_z=15.68 M_x=24.21
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.19 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.05 (L/2675)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.03 (L/4540)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.07 (L/2010)

Asta n. 2053 (124 -2146) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 75 SLU I Xl=1.10
  Sollecitazioni: N=-489.85 T_z=1965.95 M_y=-1084.46 T_y=-2.16 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=116.84 $\lambda_{rel,m}$=0.23 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=4.24 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=1.17
  Sollecitazioni: N=-489.06 T_z=1960.29 M_y=-1211.45 T_y=-2.16 M_z=-1.06 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=116.84 $\lambda_{rel,m}$=0.23 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=4.75 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
  Sollecitazioni: N=-500.90
  [Par.] $M_{y,sx}$=-731.91 $M_{y,dx}$=1211.45 $M_{y,eq}$=-1211.45
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-1.04 $M_{z,dx}$=-1.06 $M_{z,eq}$=-0.42

Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=116.84 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.27 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.26 $\sigma_{m,d}$=4.74 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-500.90 T_z=2045.17 M_y=731.91 T_y=-2.16 M_z=1.04 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=2.24 Sfr.=0.05

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.17
Sollecitazioni: N=-489.06 T_z=1960.29 M_y=-1211.45 T_y=-2.16 M_z=-1.06 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.25 $\sigma_{m,d}$=-4.75 Sfr.=0.02

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.17
Sollecitazioni: N=-489.06 T_z=1960.29 M_y=-1211.45 T_y=-2.16 M_z=-1.06 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=4.75 Sfr.=0.02

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-500.90 T_z=2045.17 M_y=731.91 T_y=-2.16 M_z=1.04 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.26 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 7 SND Xl=0.20
Sollecitazioni: N=774.66 T_z=2066.56 M_y=958.51 T_y=-243.11 M_z=249.74 M_x=-27.51
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
L=116.84 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.27 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.40 $\sigma_{m,d}$=7.00 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 37 SLU Xl=1.17
Sollecitazioni: N=-1506.32 T_z=5977.73 M_y=-3537.25 T_y=-8.10 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=116.84 $\lambda_{rel,m}$=0.23 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=13.82 Sfr.=0.09

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 13 SLU Xl=1.17
Sollecitazioni: N=-1506.46 T_z=5977.75 M_y=-3537.13 T_y=-3.58 M_z=-2.11 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=116.84 $\lambda_{rel,m}$=0.23 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=13.84 Sfr.=0.10

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 13 SLU
Sollecitazioni: N=-1521.84
[Par.] $M_{y,sx}$=-2316.94 $M_{y,dx}$=3537.13 $M_{y,eq}$=-3537.13
[Lin.] $M_{z,sx}$=-1.36 $M_{z,dx}$=-2.11 $M_{z,eq}$=-0.84
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=116.84 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.27 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.79 $\sigma_{m,d}$=13.83 Sfr.=0.11

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=1.17
Sollecitazioni: N=786.50 T_z=1981.68 M_y=-1457.29 T_y=238.78 M_z=14.18 M_x=-27.51
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.41 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.20
Sollecitazioni: N=3.24 T_z=2037.69 M_y=644.95 T_y=-314.88 M_z=321.63 M_x=-28.92
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 7 SND Xl=0.20
Sollecitazioni: N=774.66 T_z=2066.56 M_y=958.51 T_y=-243.11 M_z=249.74 M_x=-27.51
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.40 $\sigma_{m,d}$=7.00 Sfr.=0.04

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 50 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-1420.44 T_z=7018.54 M_y=2793.03 T_y=-23.49 M_z=24.38 M_x=2.22
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=7.68 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.12

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-1420.44 T_z=7018.54 M_y=2793.03 T_y=-23.49 M_z=24.38 M_x=2.22
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=7.68 Sfr.=0.35

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 13 SLU Xl=1.17
Sollecitazioni: N=-1506.46 T_z=5977.75 M_y=-3537.13 T_y=-3.58 M_z=-2.11 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.78 $\sigma_{m,d}$=-13.84 Sfr.=0.10

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 13 SLU Xl=1.17
  Sollecitazioni: N=-1506.46 T_z=5977.75 M_y=-3537.13 T_y=-3.58 M_z=-2.11 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=13.84 Sfr.=0.10

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 13 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-1521.84 T_z=6088.09 M_y=2316.94 T_y=-3.58 M_z=1.36 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.79 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/7826)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/13388)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.02 (L/5864)

Asta n. 2053 (-2146 -2166) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=1.20
  Sollecitazioni: N=-394.77 T_z=1283.94 M_y=-2812.31 T_y=-3.17 M_z=-4.87 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=120.43 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=11.05 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
  Sollecitazioni: N=-409.45
  [Lin.] $M_{y,sx}$=1202.68 $M_{y,dx}$=2812.31 $M_{y,eq}$=-2168.45
  [Lin.] $M_{z,sx}$=1.06 $M_{z,dx}$=-4.87 $M_{z,eq}$=-3.35
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=120.43 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.28 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.21 $\sigma_{m,d}$=8.51 Sfr.=0.03

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-409.45 T_z=1389.29 M_y=-1202.68 T_y=-3.17 M_z=-1.06 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=1.52 Sfr.=0.03

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.20
  Sollecitazioni: N=-394.77 T_z=1283.94 M_y=-2812.31 T_y=-3.17 M_z=-4.87 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.21 $\sigma_{m,d}$=-11.05 Sfr.=0.04

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.20
  Sollecitazioni: N=-394.77 T_z=1283.94 M_y=-2812.31 T_y=-3.17 M_z=-4.87 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=11.05 Sfr.=0.04

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-409.45 T_z=1389.29 M_y=-1202.68 T_y=-3.17 M_z=-1.06 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.21 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 7 SND Xl=1.20
  Sollecitazioni: N=743.69 T_z=1322.76 M_y=-3104.09 T_y=-55.95 M_z=-54.36 M_x=-27.51
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
  L=120.43 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.28 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.39 $\sigma_{m,d}$=12.83 Sfr.=0.07

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 50 SLU Xl=0.16
  Sollecitazioni: N=-1139.50 T_z=4680.75 M_y=-4687.38 T_y=-14.00 M_z=0.00 M_x=2.22
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=120.43 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=18.31 Sfr.=0.12

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 50 SLU Xl=1.20
  Sollecitazioni: N=-1122.96 T_z=4562.07 M_y=-9510.69 T_y=-14.00 M_z=-15.28 M_x=2.22
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=120.43 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=37.35 Sfr.=0.25

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 50 SLU
  Sollecitazioni: N=-1142.05
  [Lin.] $M_{y,sx}$=3934.33 $M_{y,dx}$=9510.69 $M_{y,eq}$=-7280.15
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-1.58 $M_{z,dx}$=-15.28 $M_{z,eq}$=-8.53
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=120.43 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.28 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.59 $\sigma_{m,d}$=28.55 Sfr.=0.20

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=1.20
  Sollecitazioni: N=743.69 T_z=1322.76 M_y=-3104.09 T_y=49.62 M_z=44.61 M_x=-27.51
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.39 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=38.45 T_z=1403.52 M_y=-1295.59 T_y=111.68 M_z=16.53 M_x=-28.92
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 7 SND Xl=1.20
  Sollecitazioni: N=743.69 T_z=1322.76 M_y=-3104.09 T_y=-55.95 M_z=-54.36 M_x=-27.51
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.39 $\sigma_{m,d}$=12.83 Sfr.=0.07

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 50 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-1142.05 T_z=4699.01 M_y=-3934.33 T_y=-14.00 M_z=1.58 M_x=2.22
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=5.14 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.06

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-1142.05 T_z=4699.01 M_y=-3934.33 T_y=-14.00 M_z=1.58 M_x=2.22
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=5.14 Sfr.=0.24

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 50 SLU Xl=1.20
  Sollecitazioni: N=-1122.96 T_z=4562.07 M_y=-9510.69 T_y=-14.00 M_z=-15.28 M_x=2.22
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.58 $\sigma_{m,d}$=-37.35 Sfr.=0.25

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.20
  Sollecitazioni: N=-1122.96 T_z=4562.07 M_y=-9510.69 T_y=-14.00 M_z=-15.28 M_x=2.22
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=37.35 Sfr.=0.25

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 13 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-1243.45 T_z=4091.31 M_y=-3511.20 T_y=-8.56 M_z=-2.11 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.65 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/22752)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/40087)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/16836)

Asta n. 2053 (-2166 -2186) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=1.20
  Sollecitazioni: N=-299.46 T_z=600.22 M_y=-3591.39 T_y=-2.37 M_z=-7.72 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=120.43 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=14.13 Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
  Sollecitazioni: N=-314.15
  [Lin.] $M_{y,sx}$=2805.13 $M_{y,dx}$=3591.39 $M_{y,eq}$=-3276.89
  [Lin.] $M_{z,sx}$=4.87 $M_{z,dx}$=-7.72 $M_{z,eq}$=-6.58
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=120.43 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.28 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.16 $\sigma_{m,d}$=12.89 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-314.15 T_z=705.56 M_y=-2805.13 T_y=-2.37 M_z=-4.87 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=0.77 Sfr.=0.02

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.20
  Sollecitazioni: N=-299.46 T_z=600.22 M_y=-3591.39 T_y=-2.37 M_z=-7.72 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.16 $\sigma_{m,d}$=-14.13 Sfr.=0.05

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.20
  Sollecitazioni: N=-299.46 T_z=600.22 M_y=-3591.39 T_y=-2.37 M_z=-7.72 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=14.13 Sfr.=0.05

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-314.15 T_z=705.56 M_y=-2805.13 T_y=-2.37 M_z=-4.87 M_x=0.00

Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.16 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 7 SND Xl=1.20
Sollecitazioni: N=701.23 T_z=657.97 M_y=-3951.49 T_y=-11.89 M_z=-48.16 M_x=-27.51
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
L=120.43 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.28 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.37 $\sigma_{m,d}$=16.06 Sfr.=0.09

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 50 SLU Xl=1.20
Sollecitazioni: N=-837.16 T_z=2184.19 M_y=-12199.60 T_y=-5.90 M_z=-22.38 M_x=2.22
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=120.43 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=47.95 Sfr.=0.32

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 50 SLU
Sollecitazioni: N=-856.26
[Lin.] $M_{y,sx}$=9486.78 $M_{y,dx}$=12199.60 $M_{y,eq}$=-11114.50
[Lin.] $M_{z,sx}$=15.28 $M_{z,dx}$=-22.38 $M_{z,eq}$=-19.54
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=120.43 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.28 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.45 $\sigma_{m,d}$=43.67 Sfr.=0.30

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=1.20
Sollecitazioni: N=701.23 T_z=657.97 M_y=-3951.49 T_y=7.15 M_z=32.72 M_x=-27.51
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.37 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=77.26 T_z=727.55 M_y=-2914.69 T_y=2.55 M_z=116.64 M_x=-28.92
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 7 SND Xl=1.20
Sollecitazioni: N=701.23 T_z=657.97 M_y=-3951.49 T_y=-11.89 M_z=-48.16 M_x=-27.51
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.37 $\sigma_{m,d}$=16.06 Sfr.=0.09

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-856.26 T_z=2321.14 M_y=-9486.78 T_y=-5.90 M_z=-15.28 M_x=2.22
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=2.54 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-856.26 T_z=2321.14 M_y=-9486.78 T_y=-5.90 M_z=-15.28 M_x=2.22
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=2.54 Sfr.=0.12

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 50 SLU Xl=1.20
Sollecitazioni: N=-837.16 T_z=2184.19 M_y=-12199.60 T_y=-5.90 M_z=-22.38 M_x=2.22
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.44 $\sigma_{m,d}$=-47.95 Sfr.=0.32

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.20
Sollecitazioni: N=-837.16 T_z=2184.19 M_y=-12199.60 T_y=-5.90 M_z=-22.38 M_x=2.22
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=47.95 Sfr.=0.32

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 13 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-957.66 T_z=2041.07 M_y=-8334.54 T_y=-6.87 M_z=-12.41 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.50 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/13800)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/24284)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/10224)

Asta n. 2053 (-2186 -2203) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=0.08
Sollecitazioni: N=-216.44 T_z=4.75 M_y=-3588.16 T_y=2.04 M_z=-7.55 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=125.20 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=14.11 Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
Sollecitazioni: N=-217.46

[Lin.] $M_{y,sx}$=3587.46 $M_{y,dx}$=3533.98 $M_{y,eq}$=-3566.07
[Lin.] $M_{z,sx}$=7.72 $M_{z,dx}$=-5.17 $M_{z,eq}$=-6.70
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=125.20 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.11 $\sigma_{m,d}$=14.02 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=1.25
Sollecitazioni: N=-202.20 T_z=-97.47 M_y=-3533.98 T_y=2.04 M_z=-5.17 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=0.11 Sfr.=0.00

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.08
Sollecitazioni: N=-216.44 T_z=4.75 M_y=-3588.16 T_y=2.04 M_z=-7.55 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.11 $\sigma_{m,d}$=-14.11 Sfr.=0.05

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.08
Sollecitazioni: N=-216.44 T_z=4.75 M_y=-3588.16 T_y=2.04 M_z=-7.55 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=14.11 Sfr.=0.05

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-217.46 T_z=12.05 M_y=-3587.46 T_y=2.04 M_z=-7.72 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.11 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 7 SND Xl=0.58
Sollecitazioni: N=651.55 T_z=-116.49 M_y=-3982.83 T_y=18.81 M_z=-37.87 M_x=-27.52
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
L=125.20 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.34 $\sigma_{m,d}$=16.05 Sfr.=0.09

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-565.44 T_z=-98.94 M_y=-12187.00 T_y=3.96 M_z=-22.38 M_x=2.23
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=125.20 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=47.90 Sfr.=0.32

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 50 SLU
Sollecitazioni: N=-565.44
[Lin.] $M_{y,sx}$=12187.00 $M_{y,dx}$=11974.00 $M_{y,eq}$=-12101.80
[Lin.] $M_{z,sx}$=22.38 $M_{z,dx}$=-17.42 $M_{z,eq}$=-20.40
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=125.20 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.29 $\sigma_{m,d}$=47.54 Sfr.=0.32

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=1.25
Sollecitazioni: N=659.69 T_z=-174.90 M_y=-3988.76 T_y=-14.73 M_z=16.15 M_x=-27.52
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.34 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=117.05 T_z=42.10 M_y=-3722.75 T_y=-46.82 M_z=108.98 M_x=-28.93
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 7 SND Xl=0.58
Sollecitazioni: N=651.55 T_z=-116.49 M_y=-3982.83 T_y=18.81 M_z=-37.87 M_x=-27.52
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.34 $\sigma_{m,d}$=16.05 Sfr.=0.09

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 7 SND Xl=1.25
Sollecitazioni: N=659.69 T_z=-174.90 M_y=-3988.76 T_y=18.81 M_z=-26.49 M_x=-27.52
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=0.19 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 49 SLU Xl=1.25
Sollecitazioni: N=-299.75 T_z=-249.80 M_y=-10173.50 T_y=2.34 M_z=-15.78 M_x=4.39
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=0.27 Sfr.=0.01

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-565.44 T_z=-98.94 M_y=-12187.00 T_y=3.96 M_z=-22.38 M_x=2.23
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.29 $\sigma_{m,d}$=-47.90 Sfr.=0.32

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-565.44 T_z=-98.94 M_y=-12187.00 T_y=3.96 M_z=-22.38 M_x=2.23
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70

Tensioni: $\sigma_{m,d}$=47.90 Sfr.=0.32

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 7 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1079.35 T_z=89.47 M_y=-3945.69 T_y=-14.73 M_z=32.72 M_x=-27.52
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.56 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/9444)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/16513)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.02 (L/7010)

Asta n. 2053 (-2203 -2220) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-125.76 T_z=-645.27 M_y=-3535.00 T_y=-1.26 M_z=-5.16 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=115.65 $\lambda_{rel,m}$=0.23 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=13.88 Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
Sollecitazioni: N=-125.76
[Lin.] $M_{y,sx}$=3535.00 $M_{y,dx}$=2730.24 $M_{y,eq}$=-3213.10
[Lin.] $M_{z,sx}$=5.16 $M_{z,dx}$=-6.62 $M_{z,eq}$=-6.04
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=115.65 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.27 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.07 $\sigma_{m,d}$=12.63 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=1.16
Sollecitazioni: N=-111.64 T_z=-746.43 M_y=-2730.24 T_y=-1.26 M_z=-6.62 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=0.82 Sfr.=0.02

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-125.76 T_z=-645.27 M_y=-3535.00 T_y=-1.26 M_z=-5.16 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.07 $\sigma_{m,d}$=-13.88 Sfr.=0.05

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-125.76 T_z=-645.27 M_y=-3535.00 T_y=-1.26 M_z=-5.16 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=13.88 Sfr.=0.05

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-125.76 T_z=-645.27 M_y=-3535.00 T_y=-1.26 M_z=-5.16 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.07 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 7 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=601.46 T_z=-741.89 M_y=-3986.94 T_y=-25.50 M_z=-26.48 M_x=-27.51
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
L=115.65 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.27 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.31 $\sigma_{m,d}$=15.92 Sfr.=0.09

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-292.71 T_z=-2363.70 M_y=-11978.70 T_y=-2.31 M_z=-17.39 M_x=2.22
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=115.65 $\lambda_{rel,m}$=0.23 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=47.02 Sfr.=0.32

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 50 SLU
Sollecitazioni: N=-292.71
[Lin.] $M_{y,sx}$=11978.70 $M_{y,dx}$=9169.00 $M_{y,eq}$=-10854.80
[Lin.] $M_{z,sx}$=17.39 $M_{z,dx}$=-20.07 $M_{z,eq}$=-19.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=115.65 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.27 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.15 $\sigma_{m,d}$=42.65 Sfr.=0.29

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=1.16
Sollecitazioni: N=615.58 T_z=-843.06 M_y=-3293.36 T_y=22.98 M_z=39.91 M_x=-27.51
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.32 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=153.62 T_z=-683.20 M_y=-3706.69 T_y=63.95 M_z=50.95 M_x=-28.92
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 7 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=601.46 T_z=-741.89 M_y=-3986.94 T_y=-25.50 M_z=-26.48 M_x=-27.51
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.31 $\sigma_{m,d}$=15.92 Sfr.=0.09

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 50 SLU Xl=1.16
  Sollecitazioni: N=-274.36 T_z=-2495.21 M_y=-9169.00 T_y=-2.31 M_z=-20.07 M_x=2.22
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=2.73 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=1.16
  Sollecitazioni: N=-274.36 T_z=-2495.21 M_y=-9169.00 T_y=-2.31 M_z=-20.07 M_x=2.22
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=2.73 Sfr.=0.13

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 50 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-292.71 T_z=-2363.70 M_y=-11978.70 T_y=-2.31 M_z=-17.39 M_x=2.22
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.15 $\sigma_{m,d}$=-47.02 Sfr.=0.32

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-292.71 T_z=-2363.70 M_y=-11978.70 T_y=-2.31 M_z=-17.39 M_x=2.22
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=47.02 Sfr.=0.32

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 7 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-852.98 T_z=-741.89 M_y=-3986.94 T_y=22.98 M_z=16.16 M_x=-27.51
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.44 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/8884)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/15800)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.02 (L/6608)

Asta n. 2053 (-2220 -2238) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 75 SLU I Xl=0.96
  Sollecitazioni: N=-20.72 T_z=-1399.25 M_y=-1427.86 T_y=5.87 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=120.43 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=5.58 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-32.47 T_z=-1314.97 M_y=-2735.32 T_y=5.87 M_z=-6.63 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=120.43 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=10.77 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
  Sollecitazioni: N=-32.47
  [Lin.] $M_{y,sx}$=2735.32 $M_{y,dx}$=1088.30 $M_{y,eq}$=-2076.51
  [Lin.] $M_{z,sx}$=6.63 $M_{z,dx}$=0.44 $M_{z,eq}$=-3.80
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=120.43 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.28 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.02 $\sigma_{m,d}$=8.16 Sfr.=0.03

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=1.20
  Sollecitazioni: N=-17.79 T_z=-1420.32 M_y=-1088.30 T_y=5.87 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=1.55 Sfr.=0.04

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-32.47 T_z=-1314.97 M_y=-2735.32 T_y=5.87 M_z=-6.63 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.02 $\sigma_{m,d}$=-10.77 Sfr.=0.04

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-32.47 T_z=-1314.97 M_y=-2735.32 T_y=5.87 M_z=-6.63 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=10.77 Sfr.=0.04

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-32.47 T_z=-1314.97 M_y=-2735.32 T_y=5.87 M_z=-6.63 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.02 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 51 SLU Xl=0.08

Sollecitazioni: N=1.11 T_z=-4305.49 M_y=-8041.14 T_y=21.12 M_z=-17.18 M_x=2.28
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=120.43 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.28 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.00 $\sigma_{m,d}$=31.63 Sfr.=0.21

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 13 SLU Xl=0.96
Sollecitazioni: N=-99.06 T_z=-4117.91 M_y=-4268.14 T_y=16.49 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=120.43 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=16.67 Sfr.=0.13

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 13 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-114.33 T_z=-4008.36 M_y=-8182.63 T_y=16.49 M_z=-16.36 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=120.43 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=32.18 Sfr.=0.24

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 13 SLU
Sollecitazioni: N=-114.33
[Lin.] $M_{y,sx}$=8182.63 $M_{y,dx}$=3273.03 $M_{y,eq}$=-6218.79
[Lin.] $M_{z,sx}$=16.36 $M_{z,dx}$=3.50 $M_{z,eq}$=-8.42
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=120.43 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.28 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.06 $\sigma_{m,d}$=24.40 Sfr.=0.18

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=1.20
Sollecitazioni: N=579.55 T_z=-1536.13 M_y=-1789.52 T_y=28.39 M_z=41.93 M_x=-27.52
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.30 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=193.93 T_z=-1360.78 M_y=-2950.39 T_y=-26.47 M_z=124.03 M_x=-28.93
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 51 SLU Xl=0.08
Sollecitazioni: N=1.11 T_z=-4305.49 M_y=-8041.14 T_y=21.12 M_z=-17.18 M_x=2.28
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.00 $\sigma_{m,d}$=31.63 Sfr.=0.21

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 50 SLU Xl=1.20
Sollecitazioni: N=6.16 T_z=-4830.77 M_y=-3451.54 T_y=22.51 M_z=7.02 M_x=2.23
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=5.28 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.06

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=1.20
Sollecitazioni: N=6.16 T_z=-4830.77 M_y=-3451.54 T_y=22.51 M_z=7.02 M_x=2.23
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=5.28 Sfr.=0.24

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 13 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-114.33 T_z=-4008.36 M_y=-8182.63 T_y=16.49 M_z=-16.36 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.06 $\sigma_{m,d}$=-32.18 Sfr.=0.24

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 13 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-114.33 T_z=-4008.36 M_y=-8182.63 T_y=16.49 M_z=-16.36 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=32.18 Sfr.=0.24

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 7 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-629.81 T_z=-1430.79 M_y=-3297.74 T_y=-16.66 M_z=39.90 M_x=-27.52
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.33 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/8955)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/15686)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.02 (L/6663)

Asta n. 2053 (-2238 -2258) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU I Xl=1.20
Sollecitazioni: N=77.55 T_z=-2104.04 M_y=1375.13 T_y=6.13 M_z=7.83 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=120.42 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.28 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.04 $\sigma_{m,d}$=5.47 Sfr.=0.02

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU I Xl=1.20
  Sollecitazioni: N=77.55 T_z=-2104.04 M_y=1375.13 T_y=6.13 M_z=7.83 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.04 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.20
  Sollecitazioni: N=77.55 T_z=-2104.04 M_y=1375.13 T_y=6.13 M_z=7.83 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.04 $\sigma_{m,d}$=5.47 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=1.20
  Sollecitazioni: N=77.55 T_z=-2104.04 M_y=1375.13 T_y=6.13 M_z=7.83 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=2.30 Sfr.=0.05

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.20
  Sollecitazioni: N=77.55 T_z=-2104.04 M_y=1375.13 T_y=6.13 M_z=7.83 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-5.47 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 50 SLU Xl=1.20
  Sollecitazioni: N=292.04 T_z=-7208.63 M_y=5123.83 T_y=14.79 M_z=24.83 M_x=2.23
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=120.42 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.28 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.15 $\sigma_{m,d}$=20.34 Sfr.=0.14

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 10 SND Xl=1.20
  Sollecitazioni: N=-369.67 T_z=-2230.68 M_y=2189.85 T_y=-24.07 M_z=0.00 M_x=-13.96
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=120.42 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-8.55 Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 62 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-35.21 T_z=-2774.57 M_y=-2128.31 T_y=14.29 M_z=-3.87 M_x=-5.46
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=120.42 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=8.36 Sfr.=0.06

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 62 SLU
  Sollecitazioni: N=-35.21
  [Par.] $M_{y,sx}$=2128.31 $M_{y,dx}$=-1295.43 $M_{y,eq}$=-2128.31
  [Lin.] $M_{z,sx}$=3.87 $M_{z,dx}$=13.33 $M_{z,eq}$=6.45
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=120.42 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.28 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.02 $\sigma_{m,d}$=8.40 Sfr.=0.06

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=1.20
  Sollecitazioni: N=547.15 T_z=-1968.68 M_y=510.62 T_y=48.13 M_z=31.43 M_x=-27.52
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.28 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=237.70 T_z=-2052.52 M_y=-1365.57 T_y=128.24 M_z=99.52 M_x=-28.93
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 50 SLU Xl=1.20
  Sollecitazioni: N=292.04 T_z=-7208.63 M_y=5123.83 T_y=14.79 M_z=24.83 M_x=2.23
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.15 $\sigma_{m,d}$=20.34 Sfr.=0.14

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 50 SLU Xl=1.20
  Sollecitazioni: N=292.04 T_z=-7208.63 M_y=5123.83 T_y=14.79 M_z=24.83 M_x=2.23
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=7.88 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.13

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=1.20
  Sollecitazioni: N=292.04 T_z=-7208.63 M_y=5123.83 T_y=14.79 M_z=24.83 M_x=2.23
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=7.88 Sfr.=0.36

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 62 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-35.21 T_z=-2774.57 M_y=-2128.31 T_y=14.29 M_z=-3.87 M_x=-5.46
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.02 $\sigma_{m,d}$=-8.36 Sfr.=0.06

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.20
  Sollecitazioni: N=292.04 T_z=-7208.63 M_y=5123.83 T_y=14.79 M_z=24.83 M_x=2.23
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70

Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-20.34 Sfr.=0.14

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 7 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-406.74 T_z=-2134.05 M_y=-1797.45 T_y=48.13 M_z=41.93 M_x=-27.52
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.21 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/11350)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/20123)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/8376)

Asta n. 2053 (-2258 247) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU I Xl=1.07
Sollecitazioni: N=172.87 T_z=-2787.92 M_y=4290.44 T_y=13.99 M_z=22.73 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=126.39 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.09 $\sigma_{m,d}$=17.06 Sfr.=0.06

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU I Xl=1.07
Sollecitazioni: N=172.87 T_z=-2787.92 M_y=4290.44 T_y=13.99 M_z=22.73 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.09 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.07
Sollecitazioni: N=172.87 T_z=-2787.92 M_y=4290.44 T_y=13.99 M_z=22.73 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.09 $\sigma_{m,d}$=17.06 Sfr.=0.06

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=1.07
Sollecitazioni: N=172.87 T_z=-2787.92 M_y=4290.44 T_y=13.99 M_z=22.73 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=3.05 Sfr.=0.07

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.07
Sollecitazioni: N=172.87 T_z=-2787.92 M_y=4290.44 T_y=13.99 M_z=22.73 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-17.06 Sfr.=0.06

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 50 SLU Xl=1.07
Sollecitazioni: N=581.85 T_z=-9623.58 M_y=15295.30 T_y=8.20 M_z=33.57 M_x=2.22
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=126.39 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.30 $\sigma_{m,d}$=60.18 Sfr.=0.41

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 10 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-173.90 T_z=-2839.98 M_y=2185.27 T_y=120.00 M_z=0.00 M_x=-13.96
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=126.39 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-8.54 Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 7 SND Xl=1.07
Sollecitazioni: N=-176.37 T_z=-2943.39 M_y=5322.02 T_y=252.28 M_z=292.50 M_x=-27.52
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=126.39 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-24.60 Sfr.=0.13

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 7 SND
Sollecitazioni: N=-189.37
[Lin.] $M_{y,sx}$=-2235.17 $M_{y,dx}$=-5322.02 $M_{y,eq}$=4087.28
[Lin.] $M_{z,sx}$=-31.42 $M_{z,dx}$=292.50 $M_{z,eq}$=188.07
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=126.39 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.10 $\sigma_{m,d}$=-18.41 Sfr.=0.10

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 50 SLU Xl=1.07
Sollecitazioni: N=581.85 T_z=-9623.58 M_y=15295.30 T_y=8.20 M_z=33.57 M_x=2.22
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.30 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=288.10 T_z=-2632.61 M_y=1033.03 T_y=286.11 M_z=61.91 M_x=-28.93
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 50 SLU Xl=1.07
Sollecitazioni: N=581.85 T_z=-9623.58 M_y=15295.30 T_y=8.20 M_z=33.57 M_x=2.22

Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.30 $\sigma_{m,d}$=60.18 Sfr.=0.41

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 50 SLU Xl=1.07
Sollecitazioni: N=581.85 T_z=-9623.58 M_y=15295.30 T_y=8.20 M_z=33.57 M_x=2.22
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=10.53 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.23

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=1.07
Sollecitazioni: N=581.85 T_z=-9623.58 M_y=15295.30 T_y=8.20 M_z=33.57 M_x=2.22
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=10.53 Sfr.=0.48

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 7 SND Xl=1.07
Sollecitazioni: N=-176.37 T_z=-2943.39 M_y=5322.02 T_y=252.28 M_z=292.50 M_x=-27.52
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.09 $\sigma_{m,d}$=-24.60 Sfr.=0.13

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.07
Sollecitazioni: N=581.85 T_z=-9623.58 M_y=15295.30 T_y=8.20 M_z=33.57 M_x=2.22
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-60.18 Sfr.=0.40

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 7 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-189.37 T_z=-2539.22 M_y=502.15 T_y=252.28 M_z=31.42 M_x=-27.52
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.10 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.02 (L/5866)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/10068)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.02 (L/4417)

Asta n. 2053 (-2284 247) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU I Xl=1.30
Sollecitazioni: N=425.95 T_z=-1233.80 M_y=2581.24 T_y=1.03 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=149.97 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.34 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.22 $\sigma_{m,d}$=10.08 Sfr.=0.04

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=441.83 T_z=-1119.94 M_y=1049.47 T_y=1.03 M_z=-1.44 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.23 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.30
Sollecitazioni: N=425.95 T_z=-1233.80 M_y=2581.24 T_y=1.03 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.22 $\sigma_{m,d}$=10.08 Sfr.=0.03

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=1.30
Sollecitazioni: N=425.95 T_z=-1233.80 M_y=2581.24 T_y=1.03 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=1.35 Sfr.=0.03

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.30
Sollecitazioni: N=425.95 T_z=-1233.80 M_y=2581.24 T_y=1.03 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-10.08 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 13 SLU Xl=1.30
Sollecitazioni: N=1145.72 T_z=-3744.78 M_y=7863.57 T_y=5.23 M_z=3.27 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,t}$=105.93
L=149.97 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.34 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.60 $\sigma_{m,d}$=30.76 Sfr.=0.24

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 62 SLU Xl=1.30
Sollecitazioni: N=-384.05 T_z=-2299.72 M_y=5407.90 T_y=39.57 M_z=55.86 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=149.97 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-21.85 Sfr.=0.15

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 62 SLU
Sollecitazioni: N=-384.05
[Lin.] $M_{y,sx}$=-2511.00 $M_{y,dx}$=-5407.90 $M_{y,eq}$=4249.14
[Lin.] $M_{z,sx}$=-4.35 $M_{z,dx}$=55.86 $M_{z,eq}$=35.25
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70

L=149.97 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.34 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.20 $\sigma_{m,d}$=-17.06 Sfr.=0.11

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 49 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=2163.03 T_z=-3059.38 M_y=2069.29 T_y=-31.38 M_z=-9.85 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.13 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=833.82 T_z=-903.75 M_y=567.11 T_y=-179.42 M_z=91.73 M_x=8.32
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 13 SLU Xl=1.30
Sollecitazioni: N=1145.72 T_z=-3744.78 M_y=7863.57 T_y=5.23 M_z=3.27 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=105.93 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.60 $\sigma_{m,d}$=30.76 Sfr.=0.24

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 36 SLU Xl=1.30
Sollecitazioni: N=879.13 T_z=-2756.21 M_y=5782.50 T_y=-10.96 M_z=-30.34 M_x=-1.42
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=3.01 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 13 SLU Xl=1.30
Sollecitazioni: N=1145.72 T_z=-3744.78 M_y=7863.57 T_y=5.23 M_z=3.27 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=19.31
Tensioni: τ_d=4.10 Sfr.=0.21

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 62 SLU Xl=1.30
Sollecitazioni: N=-384.05 T_z=-2299.72 M_y=5407.90 T_y=39.57 M_z=55.86 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.20 $\sigma_{m,d}$=-21.85 Sfr.=0.15

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 13 SLU Xl=1.30
Sollecitazioni: N=1145.72 T_z=-3744.78 M_y=7863.57 T_y=5.23 M_z=3.27 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-30.76 Sfr.=0.23

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 7 SND Xl=1.30
Sollecitazioni: N=-589.80 T_z=-669.00 M_y=593.94 T_y=-189.69 M_z=222.23 M_x=3.40
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.31 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/11971)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/22465)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/8805)

Asta n. 2053 (-2301 -2284) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU I Xl=1.56
Sollecitazioni: N=541.21 T_z=-407.00 M_y=1048.08 T_y=-2.92 M_z=-1.44 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=156.26 $\lambda_{rel,y}$=0.11 $\lambda_{rel,z}$=0.36 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.28 $\sigma_{m,d}$=4.11 Sfr.=0.02

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=560.27 T_z=-270.31 M_y=518.89 T_y=-2.92 M_z=3.12 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.29 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.56
Sollecitazioni: N=541.21 T_z=-407.00 M_y=1048.08 T_y=-2.92 M_z=-1.44 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.28 $\sigma_{m,d}$=4.11 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=1.56
Sollecitazioni: N=541.21 T_z=-407.00 M_y=1048.08 T_y=-2.92 M_z=-1.44 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=0.45 Sfr.=0.01

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.56
Sollecitazioni: N=541.21 T_z=-407.00 M_y=1048.08 T_y=-2.92 M_z=-1.44 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-4.11 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 13 SLU Xl=1.56
Sollecitazioni: N=1501.42 T_z=-1193.30 M_y=3081.67 T_y=-5.15 M_z=-3.54 M_x=0.00

Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,t}$=105.93
L=156.26 $\lambda_{rel,y}$=0.11 $\lambda_{rel,z}$=0.36 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.78 $\sigma_{m,d}$=12.08 Sfr.=0.10

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 10 SND Xl=0.63
Sollecitazioni: N=-244.13 T_z=-881.54 M_y=1364.48 T_y=5.32 M_z=0.00 M_x=-1.36
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=156.26 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-5.33 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 62 SLU Xl=1.56
Sollecitazioni: N=-123.29 T_z=-1123.51 M_y=2508.38 T_y=-4.18 M_z=4.35 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=156.26 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-9.86 Sfr.=0.07

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 62 SLU
Sollecitazioni: N=-123.29
[Lin.] $M_{y,sx}$=-891.57 $M_{y,dx}$=-2508.38 $M_{y,eq}$=1861.66
[Lin.] $M_{z,sx}$=-10.88 $M_{z,dx}$=4.35 $M_{z,eq}$=8.27
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=156.26 $\lambda_{rel,y}$=0.11 $\lambda_{rel,z}$=0.36 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.06 $\sigma_{m,d}$=-7.38 Sfr.=0.05

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 49 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=2427.92 T_z=-464.97 M_y=1200.36 T_y=-5.06 M_z=-1.94 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.26 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=880.86 T_z=-44.14 M_y=389.85 T_y=-48.55 M_z=91.70 M_x=8.32
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 13 SLU Xl=1.56
Sollecitazioni: N=1501.42 T_z=-1193.30 M_y=3081.67 T_y=-5.15 M_z=-3.54 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=105.93 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.78 $\sigma_{m,d}$=12.08 Sfr.=0.10

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 36 SLU Xl=1.56
Sollecitazioni: N=1139.88 T_z=-885.75 M_y=2288.36 T_y=-11.13 M_z=-16.07 M_x=-1.42
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=0.97 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 13 SLU Xl=1.56
Sollecitazioni: N=1501.42 T_z=-1193.30 M_y=3081.67 T_y=-5.15 M_z=-3.54 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=19.31
Tensioni: τ_d=1.31 Sfr.=0.07

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 62 SLU Xl=1.56
Sollecitazioni: N=-123.29 T_z=-1123.51 M_y=2508.38 T_y=-4.18 M_z=4.35 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.06 $\sigma_{m,d}$=-9.86 Sfr.=0.07

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 13 SLU Xl=1.56
Sollecitazioni: N=1501.42 T_z=-1193.30 M_y=3081.67 T_y=-5.15 M_z=-3.54 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-12.08 Sfr.=0.09

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 7 SND Xl=1.56
Sollecitazioni: N=-300.45 T_z=182.14 M_y=-203.41 T_y=29.08 M_z=58.68 M_x=3.40
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.16 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/52433)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/105712)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 5 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/37239)

Asta n. 2053 (-2309 -2301) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=680.52 T_z=592.25 M_y=1337.71 T_y=2.84 M_z=-1.32 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=156.25 $\lambda_{rel,y}$=0.11 $\lambda_{rel,z}$=0.36 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.35 $\sigma_{m,d}$=5.24 Sfr.=0.02

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU I Xl=0.00

Sollecitazioni: N=680.52 T_z=592.25 M_y=1337.71 T_y=2.84 M_z=-1.32 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.35 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=680.52 T_z=592.25 M_y=1337.71 T_y=2.84 M_z=-1.32 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.35 $\sigma_{m,d}$=5.24 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=680.52 T_z=592.25 M_y=1337.71 T_y=2.84 M_z=-1.32 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=0.65 Sfr.=0.01

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=680.52 T_z=592.25 M_y=1337.71 T_y=2.84 M_z=-1.32 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-5.24 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=2651.88 T_z=2183.51 M_y=4723.41 T_y=1.26 M_z=-1.30 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=156.25 $\lambda_{rel,y}$=0.11 $\lambda_{rel,z}$=0.36 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.38 $\sigma_{m,d}$=18.47 Sfr.=0.14

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 7 SND Xl=1.56
Sollecitazioni: N=-5.63 T_z=1069.53 M_y=850.79 T_y=54.61 M_z=51.50 M_x=3.40
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=156.25 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-3.99 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 7 SND
Sollecitazioni: N=-5.63
[Lin.] $M_{y,sx}$=-1966.37 $M_{y,dx}$=-850.79 $M_{y,eq}$=1520.14
[Lin.] $M_{z,sx}$=59.09 $M_{z,dx}$=51.50 $M_{z,eq}$=-23.63
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=156.25 $\lambda_{rel,y}$=0.11 $\lambda_{rel,z}$=0.36 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.00 $\sigma_{m,d}$=-6.25 Sfr.=0.03

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 49 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=2697.46 T_z=2176.82 M_y=4463.15 T_y=-1.02 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.40 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=929.66 T_z=355.90 M_y=1096.77 T_y=-87.67 M_z=72.07 M_x=8.31
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=2651.88 T_z=2183.51 M_y=4723.41 T_y=1.26 M_z=-1.30 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.38 $\sigma_{m,d}$=18.47 Sfr.=0.14

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 23 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=1429.83 T_z=1225.69 M_y=2820.19 T_y=12.56 M_z=-12.07 M_x=1.55
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=1.34 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=2651.88 T_z=2183.51 M_y=4723.41 T_y=1.26 M_z=-1.30 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=2.39 Sfr.=0.11

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 7 SND Xl=1.56
Sollecitazioni: N=-5.63 T_z=1069.53 M_y=850.79 T_y=54.61 M_z=51.50 M_x=3.40
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.00 $\sigma_{m,d}$=-3.99 Sfr.=0.02

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=2651.88 T_z=2183.51 M_y=4723.41 T_y=1.26 M_z=-1.30 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-18.47 Sfr.=0.12

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 7 SND Xl=1.56
Sollecitazioni: N=-5.63 T_z=-158.40 M_y=187.36 T_y=54.61 M_z=51.50 M_x=3.40
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.00 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/17246)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/28999)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/12977)

Asta n. 2053 (262 -2309) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=798.88 T_z=1461.50 M_y=3354.38 T_y=4.40 M_z=-7.67 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
  L=163.96 $\lambda_{rel,y}$=0.11 $\lambda_{rel,z}$=0.38 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.42 $\sigma_{m,d}$=13.20 Sfr.=0.05

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=798.88 T_z=1461.50 M_y=3354.38 T_y=4.40 M_z=-7.67 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.42 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=798.88 T_z=1461.50 M_y=3354.38 T_y=4.40 M_z=-7.67 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.42 $\sigma_{m,d}$=13.20 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=798.88 T_z=1461.50 M_y=3354.38 T_y=4.40 M_z=-7.67 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=1.60 Sfr.=0.04

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=798.88 T_z=1461.50 M_y=3354.38 T_y=4.40 M_z=-7.67 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-13.20 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 50 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=3015.35 T_z=5296.93 M_y=12243.20 T_y=-28.71 M_z=40.08 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=163.96 $\lambda_{rel,y}$=0.11 $\lambda_{rel,z}$=0.38 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.57 $\sigma_{m,d}$=48.35 Sfr.=0.34

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 50 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=3015.35 T_z=5296.93 M_y=12243.20 T_y=-28.71 M_z=40.08 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.57 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=977.86 T_z=1214.46 M_y=2757.69 T_y=-157.61 M_z=262.36 M_x=8.23
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 50 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=3015.35 T_z=5296.93 M_y=12243.20 T_y=-28.71 M_z=40.08 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.57 $\sigma_{m,d}$=48.35 Sfr.=0.34

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 23 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=1697.38 T_z=3188.94 M_y=7300.59 T_y=21.33 M_z=-42.81 M_x=1.52
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=3.49 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.03

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=3015.35 T_z=5296.93 M_y=12243.20 T_y=-28.71 M_z=40.08 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=5.79 Sfr.=0.27

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=3015.35 T_z=5296.93 M_y=12243.20 T_y=-28.71 M_z=40.08 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-48.35 Sfr.=0.32

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.03 (L/5033)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.02 (L/8420)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.04 (L/3819)

Asta n. 2053 (262 -2318) Trave 24x100 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=0.20

Sollecitazioni: N=-561.98 T_z=3306.13 M_y=5074.40 T_y=2.39 M_z=-7.09 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=117.71 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-12.76 Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
Sollecitazioni: N=-561.98
[Lin.] $M_{y,sx}$=-5074.40 $M_{y,dx}$=-1889.91 $M_{y,eq}$=3800.60
[Lin.] $M_{z,sx}$=7.09 $M_{z,dx}$=-4.75 $M_{z,eq}$=-6.16
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=117.71 $\lambda_{rel,y}$=0.06 $\lambda_{rel,z}$=0.27 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.23 $\sigma_{m,d}$=-9.57 Sfr.=0.04

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-561.98 T_z=3306.13 M_y=5074.40 T_y=2.39 M_z=-7.09 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=2.89 Sfr.=0.07

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-561.98 T_z=3306.13 M_y=5074.40 T_y=2.39 M_z=-7.09 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.23 $\sigma_{m,d}$=-12.76 Sfr.=0.04

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-561.98 T_z=3306.13 M_y=5074.40 T_y=2.39 M_z=-7.09 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-12.76 Sfr.=0.04

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-561.98 T_z=3306.13 M_y=5074.40 T_y=2.39 M_z=-7.09 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.23 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 7 SND Xl=0.20
Sollecitazioni: N=679.09 T_z=3403.60 M_y=6049.82 T_y=615.64 M_z=-908.67 M_x=2.95
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
L=117.71 $\lambda_{rel,y}$=0.06 $\lambda_{rel,z}$=0.27 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.28 $\sigma_{m,d}$=24.59 Sfr.=0.12

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 50 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-1019.68 T_z=11113.00 M_y=16776.90 T_y=-38.99 M_z=45.45 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=117.71 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-42.42 Sfr.=0.28

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 13 SLU
Sollecitazioni: N=-1773.66
[Lin.] $M_{y,sx}$=-14876.80 $M_{y,dx}$=-5518.83 $M_{y,eq}$=11133.60
[Lin.] $M_{z,sx}$=16.11 $M_{z,dx}$=-6.13 $M_{z,eq}$=-12.12
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=117.71 $\lambda_{rel,y}$=0.06 $\lambda_{rel,z}$=0.27 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.74 $\sigma_{m,d}$=-27.96 Sfr.=0.22

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=1.18
Sollecitazioni: N=694.28 T_z=3101.65 M_y=1006.58 T_y=-610.86 M_z=355.58 M_x=2.95
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.29 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-76.69 T_z=3271.47 M_y=4709.08 T_y=-788.58 M_z=1617.86 M_x=6.85
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 7 SND Xl=0.20
Sollecitazioni: N=679.09 T_z=3403.60 M_y=6049.82 T_y=615.64 M_z=-908.67 M_x=2.95
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.28 $\sigma_{m,d}$=24.59 Sfr.=0.12

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 24 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-1773.74 T_z=9627.75 M_y=14876.60 T_y=67.42 M_z=-118.51 M_x=1.06
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=8.42 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.15

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-1019.68 T_z=11113.00 M_y=16776.90 T_y=-38.99 M_z=45.45 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=9.72 Sfr.=0.45

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 50 SLU Xl=0.20

Sollecitazioni: N=-1019.68 T_z=11113.00 M_y=16776.90 T_y=-38.99 M_z=45.45 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.42 $\sigma_{m,d}$=-42.42 Sfr.=0.28

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-1019.68 T_z=11113.00 M_y=16776.90 T_y=-38.99 M_z=45.45 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-42.42 Sfr.=0.28

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 62 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-2526.90 T_z=4698.66 M_y=7894.13 T_y=89.22 M_z=-117.08 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.05 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.02 (L/4487)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/8020)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.03 (L/3330)

Asta n. 2053 (-2318 -2326) Trave 24x100 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 75 SLU I Xl=0.63
Sollecitazioni: N=-448.00 T_z=2548.87 M_y=270.79 T_y=6.63 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=125.41 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-0.68 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-457.56 T_z=2617.43 M_y=1890.52 T_y=6.63 M_z=-4.75 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=125.41 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-4.78 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
Sollecitazioni: N=-457.56
[Par.] $M_{y,sx}$=-1890.52 $M_{y,dx}$=1305.95 $M_{y,eq}$=1890.52
[Lin.] $M_{z,sx}$=4.75 $M_{z,dx}$=3.56 $M_{z,eq}$=-1.90
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=125.41 $\lambda_{rel,y}$=0.07 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.19 $\sigma_{m,d}$=-4.75 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-457.56 T_z=2617.43 M_y=1890.52 T_y=6.63 M_z=-4.75 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=2.29 Sfr.=0.05

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-457.56 T_z=2617.43 M_y=1890.52 T_y=6.63 M_z=-4.75 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.19 $\sigma_{m,d}$=-4.78 Sfr.=0.02

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-457.56 T_z=2617.43 M_y=1890.52 T_y=6.63 M_z=-4.75 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-4.78 Sfr.=0.02

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-457.56 T_z=2617.43 M_y=1890.52 T_y=6.63 M_z=-4.75 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.19 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 49 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=205.56 T_z=7567.10 M_y=4856.77 T_y=-19.91 M_z=15.87 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=125.41 $\lambda_{rel,y}$=0.07 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.09 $\sigma_{m,d}$=12.31 Sfr.=0.08

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 51 SLU Xl=1.25
Sollecitazioni: N=-527.67 T_z=7818.39 M_y=-4477.82 T_y=-5.17 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=125.41 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=11.19 Sfr.=0.08

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 13 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1461.26 T_z=7562.87 M_y=5520.61 T_y=14.78 M_z=-6.13 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=125.41 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-13.87 Sfr.=0.10

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 13 SLU
  Sollecitazioni: N=-1461.26
  [Par.] $M_{y,sx}$=-5520.61 $M_{y,dx}$=3852.02 $M_{y,eq}$=5520.61
  [Lin.] $M_{z,sx}$=6.13 $M_{z,dx}$=12.40 $M_{z,eq}$=4.99
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=125.41 $\lambda_{rel,y}$=0.07 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.61 $\sigma_{m,d}$=-13.85 Sfr.=0.11

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=652.80 T_z=2599.07 M_y=-2042.79 T_y=287.08 M_z=80.07 M_x=3.37
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.27 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-33.29 T_z=2574.55 M_y=1557.22 T_y=-617.26 M_z=870.16 M_x=8.43
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 49 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=205.56 T_z=7567.10 M_y=4856.77 T_y=-19.91 M_z=15.87 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.09 $\sigma_{m,d}$=12.31 Sfr.=0.08

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 24 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-1461.35 T_z=7562.87 M_y=5520.37 T_y=53.76 M_z=-52.50 M_x=1.19
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=6.62 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.09

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-704.00 T_z=8715.50 M_y=5966.96 T_y=-4.42 M_z=7.28 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=7.63 Sfr.=0.35

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 13 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-1461.26 T_z=7562.87 M_y=5520.61 T_y=14.78 M_z=-6.13 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.61 $\sigma_{m,d}$=-13.87 Sfr.=0.10

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 13 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-1461.26 T_z=7562.87 M_y=5520.61 T_y=14.78 M_z=-6.13 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-13.87 Sfr.=0.10

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 62 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-2301.45 T_z=3727.42 M_y=3362.45 T_y=44.48 M_z=-29.73 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.96 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/10822)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.01 (L/19481)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.02 (L/8006)

Asta n. 2053 (-2326 -2334) Trave 24x100 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=-335.85 T_z=1744.29 M_y=-3578.93 T_y=0.00 M_z=2.40 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=125.41 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=8.97 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
  Sollecitazioni: N=-354.96
  [Lin.] $M_{y,sx}$=1305.48 $M_{y,dx}$=3578.93 $M_{y,eq}$=-2669.55
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-3.56 $M_{z,dx}$=2.40 $M_{z,eq}$=3.09
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=125.41 $\lambda_{rel,y}$=0.07 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.15 $\sigma_{m,d}$=6.71 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-354.96 T_z=1881.42 M_y=-1305.48 T_y=0.00 M_z=3.56 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=1.65 Sfr.=0.04

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=-335.85 T_z=1744.29 M_y=-3578.93 T_y=0.00 M_z=2.40 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70

Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.14 $\sigma_{m,d}$=-8.97 Sfr.=0.03

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.25
Sollecitazioni: N=-335.85 T_z=1744.29 M_y=-3578.93 T_y=0.00 M_z=2.40 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=8.97 Sfr.=0.03

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-354.96 T_z=1881.42 M_y=-1305.48 T_y=0.00 M_z=3.56 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.15 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 49 SLU Xl=1.25
Sollecitazioni: N=454.63 T_z=5211.74 M_y=-11167.40 T_y=1.16 M_z=-7.65 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=125.41 $\lambda_{rel,y}$=0.07 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.19 $\sigma_{m,d}$=28.00 Sfr.=0.19

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 50 SLU Xl=1.25
Sollecitazioni: N=-377.17 T_z=6029.81 M_y=-12523.10 T_y=-1.50 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=125.41 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=31.31 Sfr.=0.21

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 13 SLU Xl=1.25
Sollecitazioni: N=-1134.43 T_z=5218.36 M_y=-10506.60 T_y=-3.69 M_z=7.78 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=125.41 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=26.35 Sfr.=0.20

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 50 SLU
Sollecitazioni: N=-402.02
[Lin.] $M_{y,sx}$=4849.51 $M_{y,dx}$=12523.10 $M_{y,eq}$=-9453.66
[Lin.] $M_{z,sx}$=-1.73 $M_{z,dx}$=-0.16 $M_{z,eq}$=0.98
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=125.41 $\lambda_{rel,y}$=0.07 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.17 $\sigma_{m,d}$=23.64 Sfr.=0.16

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=1.25
Sollecitazioni: N=601.71 T_z=1882.96 M_y=-4143.89 T_y=-204.24 M_z=235.96 M_x=3.37
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.25 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=6.90 T_z=1932.26 M_y=-1586.39 T_y=-485.18 M_z=134.76 M_x=8.43
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 49 SLU Xl=1.25
Sollecitazioni: N=454.63 T_z=5211.74 M_y=-11167.40 T_y=1.16 M_z=-7.65 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.19 $\sigma_{m,d}$=28.00 Sfr.=0.19

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 24 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1159.37 T_z=5396.61 M_y=-3850.90 T_y=18.81 M_z=14.92 M_x=1.19
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=4.72 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-402.02 T_z=6208.07 M_y=-4849.51 T_y=-1.50 M_z=1.73 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=5.43 Sfr.=0.25

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 50 SLU Xl=1.25
Sollecitazioni: N=-377.17 T_z=6029.81 M_y=-12523.10 T_y=-1.50 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.16 $\sigma_{m,d}$=-31.31 Sfr.=0.21

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.25
Sollecitazioni: N=-377.17 T_z=6029.81 M_y=-12523.10 T_y=-1.50 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=31.31 Sfr.=0.21

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-2077.22 T_z=2687.57 M_y=-1199.91 T_y=-6.00 M_z=26.05 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.87 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/30940)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/53130)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/22969)

Asta n. 2053 (-2334 -2342) Trave 24x100 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 75 SLU I Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=-233.24 T_z=1008.29 M_y=-4928.91 T_y=-1.60 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=125.41 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=12.32 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=0.84
  Sollecitazioni: N=-239.61 T_z=1054.00 M_y=-4497.86 T_y=-1.60 M_z=1.06 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=125.41 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=11.26 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
  Sollecitazioni: N=-252.35
  [Lin.] $M_{y,sx}$=3578.44 $M_{y,dx}$=4928.91 $M_{y,eq}$=-4388.72
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-2.40 $M_{z,dx}$=0.39 $M_{z,eq}$=1.59
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=125.41 $\lambda_{rel,y}$=0.07 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.11 $\sigma_{m,d}$=10.99 Sfr.=0.04

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-252.35 T_z=1145.42 M_y=-3578.44 T_y=-1.60 M_z=2.40 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=1.00 Sfr.=0.02

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=-233.24 T_z=1008.29 M_y=-4928.91 T_y=-1.60 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.10 $\sigma_{m,d}$=-12.32 Sfr.=0.04

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=-233.24 T_z=1008.29 M_y=-4928.91 T_y=-1.60 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=12.32 Sfr.=0.04

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-252.35 T_z=1145.42 M_y=-3578.44 T_y=-1.60 M_z=2.40 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.11 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 51 SLU Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=18.00 T_z=3221.87 M_y=-15661.50 T_y=0.00 M_z=-1.08 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=125.41 $\lambda_{rel,y}$=0.07 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=39.16 Sfr.=0.26

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 50 SLU Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=-75.15 T_z=3522.38 M_y=-17050.50 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=125.41 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=42.63 Sfr.=0.29

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 13 SLU Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=-832.42 T_z=3052.11 M_y=-14444.50 T_y=-4.80 M_z=1.75 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=125.41 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=36.13 Sfr.=0.27

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 50 SLU
  Sollecitazioni: N=-100.00
  [Lin.] $M_{y,sx}$=12521.40 $M_{y,dx}$=17050.50 $M_{y,eq}$=-15238.90
  [Lin.] $M_{z,sx}$=0.16 $M_{z,dx}$=-0.76 $M_{z,eq}$=-0.52
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=125.41 $\lambda_{rel,y}$=0.07 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.04 $\sigma_{m,d}$=38.10 Sfr.=0.26

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 49 SLU Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=678.88 T_z=3034.65 M_y=-15083.40 T_y=3.67 M_z=-3.04 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.28 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00

Sollecitazioni: N=47.81 T_z=1204.57 M_y=-3796.61 T_y=-288.62 M_z=518.65 M_x=8.43
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 51 SLU Xl=1.25
Sollecitazioni: N=18.00 T_z=3221.87 M_y=-15661.50 T_y=0.00 M_z=-1.08 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=39.16 Sfr.=0.26

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 24 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-857.36 T_z=3230.37 M_y=-10505.40 T_y=4.20 M_z=38.51 M_x=1.19
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=2.83 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-100.00 T_z=3700.64 M_y=-12521.40 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=3.24 Sfr.=0.15

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 50 SLU Xl=1.25
Sollecitazioni: N=-75.15 T_z=3522.38 M_y=-17050.50 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.03 $\sigma_{m,d}$=-42.63 Sfr.=0.29

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.25
Sollecitazioni: N=-75.15 T_z=3522.38 M_y=-17050.50 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=42.63 Sfr.=0.29

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1852.98 T_z=1647.76 M_y=-4458.08 T_y=-10.60 M_z=18.53 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.77 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/20627)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/35302)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/15425)

Asta n. 2053 (-2342 -2350) Trave 24x100 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 75 SLU I Xl=1.25
Sollecitazioni: N=-130.63 T_z=272.28 M_y=-5356.18 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=125.41 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=13.39 Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
Sollecitazioni: N=-149.75
[Lin.] $M_{y,sx}$=4928.74 $M_{y,dx}$=5356.18 $M_{y,eq}$=-5185.21
[Lin.] $M_{z,sx}$=-0.39 $M_{z,dx}$=-0.83 $M_{z,eq}$=-0.34
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=125.41 $\lambda_{rel,y}$=0.07 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.06 $\sigma_{m,d}$=12.97 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-149.75 T_z=409.40 M_y=-4928.74 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=0.36 Sfr.=0.01

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.25
Sollecitazioni: N=-130.63 T_z=272.28 M_y=-5356.18 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.05 $\sigma_{m,d}$=-13.39 Sfr.=0.04

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.25
Sollecitazioni: N=-130.63 T_z=272.28 M_y=-5356.18 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=13.39 Sfr.=0.04

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-149.75 T_z=409.40 M_y=-4928.74 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.06 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 50 SLU Xl=1.25
Sollecitazioni: N=226.84 T_z=1014.95 M_y=-18434.60 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17

L=125.41 $\lambda_{rel,y}$=0.07 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.09 $\sigma_{m,d}$=46.09 Sfr.=0.31

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 13 SLU Xl=0.75
Sollecitazioni: N=-540.37 T_z=957.16 M_y=-15204.50 T_y=-3.30 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=125.41 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=38.01 Sfr.=0.29

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 13 SLU Xl=1.25
Sollecitazioni: N=-530.43 T_z=885.86 M_y=-15666.80 T_y=-3.30 M_z=-2.39 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=125.41 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=39.19 Sfr.=0.30

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 13 SLU
Sollecitazioni: N=-555.28
[Lin.] $M_{y,sx}$=14444.10 $M_{y,dx}$=15666.80 $M_{y,eq}$=-15177.70
[Lin.] $M_{z,sx}$=-1.75 $M_{z,dx}$=-2.39 $M_{z,eq}$=-0.96
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=125.41 $\lambda_{rel,y}$=0.07 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.23 $\sigma_{m,d}$=37.95 Sfr.=0.29

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 49 SLU Xl=1.25
Sollecitazioni: N=903.12 T_z=857.56 M_y=-16270.10 T_y=3.79 M_z=1.71 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.38 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=90.28 T_z=477.04 M_y=-5073.87 T_y=-62.84 M_z=869.65 M_x=8.43
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 50 SLU Xl=1.25
Sollecitazioni: N=226.84 T_z=1014.95 M_y=-18434.60 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.09 $\sigma_{m,d}$=46.09 Sfr.=0.31

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 24 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-555.37 T_z=1064.11 M_y=-14444.30 T_y=-5.48 M_z=43.77 M_x=1.19
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=0.93 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 13 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-555.28 T_z=1064.11 M_y=-14444.10 T_y=-3.30 M_z=1.75 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=19.31
Tensioni: τ_d=0.93 Sfr.=0.05

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 13 SLU Xl=1.25
Sollecitazioni: N=-530.43 T_z=885.86 M_y=-15666.80 T_y=-3.30 M_z=-2.39 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.22 $\sigma_{m,d}$=-39.19 Sfr.=0.30

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.25
Sollecitazioni: N=226.84 T_z=1014.95 M_y=-18434.60 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=46.09 Sfr.=0.31

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1628.75 T_z=607.91 M_y=-6412.64 T_y=-8.32 M_z=5.23 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.68 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/14177)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/24351)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/10583)

Asta n. 2053 (-2350 -2358) Trave 24x100 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-47.14 T_z=-326.59 M_y=-5356.23 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=125.41 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=13.39 Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=0.36
Sollecitazioni: N=-41.68 T_z=-365.77 M_y=-5232.19 T_y=0.00 M_z=-1.06 M_x=0.00

Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=125.41 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=13.09 Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
Sollecitazioni: N=-47.14
[Lin.] $M_{y,sx}$=5356.23 $M_{y,dx}$=4860.67 $M_{y,eq}$=-5158.00
[Lin.] $M_{z,sx}$=0.83 $M_{z,dx}$=-1.63 $M_{z,eq}$=-1.31
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=125.41 $\lambda_{rel,y}$=0.07 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.02 $\sigma_{m,d}$=12.91 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=1.25
Sollecitazioni: N=-28.03 T_z=-463.72 M_y=-4860.67 T_y=0.00 M_z=-1.63 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=0.41 Sfr.=0.01

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-47.14 T_z=-326.59 M_y=-5356.23 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.02 $\sigma_{m,d}$=-13.39 Sfr.=0.04

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-47.14 T_z=-326.59 M_y=-5356.23 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=13.39 Sfr.=0.04

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-47.14 T_z=-326.59 M_y=-5356.23 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.02 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=503.97 T_z=-1314.21 M_y=-18434.80 T_y=2.58 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=125.41 $\lambda_{rel,y}$=0.07 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.21 $\sigma_{m,d}$=46.09 Sfr.=0.31

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 13 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-253.29 T_z=-1102.12 M_y=-15666.90 T_y=-2.54 M_z=-2.39 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=125.41 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=39.19 Sfr.=0.30

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 13 SLU
Sollecitazioni: N=-253.29
[Lin.] $M_{y,sx}$=15666.90 $M_{y,dx}$=14173.00 $M_{y,eq}$=-15069.30
[Lin.] $M_{z,sx}$=2.39 $M_{z,dx}$=-5.58 $M_{z,eq}$=-4.30
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=125.41 $\lambda_{rel,y}$=0.07 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.11 $\sigma_{m,d}$=37.72 Sfr.=0.29

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 49 SLU Xl=1.25
Sollecitazioni: N=1127.34 T_z=-1319.53 M_y=-14727.30 T_y=6.83 M_z=10.27 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.47 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=136.18 T_z=-402.83 M_y=-5419.28 T_y=221.12 M_z=916.89 M_x=8.42
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=503.97 T_z=-1314.21 M_y=-18434.80 T_y=2.58 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.21 $\sigma_{m,d}$=46.09 Sfr.=0.31

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 24 SLU Xl=1.25
Sollecitazioni: N=-228.53 T_z=-1280.38 M_y=-14173.20 T_y=-13.69 M_z=19.73 M_x=1.19
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=1.12 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=1.25
Sollecitazioni: N=528.83 T_z=-1492.47 M_y=-16674.90 T_y=2.58 M_z=2.94 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=1.31 Sfr.=0.06

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 13 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-253.29 T_z=-1102.12 M_y=-15666.90 T_y=-2.54 M_z=-2.39 M_x=0.00

Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.11 $\sigma_{m,d}$=-39.19 Sfr.=0.30

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=503.97 T_z=-1314.21 M_y=-18434.80 T_y=2.58 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=46.09 Sfr.=0.31

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1404.52 T_z=-431.89 M_y=-7063.27 T_y=-10.13 M_z=-5.20 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.59 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/10935)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/18785)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.02 (L/8142)

Asta n. 2053 (-2358 -2366) Trave 24x100 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=55.47 T_z=-1062.60 M_y=-4860.96 T_y=0.00 M_z=-1.63 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=125.41 $\lambda_{rel,y}$=0.07 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 $\sigma_{m,d}$=12.17 Sfr.=0.04

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU I Xl=1.25
Sollecitazioni: N=74.58 T_z=-1199.73 M_y=-3442.39 T_y=0.00 M_z=-2.52 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.03 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=55.47 T_z=-1062.60 M_y=-4860.96 T_y=0.00 M_z=-1.63 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 $\sigma_{m,d}$=12.17 Sfr.=0.04

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=1.25
Sollecitazioni: N=74.58 T_z=-1199.73 M_y=-3442.39 T_y=0.00 M_z=-2.52 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=1.05 Sfr.=0.02

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=55.47 T_z=-1062.60 M_y=-4860.96 T_y=0.00 M_z=-1.63 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=12.17 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=805.98 T_z=-3821.64 M_y=-16675.90 T_y=1.29 M_z=2.94 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=125.41 $\lambda_{rel,y}$=0.07 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.34 $\sigma_{m,d}$=41.72 Sfr.=0.28

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 63 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-698.23 T_z=-2713.67 M_y=-11685.00 T_y=-7.25 M_z=-13.96 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=125.41 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=29.36 Sfr.=0.20

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 63 SLU
Sollecitazioni: N=-698.23
[Lin.] $M_{y,sx}$=11685.00 $M_{y,dx}$=8170.08 $M_{y,eq}$=-10279.00
[Lin.] $M_{z,sx}$=13.96 $M_{z,dx}$=-23.06 $M_{z,eq}$=-19.42
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=125.41 $\lambda_{rel,y}$=0.07 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.29 $\sigma_{m,d}$=25.90 Sfr.=0.18

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 49 SLU Xl=1.25
Sollecitazioni: N=1351.59 T_z=-3496.62 M_y=-10455.00 T_y=5.15 M_z=16.74 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.56 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=190.03 T_z=-1147.51 M_y=-4905.67 T_y=437.27 M_z=651.13 M_x=8.43
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=805.98 T_z=-3821.64 M_y=-16675.90 T_y=1.29 M_z=2.94 M_x=0.00

Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.34 $\sigma_{m,d}$=41.72 Sfr.=0.28

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 24 SLU Xl=1.25
Sollecitazioni: N=73.48 T_z=-3446.64 M_y=-9963.46 T_y=-20.39 M_z=-5.83 M_x=1.19
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=3.02 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=1.25
Sollecitazioni: N=830.83 T_z=-3999.90 M_y=-11771.50 T_y=1.29 M_z=4.56 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=3.50 Sfr.=0.16

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 63 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-698.23 T_z=-2713.67 M_y=-11685.00 T_y=-7.25 M_z=-13.96 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.29 $\sigma_{m,d}$=-29.36 Sfr.=0.20

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=805.98 T_z=-3821.64 M_y=-16675.90 T_y=1.29 M_z=2.94 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=41.72 Sfr.=0.28

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1180.28 T_z=-1471.74 M_y=-6410.09 T_y=-9.09 M_z=-17.90 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.49 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/9813)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/17189)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.02 (L/7285)

Asta n. 2053 (-2366 -2374) Trave 24x100 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=158.08 T_z=-1798.61 M_y=-3442.88 T_y=0.00 M_z=-2.52 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=125.41 $\lambda_{rel,y}$=0.07 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.07 $\sigma_{m,d}$=8.63 Sfr.=0.03

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU I Xl=1.25
Sollecitazioni: N=177.19 T_z=-1935.74 M_y=-1101.30 T_y=0.00 M_z=-2.38 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.07 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=158.08 T_z=-1798.61 M_y=-3442.88 T_y=0.00 M_z=-2.52 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.07 $\sigma_{m,d}$=8.63 Sfr.=0.03

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=1.25
Sollecitazioni: N=177.19 T_z=-1935.74 M_y=-1101.30 T_y=0.00 M_z=-2.38 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=1.69 Sfr.=0.04

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=158.08 T_z=-1798.61 M_y=-3442.88 T_y=0.00 M_z=-2.52 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=8.63 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=1107.99 T_z=-6329.07 M_y=-11773.20 T_y=-20.61 M_z=4.56 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=125.41 $\lambda_{rel,y}$=0.07 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.46 $\sigma_{m,d}$=29.48 Sfr.=0.20

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 10 SND Xl=0.45
Sollecitazioni: N=-53.10 T_z=-2077.33 M_y=-3103.83 T_y=-89.53 M_z=0.00 M_x=-1.43
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=125.41 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=7.76 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 63 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-396.22 T_z=-4538.75 M_y=-8171.09 T_y=18.04 M_z=-23.06 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=125.41 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=20.67 Sfr.=0.14

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 63 SLU
  Sollecitazioni: N=-396.22
  [Lin.] $M_{y,sx}$=8171.09 $M_{y,dx}$=2367.39 $M_{y,eq}$=-5849.61
  [Lin.] $M_{z,sx}$=23.06 $M_{z,dx}$=-0.43 $M_{z,eq}$=-14.01
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=125.41 $\lambda_{rel,y}$=0.07 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.17 $\sigma_{m,d}$=14.77 Sfr.=0.10

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 49 SLU Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=1575.84 T_z=-5673.71 M_y=-3453.05 T_y=-32.76 M_z=-24.34 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.66 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=260.38 T_z=-1892.23 M_y=-3587.40 T_y=-607.29 M_z=157.75 M_x=8.43
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 50 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=1107.99 T_z=-6329.07 M_y=-11773.20 T_y=-20.61 M_z=4.56 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.46 $\sigma_{m,d}$=29.48 Sfr.=0.20

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 24 SLU Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=375.49 T_z=-5612.89 M_y=-3037.69 T_y=-22.66 M_z=-34.26 M_x=1.19
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=4.91 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=1132.84 T_z=-6507.33 M_y=-3724.31 T_y=-20.61 M_z=-21.28 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=5.69 Sfr.=0.26

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 63 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-396.22 T_z=-4538.75 M_y=-8171.09 T_y=18.04 M_z=-23.06 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.17 $\sigma_{m,d}$=-20.67 Sfr.=0.14

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=1107.99 T_z=-6329.07 M_y=-11773.20 T_y=-20.61 M_z=4.56 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=29.48 Sfr.=0.20

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 62 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-956.03 T_z=-2511.58 M_y=-4452.99 T_y=31.65 M_z=-29.30 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.40 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/9999)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/17533)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.02 (L/7429)

Asta n. 2053 (-2374 282) Trave 24x100 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU I Xl=1.11
  Sollecitazioni: N=269.29 T_z=-2669.31 M_y=1802.75 T_y=9.57 M_z=8.28 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
  L=131.19 $\lambda_{rel,y}$=0.07 $\lambda_{rel,z}$=0.30 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.11 $\sigma_{m,d}$=4.59 Sfr.=0.02

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU I Xl=1.11
  Sollecitazioni: N=269.29 T_z=-2669.31 M_y=1802.75 T_y=9.57 M_z=8.28 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.11 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.11
  Sollecitazioni: N=269.29 T_z=-2669.31 M_y=1802.75 T_y=9.57 M_z=8.28 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.11 $\sigma_{m,d}$=4.59 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=1.11
  Sollecitazioni: N=269.29 T_z=-2669.31 M_y=1802.75 T_y=9.57 M_z=8.28 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=2.34 Sfr.=0.05

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.11

Sollecitazioni: N=269.29 T_z=-2669.31 M_y=1802.75 T_y=9.57 M_z=8.28 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-4.59 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 50 SLU Xl=1.11
Sollecitazioni: N=1404.83 T_z=-9051.61 M_y=6265.18 T_y=-32.89 M_z=-57.91 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=131.19 $\lambda_{rel,y}$=0.07 $\lambda_{rel,z}$=0.30 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.59 $\sigma_{m,d}$=16.27 Sfr.=0.11

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 63 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-112.86 T_z=-6399.19 M_y=-2369.24 T_y=83.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=131.19 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=5.92 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 63 SLU Xl=1.11
Sollecitazioni: N=-91.38 T_z=-6557.58 M_y=4845.57 T_y=83.00 M_z=92.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=131.19 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-13.07 Sfr.=0.09

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 63 SLU
Sollecitazioni: N=-112.86
[Par.] $M_{y,sx}$=2369.24 $M_{y,dx}$=-4845.57 $M_{y,eq}$=4689.63
[Lin.] $M_{z,sx}$=0.43 $M_{z,dx}$=92.00 $M_{z,eq}$=55.03
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=131.19 $\lambda_{rel,y}$=0.07 $\lambda_{rel,z}$=0.30 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.05 $\sigma_{m,d}$=-12.30 Sfr.=0.08

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 49 SLU Xl=1.11
Sollecitazioni: N=1773.10 T_z=-7881.27 M_y=5233.41 T_y=-75.95 M_z=-108.93 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.74 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=352.17 T_z=-2649.92 M_y=-1362.90 T_y=-819.40 M_z=659.00 M_x=10.24
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 50 SLU Xl=1.11
Sollecitazioni: N=1404.83 T_z=-9051.61 M_y=6265.18 T_y=-32.89 M_z=-57.91 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.59 $\sigma_{m,d}$=16.27 Sfr.=0.11

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 24 SLU Xl=1.11
Sollecitazioni: N=651.47 T_z=-7805.30 M_y=5564.22 T_y=-6.76 M_z=-41.78 M_x=1.32
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=6.83 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.10

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=1.11
Sollecitazioni: N=1404.83 T_z=-9051.61 M_y=6265.18 T_y=-32.89 M_z=-57.91 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=7.92 Sfr.=0.36

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 63 SLU Xl=1.11
Sollecitazioni: N=-91.38 T_z=-6557.58 M_y=4845.57 T_y=83.00 M_z=92.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.04 $\sigma_{m,d}$=-13.07 Sfr.=0.09

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 1 SND Xl=1.11
Sollecitazioni: N=368.69 T_z=-2771.76 M_y=2177.02 T_y=838.54 M_z=1561.10 M_x=10.24
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-21.70 Sfr.=0.11

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-742.06 T_z=-3566.16 M_y=-1192.33 T_y=117.20 M_z=10.40 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.31 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/13270)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/23124)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/9980)

Asta n. 2053 (282 -2382) Trave 24x100 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=0.20

Sollecitazioni: N=-62.87 T_z=437.79 M_y=383.48 T_y=18.31 M_z=-18.28 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=119.64 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-1.15 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
Sollecitazioni: N=-62.87
[Par.] $M_{y,sx}$=-383.48 $M_{y,dx}$=-0.85 $M_{y,eq}$=287.61
[Lin.] $M_{z,sx}$=18.28 $M_{z,dx}$=0.00 $M_{z,eq}$=-10.97
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=119.64 $\lambda_{rel,y}$=0.07 $\lambda_{rel,z}$=0.27 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.03 $\sigma_{m,d}$=-0.83 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-62.87 T_z=437.79 M_y=383.48 T_y=18.31 M_z=-18.28 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=0.38 Sfr.=0.01

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-62.87 T_z=437.79 M_y=383.48 T_y=18.31 M_z=-18.28 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.03 $\sigma_{m,d}$=-1.15 Sfr.=0.00

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-62.87 T_z=437.79 M_y=383.48 T_y=18.31 M_z=-18.28 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-1.15 Sfr.=0.00

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-62.87 T_z=437.79 M_y=383.48 T_y=18.31 M_z=-18.28 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.03 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 7 SND Xl=0.20
Sollecitazioni: N=20.98 T_z=449.83 M_y=395.22 T_y=454.04 M_z=-453.30 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
L=119.64 $\lambda_{rel,y}$=0.07 $\lambda_{rel,z}$=0.27 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=5.71 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 4 SND Xl=1.05
Sollecitazioni: N=-63.56 T_z=346.30 M_y=49.07 T_y=-5.30 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=119.64 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-0.12 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 7 SND Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-146.72 T_z=449.83 M_y=395.22 T_y=454.04 M_z=-453.30 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=119.64 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-5.71 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 7 SND
Sollecitazioni: N=-146.72
[Par.] $M_{y,sx}$=-395.22 $M_{y,dx}$=-1.18 $M_{y,eq}$=296.41
[Lin.] $M_{z,sx}$=453.30 $M_{z,dx}$=0.01 $M_{z,eq}$=-271.98
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=119.64 $\lambda_{rel,y}$=0.07 $\lambda_{rel,z}$=0.27 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.06 $\sigma_{m,d}$=-3.57 Sfr.=0.02

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=1.20
Sollecitazioni: N=36.65 T_z=316.65 M_y=0.00 T_y=454.04 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 7 SND Xl=0.20
Sollecitazioni: N=20.98 T_z=449.83 M_y=395.22 T_y=454.04 M_z=-453.30 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=5.71 Sfr.=0.03

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-164.49 T_z=1308.12 M_y=1238.00 T_y=-16.81 M_z=16.78 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=1.14 Sfr.=0.05

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 7 SND Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-146.72 T_z=449.83 M_y=395.22 T_y=454.04 M_z=-453.30 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.06 $\sigma_{m,d}$=-5.71 Sfr.=0.03

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 7 SND Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=20.98 T_z=449.83 M_y=395.22 T_y=454.04 M_z=-453.30 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-5.71 Sfr.=0.03

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 13 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-164.49 T_z=1145.39 M_y=1075.16 T_y=43.97 M_z=-43.90 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.07 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.00 (L/41875)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/74777)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.00 (L/30790)

Asta n. 2054 (102 -2124) Trave 24x32 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 75 SLU I Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=-102.66 T_z=306.24 M_y=120.15 T_y=-1.90 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=147.11 $\lambda_{rel,m}$=0.23 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-10.30 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=1.47
  Sollecitazioni: N=-96.14 T_z=259.50 M_y=-257.76 T_y=-1.90 M_z=-3.33 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=147.11 $\lambda_{rel,m}$=0.23 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=22.55 Sfr.=0.08

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
  Sollecitazioni: N=-102.66
  [Par.] $M_{y,sx}$=-120.15 $M_{y,dx}$=257.76 $M_{y,eq}$=-245.64
  [Lin.] $M_{z,sx}$=0.79 $M_{z,dx}$=-3.33 $M_{z,eq}$=-2.31
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=147.11 $\lambda_{rel,y}$=0.37 $\lambda_{rel,z}$=0.57 $K_{c,y}$=0.99 $K_{c,z}$=0.96
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.33 $\sigma_{m,d}$=21.37 Sfr.=0.08

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=-102.66 T_z=306.24 M_y=120.15 T_y=-1.90 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=2.04 Sfr.=0.05

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.47
  Sollecitazioni: N=-96.14 T_z=259.50 M_y=-257.76 T_y=-1.90 M_z=-3.33 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.30 $\sigma_{m,d}$=-22.55 Sfr.=0.07

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.47
  Sollecitazioni: N=-96.14 T_z=259.50 M_y=-257.76 T_y=-1.90 M_z=-3.33 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=22.55 Sfr.=0.07

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=-102.66 T_z=306.24 M_y=120.15 T_y=-1.90 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.33 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 7 SND Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=151.99 T_z=507.68 M_y=554.15 T_y=-16.27 M_z=-10.10 M_x=-21.43
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
  L=147.11 $\lambda_{rel,y}$=0.25 $\lambda_{rel,z}$=0.34 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.20 $\sigma_{m,d}$=13.86 Sfr.=0.08

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 36 SLU Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=-221.33 T_z=669.04 M_y=255.31 T_y=-5.21 M_z=0.00 M_x=-2.97
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=147.11 $\lambda_{rel,m}$=0.17 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-6.23 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 50 SLU Xl=1.47
  Sollecitazioni: N=-192.58 T_z=868.47 M_y=-1040.56 T_y=-4.97 M_z=-8.04 M_x=-8.41
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=147.11 $\lambda_{rel,m}$=0.17 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=25.67 Sfr.=0.17

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 13 SLU
  Sollecitazioni: N=-292.51
  [Par.] $M_{y,sx}$=-334.19 $M_{y,dx}$=821.85 $M_{y,eq}$=-751.43

[Lin.] $M_{z,sx}$=2.34 $M_{z,dx}$=-9.45 $M_{z,eq}$=-6.60
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=147.11 $\lambda_{rel,y}$=0.25 $\lambda_{rel,z}$=0.34 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.38 $\sigma_{m,d}$=18.56 Sfr.=0.14

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=1.47
Sollecitazioni: N=158.51 T_z=460.93 M_y=-422.65 T_y=12.48 M_z=19.70 M_x=-21.43
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.21 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 7 SND Xl=0.14
Sollecitazioni: N=151.99 T_z=104.80 M_y=-313.86 T_y=12.48 M_z=8.51 M_x=-21.43
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.02 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 7 SND Xl=0.14
Sollecitazioni: N=151.99 T_z=507.68 M_y=554.15 T_y=-16.27 M_z=-10.10 M_x=-21.43
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.20 $\sigma_{m,d}$=13.86 Sfr.=0.08

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 13 SLU Xl=0.14
Sollecitazioni: N=-292.51 T_z=895.69 M_y=334.19 T_y=-5.32 M_z=-2.34 M_x=-3.56
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=2.45 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 13 SLU Xl=0.14
Sollecitazioni: N=-292.51 T_z=895.69 M_y=334.19 T_y=-5.32 M_z=-2.34 M_x=-3.56
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=19.31
Tensioni: τ_d=2.45 Sfr.=0.13

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 50 SLU Xl=1.47
Sollecitazioni: N=-192.58 T_z=868.47 M_y=-1040.56 T_y=-4.97 M_z=-8.04 M_x=-8.41
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.25 $\sigma_{m,d}$=-25.67 Sfr.=0.17

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.47
Sollecitazioni: N=-192.58 T_z=868.47 M_y=-1040.56 T_y=-4.97 M_z=-8.04 M_x=-8.41
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=25.67 Sfr.=0.17

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 63 SLU Xl=0.14
Sollecitazioni: N=-382.47 T_z=861.16 M_y=506.01 T_y=-5.71 M_z=-3.28 M_x=1.35
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.50 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 42 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/14942)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 42 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/17456)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 42 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/12971)

Asta n. 2054 (-2124 125) Trave 24x32 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 75 SLU I Xl=0.18
Sollecitazioni: N=-5.76 T_z=-388.86 M_y=-187.01 T_y=14.14 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=155.02 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=16.03 Sfr.=0.06

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=1.35
Sollecitazioni: N=0.00 T_z=-429.86 M_y=292.70 T_y=14.14 M_z=15.79 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=155.02 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-27.21 Sfr.=0.10

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
Sollecitazioni: N=-6.64
[Par.] $M_{y,sx}$=256.55 $M_{y,dx}$=-292.70 $M_{y,eq}$=292.70
[Lin.] $M_{z,sx}$=3.33 $M_{z,dx}$=15.79 $M_{z,eq}$=8.14
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=155.02 $\lambda_{rel,y}$=0.38 $\lambda_{rel,z}$=0.60 $K_{c,y}$=0.99 $K_{c,z}$=0.96
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.02 $\sigma_{m,d}$=-26.19 Sfr.=0.09

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=1.35
Sollecitazioni: N=0.00 T_z=-429.86 M_y=292.70 T_y=14.14 M_z=15.79 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=2.87 Sfr.=0.07

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.00

Sollecitazioni: N=-6.64 T_z=-382.55 M_y=-256.55 T_y=14.14 M_z=-3.33 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.02 $\sigma_{m,d}$=-22.44 Sfr.=0.07

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.35
Sollecitazioni: N=0.00 T_z=-429.86 M_y=292.70 T_y=14.14 M_z=15.79 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-27.21 Sfr.=0.09

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-6.64 T_z=-382.55 M_y=-256.55 T_y=14.14 M_z=-3.33 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.02 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 50 SLU Xl=1.35
Sollecitazioni: N=117.46 T_z=-1729.96 M_y=1260.63 T_y=26.87 M_z=28.29 M_x=-8.41
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=155.02 $\lambda_{rel,y}$=0.27 $\lambda_{rel,z}$=0.36 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.15 $\sigma_{m,d}$=31.70 Sfr.=0.21

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 63 SLU Xl=0.18
Sollecitazioni: N=-71.40 T_z=-995.64 M_y=-422.31 T_y=58.59 M_z=0.00 M_x=1.35
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=155.02 $\lambda_{rel,m}$=0.17 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=10.31 Sfr.=0.07

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 63 SLU Xl=1.35
Sollecitazioni: N=-63.97 T_z=-1048.95 M_y=775.67 T_y=58.59 M_z=68.31 M_x=1.35
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=155.02 $\lambda_{rel,m}$=0.17 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-21.16 Sfr.=0.14

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 63 SLU
Sollecitazioni: N=-72.54
[Par.] $M_{y,sx}$=601.07 $M_{y,dx}$=-775.67 $M_{y,eq}$=775.67
[Lin.] $M_{z,sx}$=10.91 $M_{z,dx}$=68.31 $M_{z,eq}$=36.62
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=155.02 $\lambda_{rel,y}$=0.27 $\lambda_{rel,z}$=0.36 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.09 $\sigma_{m,d}$=-20.13 Sfr.=0.13

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 49 SLU Xl=1.35
Sollecitazioni: N=164.93 T_z=-1572.08 M_y=1124.51 T_y=5.41 M_z=2.53 M_x=-10.40
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.21 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 7 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=159.79 T_z=-596.34 M_y=-421.51 T_y=-99.83 M_z=19.70 M_x=-21.43
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.02 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 50 SLU Xl=1.35
Sollecitazioni: N=117.46 T_z=-1729.96 M_y=1260.63 T_y=26.87 M_z=28.29 M_x=-8.41
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.15 $\sigma_{m,d}$=31.70 Sfr.=0.21

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 50 SLU Xl=1.35
Sollecitazioni: N=117.46 T_z=-1729.96 M_y=1260.63 T_y=26.87 M_z=28.29 M_x=-8.41
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=4.73 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=1.35
Sollecitazioni: N=117.46 T_z=-1729.96 M_y=1260.63 T_y=26.87 M_z=28.29 M_x=-8.41
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=4.73 Sfr.=0.22

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 63 SLU Xl=1.35
Sollecitazioni: N=-63.97 T_z=-1048.95 M_y=775.67 T_y=58.59 M_z=68.31 M_x=1.35
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.08 $\sigma_{m,d}$=-21.16 Sfr.=0.14

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.35
Sollecitazioni: N=117.46 T_z=-1729.96 M_y=1260.63 T_y=26.87 M_z=28.29 M_x=-8.41
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-31.70 Sfr.=0.21

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-146.02 T_z=-375.56 M_y=-233.15 T_y=58.27 M_z=-9.57 M_x=5.87
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.19 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/10885)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/16203)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.02 (L/8579)

Asta n. 2054 (125 -2147) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 75 SLU I Xl=1.04
  Sollecitazioni: N=-540.16 T_z=729.12 M_y=-437.03 T_y=44.08 M_z=0.00 M_x=2.10
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=116.84 $\lambda_{rel,m}$=0.23 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=1.71 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=1.17
  Sollecitazioni: N=-538.59 T_z=717.80 M_y=-530.62 T_y=44.08 M_z=5.78 M_x=2.10
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=116.84 $\lambda_{rel,m}$=0.23 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=2.15 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
  Sollecitazioni: N=-550.42
  [Par.] $M_{y,sx}$=-207.04 $M_{y,dx}$=530.62 $M_{y,eq}$=-479.48
  [Lin.] $M_{z,sx}$=36.99 $M_{z,dx}$=5.78 $M_{z,eq}$=-19.88
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=116.84 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.27 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.29 $\sigma_{m,d}$=2.13 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-550.42 T_z=802.68 M_y=207.04 T_y=44.08 M_z=-36.99 M_x=2.10
  Resistenze: K_{fi}=1.25
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-550.42 T_z=802.68 M_y=207.04 T_y=44.08 M_z=-36.99 M_x=2.10
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=0.88 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-550.42 T_z=802.68 M_y=207.04 T_y=44.08 M_z=-36.99 M_x=2.10
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=0.88 Sfr.=0.02

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.17
  Sollecitazioni: N=-538.59 T_z=717.80 M_y=-530.62 T_y=44.08 M_z=5.78 M_x=2.10
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.28 $\sigma_{m,d}$=-2.15 Sfr.=0.01

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.17
  Sollecitazioni: N=-538.59 T_z=717.80 M_y=-530.62 T_y=44.08 M_z=5.78 M_x=2.10
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=2.15 Sfr.=0.01

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-550.42 T_z=802.68 M_y=207.04 T_y=44.08 M_z=-36.99 M_x=2.10
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.29 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 7 SND Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=1287.04 T_z=989.55 M_y=410.77 T_y=344.31 M_z=-351.85 M_x=47.88
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
  L=116.84 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.27 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.67 $\sigma_{m,d}$=6.19 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 37 SLU Xl=1.04
  Sollecitazioni: N=-1212.12 T_z=2320.26 M_y=-1210.45 T_y=123.47 M_z=0.00 M_x=9.81
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=116.84 $\lambda_{rel,m}$=0.23 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=4.73 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 13 SLU Xl=1.17
  Sollecitazioni: N=-1204.10 T_z=2305.28 M_y=-1509.11 T_y=125.64 M_z=14.90 M_x=9.53
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=116.84 $\lambda_{rel,m}$=0.23 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=6.09 Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 13 SLU
  Sollecitazioni: N=-1219.48

[Par.] $M_{y,sx}$=-781.25 $M_{y,dx}$=1509.11 $M_{y,eq}$=-1488.74
[Lin.] $M_{z,sx}$=107.01 $M_{z,dx}$=14.90 $M_{z,eq}$=-58.24
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=116.84 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.27 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.64 $\sigma_{m,d}$=6.57 Sfr.=0.05

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=1.17
Sollecitazioni: N=1298.87 T_z=904.67 M_y=-915.65 T_y=344.31 M_z=31.94 M_x=47.88
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.68 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 7 SND Xl=0.20
Sollecitazioni: N=1287.04 T_z=615.81 M_y=3.32 T_y=-256.16 M_z=277.88 M_x=47.88
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.02 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 7 SND Xl=0.20
Sollecitazioni: N=1287.04 T_z=989.55 M_y=410.77 T_y=344.31 M_z=-351.85 M_x=47.88
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.67 $\sigma_{m,d}$=6.19 Sfr.=0.04

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 13 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-1219.48 T_z=2415.62 M_y=781.25 T_y=125.64 M_z=-107.01 M_x=9.53
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=2.65 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 13 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-1219.48 T_z=2415.62 M_y=781.25 T_y=125.64 M_z=-107.01 M_x=9.53
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=19.31
Tensioni: τ_d=2.65 Sfr.=0.14

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 13 SLU Xl=1.17
Sollecitazioni: N=-1204.10 T_z=2305.28 M_y=-1509.11 T_y=125.64 M_z=14.90 M_x=9.53
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.63 $\sigma_{m,d}$=-6.09 Sfr.=0.05

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 13 SLU Xl=1.17
Sollecitazioni: N=-1204.10 T_z=2305.28 M_y=-1509.11 T_y=125.64 M_z=14.90 M_x=9.53
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=6.09 Sfr.=0.05

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 62 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-2620.13 T_z=1305.71 M_y=127.14 T_y=154.81 M_z=-152.68 M_x=-13.77
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.36 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/20247)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/33634)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/15415)

Asta n. 2054 (-2147 -2167) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 75 SLU I Xl=0.72
Sollecitazioni: N=-457.24 T_z=134.21 M_y=-659.88 T_y=-8.87 M_z=0.00 M_x=2.10
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=120.43 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=2.58 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=1.20
Sollecitazioni: N=-451.36 T_z=92.08 M_y=-714.39 T_y=-8.87 M_z=-4.90 M_x=2.10
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=120.43 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=2.85 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
Sollecitazioni: N=-466.05
[Lin.] $M_{y,sx}$=540.07 $M_{y,dx}$=714.39 $M_{y,eq}$=-644.66
[Lin.] $M_{z,sx}$=-5.78 $M_{z,dx}$=-4.90 $M_{z,eq}$=2.31
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=120.43 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.28 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.24 $\sigma_{m,d}$=2.55 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-466.05 T_z=197.42 M_y=-540.07 T_y=-8.87 M_z=5.78 M_x=2.10
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-466.05 T_z=197.42 M_y=-540.07 T_y=-8.87 M_z=5.78 M_x=2.10
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=0.22 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-466.05 T_z=197.42 M_y=-540.07 T_y=-8.87 M_z=5.78 M_x=2.10
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=0.22 Sfr.=0.00

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.20
  Sollecitazioni: N=-451.36 T_z=92.08 M_y=-714.39 T_y=-8.87 M_z=-4.90 M_x=2.10
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.24 $\sigma_{m,d}$=-2.85 Sfr.=0.01

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.20
  Sollecitazioni: N=-451.36 T_z=92.08 M_y=-714.39 T_y=-8.87 M_z=-4.90 M_x=2.10
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=2.85 Sfr.=0.01

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-466.05 T_z=197.42 M_y=-540.07 T_y=-8.87 M_z=5.78 M_x=2.10
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.24 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 50 SLU Xl=1.20
  Sollecitazioni: N=38.17 T_z=438.86 M_y=-2178.24 T_y=-33.04 M_z=-16.49 M_x=21.44
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=120.43 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.28 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 $\sigma_{m,d}$=8.72 Sfr.=0.06

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 13 SLU Xl=0.64
  Sollecitazioni: N=-954.27 T_z=513.05 M_y=-1890.05 T_y=-22.74 M_z=0.00 M_x=9.53
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=120.43 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=7.38 Sfr.=0.06

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 13 SLU Xl=1.20
  Sollecitazioni: N=-945.36 T_z=449.15 M_y=-2160.42 T_y=-22.74 M_z=-12.48 M_x=9.53
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=120.43 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=8.60 Sfr.=0.06

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 13 SLU
  Sollecitazioni: N=-964.45
  [Lin.] $M_{y,sx}$=1537.07 $M_{y,dx}$=2160.42 $M_{y,eq}$=-1911.08
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-14.90 $M_{z,dx}$=-12.48 $M_{z,eq}$=5.96
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=120.43 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.28 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.50 $\sigma_{m,d}$=7.54 Sfr.=0.06

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=1.20
  Sollecitazioni: N=1307.64 T_z=289.86 M_y=-1337.98 T_y=57.23 M_z=48.98 M_x=47.88
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.68 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 7 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=1292.96 T_z=395.20 M_y=-925.48 T_y=-74.98 M_z=31.94 M_x=47.88
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.02 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 50 SLU Xl=1.20
  Sollecitazioni: N=38.17 T_z=438.86 M_y=-2178.24 T_y=-33.04 M_z=-16.49 M_x=21.44
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 $\sigma_{m,d}$=8.72 Sfr.=0.06

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 13 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-964.45 T_z=586.09 M_y=-1537.07 T_y=-22.74 M_z=14.90 M_x=9.53
  Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=0.64 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 13 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-964.45 T_z=586.09 M_y=-1537.07 T_y=-22.74 M_z=14.90 M_x=9.53
  Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=19.31
  Tensioni: τ_d=0.64 Sfr.=0.03

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 13 SLU Xl=1.20
  Sollecitazioni: N=-945.36 T_z=449.15 M_y=-2160.42 T_y=-22.74 M_z=-12.48 M_x=9.53
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70

Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.49 $\sigma_{m,d}$=-8.60 Sfr.=0.06

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 13 SLU Xl=1.20
Sollecitazioni: N=-945.36 T_z=449.15 M_y=-2160.42 T_y=-22.74 M_z=-12.48 M_x=9.53
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=8.60 Sfr.=0.06

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-2432.12 T_z=447.28 M_y=-1100.17 T_y=0.00 M_z=-2.47 M_x=-13.77
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.27 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 5 (teorica) $f_{Z,G}$=0.00 (L/81468)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 30 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/174174)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 5 (teorica) $f_{Z,G}$=0.00 (L/57398)

Asta n. 2054 (-2167 -2187) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-377.88 T_z=-435.02 M_y=-722.08 T_y=-2.68 M_z=-4.90 M_x=2.10
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=120.43 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=2.88 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
Sollecitazioni: N=-377.88
[Lin.] $M_{y,sx}$=722.08 $M_{y,dx}$=134.77 $M_{y,eq}$=-487.15
[Lin.] $M_{z,sx}$=4.90 $M_{z,dx}$=-8.14 $M_{z,eq}$=-6.84
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=120.43 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.28 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.20 $\sigma_{m,d}$=1.99 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-377.88 T_z=-435.02 M_y=-722.08 T_y=-2.68 M_z=-4.90 M_x=2.10
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=1.20
Sollecitazioni: N=-363.19 T_z=-540.36 M_y=-134.77 T_y=-2.68 M_z=-8.14 M_x=2.10
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=0.59 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=1.20
Sollecitazioni: N=-363.19 T_z=-540.36 M_y=-134.77 T_y=-2.68 M_z=-8.14 M_x=2.10
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=0.59 Sfr.=0.01

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-377.88 T_z=-435.02 M_y=-722.08 T_y=-2.68 M_z=-4.90 M_x=2.10
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.20 $\sigma_{m,d}$=-2.88 Sfr.=0.01

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-377.88 T_z=-435.02 M_y=-722.08 T_y=-2.68 M_z=-4.90 M_x=2.10
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=2.88 Sfr.=0.01

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-377.88 T_z=-435.02 M_y=-722.08 T_y=-2.68 M_z=-4.90 M_x=2.10
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.20 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=281.25 T_z=-1603.38 M_y=-2204.08 T_y=-8.30 M_z=-16.49 M_x=21.44
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=120.43 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.28 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.15 $\sigma_{m,d}$=8.82 Sfr.=0.06

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 13 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-702.27 T_z=-1294.52 M_y=-2183.18 T_y=-8.18 M_z=-12.48 M_x=9.53
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=120.43 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=8.69 Sfr.=0.07

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 63 SLU
Sollecitazioni: N=-1679.23
[Lin.] $M_{y,sx}$=2159.54 $M_{y,dx}$=889.12 $M_{y,eq}$=-1651.37

[Lin.] $M_{z,sx}$=8.44 $M_{z,dx}$=-18.15 $M_{z,eq}$=-14.27
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=120.43 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.28 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.87 $\sigma_{m,d}$=6.64 Sfr.=0.05

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=1.20
Sollecitazioni: N=1316.27 T_z=-749.25 M_y=-1010.72 T_y=3.75 M_z=44.51 M_x=47.88
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.69 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 7 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=1301.59 T_z=-643.91 M_y=-1346.48 T_y=3.75 M_z=48.98 M_x=47.88
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.02 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=281.25 T_z=-1603.38 M_y=-2204.08 T_y=-8.30 M_z=-16.49 M_x=21.44
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.15 $\sigma_{m,d}$=8.82 Sfr.=0.06

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 50 SLU Xl=1.20
Sollecitazioni: N=300.34 T_z=-1740.32 M_y=-190.74 T_y=-8.30 M_z=-26.49 M_x=21.44
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=1.90 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=1.20
Sollecitazioni: N=300.34 T_z=-1740.32 M_y=-190.74 T_y=-8.30 M_z=-26.49 M_x=21.44
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=1.90 Sfr.=0.09

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 13 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-702.27 T_z=-1294.52 M_y=-2183.18 T_y=-8.18 M_z=-12.48 M_x=9.53
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.37 $\sigma_{m,d}$=-8.69 Sfr.=0.07

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 13 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-702.27 T_z=-1294.52 M_y=-2183.18 T_y=-8.18 M_z=-12.48 M_x=9.53
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=8.69 Sfr.=0.07

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-2238.00 T_z=-447.55 M_y=-1568.10 T_y=-5.81 M_z=-3.07 M_x=-13.77
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.17 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/32172)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/58732)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/23938)

Asta n. 2054 (-2187 235) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=1.05
Sollecitazioni: N=-275.73 T_z=-1168.58 M_y=1044.08 T_y=0.00 M_z=-7.18 M_x=2.10
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=125.20 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-4.17 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
Sollecitazioni: N=-288.57
[Par.] $M_{y,sx}$=138.96 $M_{y,dx}$=-1044.08 $M_{y,eq}$=783.06
[Lin.] $M_{z,sx}$=8.14 $M_{z,dx}$=-7.18 $M_{z,eq}$=-7.75
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=125.20 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.15 $\sigma_{m,d}$=-3.16 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-288.57 T_z=-1076.38 M_y=-138.96 T_y=0.00 M_z=-8.14 M_x=2.10
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=1.05
Sollecitazioni: N=-275.73 T_z=-1168.58 M_y=1044.08 T_y=0.00 M_z=-7.18 M_x=2.10
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=1.28 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=1.05
Sollecitazioni: N=-275.73 T_z=-1168.58 M_y=1044.08 T_y=0.00 M_z=-7.18 M_x=2.10

Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=1.28 Sfr.=0.03

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.05
Sollecitazioni: N=-275.73 T_z=-1168.58 M_y=1044.08 T_y=0.00 M_z=-7.18 M_x=2.10
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.14 $\sigma_{m,d}$=-4.17 Sfr.=0.01

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.05
Sollecitazioni: N=-275.73 T_z=-1168.58 M_y=1044.08 T_y=0.00 M_z=-7.18 M_x=2.10
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-4.17 Sfr.=0.01

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-288.57 T_z=-1076.38 M_y=-138.96 T_y=0.00 M_z=-8.14 M_x=2.10
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.15 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 49 SLU Xl=1.05
Sollecitazioni: N=1243.17 T_z=-3518.61 M_y=3851.48 T_y=40.00 M_z=18.20 M_x=26.18
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=125.20 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.65 $\sigma_{m,d}$=15.28 Sfr.=0.11

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 4 SND Xl=0.77
Sollecitazioni: N=-529.89 T_z=-1173.21 M_y=858.69 T_y=-100.29 M_z=0.00 M_x=3.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=125.20 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-3.35 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 13 SLU Xl=1.05
Sollecitazioni: N=-419.18 T_z=-3327.56 M_y=2889.71 T_y=2.40 M_z=-19.79 M_x=9.53
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=125.20 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-11.55 Sfr.=0.09

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 13 SLU
Sollecitazioni: N=-435.88
[Par.] $M_{y,sx}$=554.21 $M_{y,dx}$=-2889.71 $M_{y,eq}$=2238.55
[Lin.] $M_{z,sx}$=22.32 $M_{z,dx}$=-19.79 $M_{z,eq}$=-21.31
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=125.20 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.23 $\sigma_{m,d}$=-9.02 Sfr.=0.07

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 49 SLU Xl=1.05
Sollecitazioni: N=1243.17 T_z=-3518.61 M_y=3851.48 T_y=40.00 M_z=18.20 M_x=26.18
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.65 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 7 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=1309.57 T_z=-1296.78 M_y=-1016.41 T_y=-144.85 M_z=44.51 M_x=47.88
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.02 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 49 SLU Xl=1.05
Sollecitazioni: N=1243.17 T_z=-3518.61 M_y=3851.48 T_y=40.00 M_z=18.20 M_x=26.18
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.65 $\sigma_{m,d}$=15.28 Sfr.=0.11

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 50 SLU Xl=1.05
Sollecitazioni: N=564.29 T_z=-3941.03 M_y=3886.20 T_y=25.25 M_z=0.00 M_x=21.44
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=4.31 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.04

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=1.05
Sollecitazioni: N=564.29 T_z=-3941.03 M_y=3886.20 T_y=25.25 M_z=0.00 M_x=21.44
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=4.31 Sfr.=0.20

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 13 SLU Xl=1.05
Sollecitazioni: N=-419.18 T_z=-3327.56 M_y=2889.71 T_y=2.40 M_z=-19.79 M_x=9.53
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.22 $\sigma_{m,d}$=-11.55 Sfr.=0.09

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 49 SLU Xl=1.05
Sollecitazioni: N=1243.17 T_z=-3518.61 M_y=3851.48 T_y=40.00 M_z=18.20 M_x=26.18
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-15.28 Sfr.=0.10

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 62 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-2040.84 T_z=-1355.24 M_y=-954.00 T_y=-36.80 M_z=-10.07 M_x=-13.77
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.06 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/18731)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.00 (L/32033)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/14123)

Asta n. 2054 (235 -2221) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-933.49 T_z=1063.28 M_y=980.21 T_y=1.76 M_z=-8.16 M_x=1.65
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=115.65 $\lambda_{rel,m}$=0.23 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-3.94 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
  Sollecitazioni: N=-933.49
  [Lin.] $M_{y,sx}$=-980.21 $M_{y,dx}$=-1.33 $M_{y,eq}$=588.66
  [Lin.] $M_{z,sx}$=8.16 $M_{z,dx}$=-6.48 $M_{z,eq}$=-7.49
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=115.65 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.27 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.49 $\sigma_{m,d}$=-2.40 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-933.49 T_z=1063.28 M_y=980.21 T_y=1.76 M_z=-8.16 M_x=1.65
  Resistenze: K_{fi}=1.25
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-933.49 T_z=1063.28 M_y=980.21 T_y=1.76 M_z=-8.16 M_x=1.65
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=1.16 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-933.49 T_z=1063.28 M_y=980.21 T_y=1.76 M_z=-8.16 M_x=1.65
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=1.16 Sfr.=0.03

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-933.49 T_z=1063.28 M_y=980.21 T_y=1.76 M_z=-8.16 M_x=1.65
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.49 $\sigma_{m,d}$=-3.94 Sfr.=0.01

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-933.49 T_z=1063.28 M_y=980.21 T_y=1.76 M_z=-8.16 M_x=1.65
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-3.94 Sfr.=0.01

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-933.49 T_z=1063.28 M_y=980.21 T_y=1.76 M_z=-8.16 M_x=1.65
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.49 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 7 SND Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=1663.93 T_z=1528.07 M_y=2354.95 T_y=120.10 M_z=-150.42 M_x=9.20
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
  L=115.65 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.27 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.87 $\sigma_{m,d}$=11.16 Sfr.=0.06

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 63 SLU Xl=0.45
  Sollecitazioni: N=-3344.54 T_z=2844.70 M_y=2420.23 T_y=-20.82 M_z=0.00 M_x=3.84
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=115.65 $\lambda_{rel,m}$=0.23 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-9.45 Sfr.=0.06

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 13 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-1994.53 T_z=3096.39 M_y=2870.74 T_y=8.86 M_z=-24.90 M_x=3.85
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=115.65 $\lambda_{rel,m}$=0.23 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-11.54 Sfr.=0.09

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 63 SLU
  Sollecitazioni: N=-3348.59
  [Lin.] $M_{y,sx}$=-3150.98 $M_{y,dx}$=-448.98 $M_{y,eq}$=2070.18
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-5.56 $M_{z,dx}$=-14.40 $M_{z,eq}$=-6.42

Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=115.65 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.27 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.74 $\sigma_{m,d}$=-8.17 Sfr.=0.07

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=1.16
Sollecitazioni: N=1675.63 T_z=514.66 M_y=-927.95 T_y=-116.59 M_z=35.03 M_x=9.20
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.87 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.20
Sollecitazioni: N=165.83 T_z=853.85 M_y=359.20 T_y=-52.36 M_z=151.29 M_x=22.24
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 7 SND Xl=0.20
Sollecitazioni: N=1663.93 T_z=1528.07 M_y=2354.95 T_y=120.10 M_z=-150.42 M_x=9.20
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.87 $\sigma_{m,d}$=11.16 Sfr.=0.06

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 13 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-1994.53 T_z=3096.39 M_y=2870.74 T_y=8.86 M_z=-24.90 M_x=3.85
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=3.39 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.03

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 13 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-1994.53 T_z=3096.39 M_y=2870.74 T_y=8.86 M_z=-24.90 M_x=3.85
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=19.31
Tensioni: τ_d=3.39 Sfr.=0.18

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 13 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-1994.53 T_z=3096.39 M_y=2870.74 T_y=8.86 M_z=-24.90 M_x=3.85
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.04 $\sigma_{m,d}$=-11.54 Sfr.=0.09

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 13 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-1994.53 T_z=3096.39 M_y=2870.74 T_y=8.86 M_z=-24.90 M_x=3.85
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-11.54 Sfr.=0.09

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 62 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-3923.76 T_z=1935.50 M_y=2604.93 T_y=-43.70 M_z=32.42 M_x=3.08
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.04 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 17 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/13766)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/27161)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 17 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/9950)

Asta n. 2054 (-2221 -2239) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 75 SLU I Xl=1.20
Sollecitazioni: N=-834.76 T_z=356.07 M_y=-485.42 T_y=5.74 M_z=0.00 M_x=1.65
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=120.43 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=1.90 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=0.88
Sollecitazioni: N=-838.67 T_z=384.16 M_y=-366.57 T_y=5.74 M_z=-1.41 M_x=1.65
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=120.43 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=1.45 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
Sollecitazioni: N=-849.44
[Par.] $M_{y,sx}$=-6.81 $M_{y,dx}$=485.42 $M_{y,eq}$=-364.07
[Lin.] $M_{z,sx}$=6.48 $M_{z,dx}$=0.43 $M_{z,eq}$=-3.72
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=120.43 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.28 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.44 $\sigma_{m,d}$=1.47 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-849.44 T_z=461.41 M_y=6.81 T_y=5.74 M_z=-6.48 M_x=1.65
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-849.44 T_z=461.41 M_y=6.81 T_y=5.74 M_z=-6.48 M_x=1.65

Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=0.50 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-849.44 T_z=461.41 M_y=6.81 T_y=5.74 M_z=-6.48 M_x=1.65
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=0.50 Sfr.=0.01

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.20
Sollecitazioni: N=-834.76 T_z=356.07 M_y=-485.42 T_y=5.74 M_z=0.00 M_x=1.65
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.43 $\sigma_{m,d}$=-1.90 Sfr.=0.01

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.20
Sollecitazioni: N=-834.76 T_z=356.07 M_y=-485.42 T_y=5.74 M_z=0.00 M_x=1.65
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=1.90 Sfr.=0.01

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-849.44 T_z=461.41 M_y=6.81 T_y=5.74 M_z=-6.48 M_x=1.65
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.44 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 49 SLU Xl=1.20
Sollecitazioni: N=804.02 T_z=712.65 M_y=-1774.49 T_y=22.82 M_z=11.23 M_x=3.16
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=120.43 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.28 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.42 $\sigma_{m,d}$=7.08 Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 13 SLU Xl=1.04
Sollecitazioni: N=-1723.91 T_z=1157.92 M_y=-1298.93 T_y=16.55 M_z=0.00 M_x=3.86
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=120.43 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=5.07 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 50 SLU Xl=1.20
Sollecitazioni: N=-362.58 T_z=1070.30 M_y=-1895.03 T_y=22.81 M_z=9.00 M_x=3.88
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=120.43 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=7.52 Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 63 SLU
Sollecitazioni: N=-3094.52
[Par.] $M_{y,sx}$=-462.29 $M_{y,dx}$=1077.14 $M_{y,eq}$=-1000.63
[Lin.] $M_{z,sx}$=14.40 $M_{z,dx}$=-2.01 $M_{z,eq}$=-9.44
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=120.43 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.28 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.61 $\sigma_{m,d}$=4.03 Sfr.=0.04

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=1.20
Sollecitazioni: N=1682.41 T_z=832.36 M_y=-840.50 T_y=22.88 M_z=48.03 M_x=9.20
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.88 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=209.76 T_z=246.22 M_y=-413.20 T_y=-11.30 M_z=110.27 M_x=22.25
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 49 SLU Xl=1.20
Sollecitazioni: N=804.02 T_z=712.65 M_y=-1774.49 T_y=22.82 M_z=11.23 M_x=3.16
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.42 $\sigma_{m,d}$=7.08 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 13 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1740.45 T_z=1276.61 M_y=-28.48 T_y=16.55 M_z=-16.41 M_x=3.86
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=1.40 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 13 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1740.45 T_z=1276.61 M_y=-28.48 T_y=16.55 M_z=-16.41 M_x=3.86
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=19.31
Tensioni: τ_d=1.40 Sfr.=0.07

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 50 SLU Xl=1.20
Sollecitazioni: N=-362.58 T_z=1070.30 M_y=-1895.03 T_y=22.81 M_z=9.00 M_x=3.88
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.19 $\sigma_{m,d}$=-7.52 Sfr.=0.05

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.20
  Sollecitazioni: N=-362.58 T_z=1070.30 M_y=-1895.03 T_y=22.81 M_z=9.00 M_x=3.88
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=7.52 Sfr.=0.05

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 62 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-3736.49 T_z=1082.17 M_y=809.42 T_y=1.95 M_z=-9.47 M_x=3.08
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.95 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 55 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/70153)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 55 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/105229)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 55 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/56753)

Asta n. 2054 (-2239 -2259) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-761.28 T_z=-171.03 M_y=-477.91 T_y=6.64 M_z=0.00 M_x=1.65
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=120.43 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=1.87 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=0.16
  Sollecitazioni: N=-759.32 T_z=-185.07 M_y=-449.32 T_y=6.64 M_z=1.49 M_x=1.65
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=120.43 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=1.77 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
  Sollecitazioni: N=-761.28
  [Lin.] $M_{y,sx}$=477.91 $M_{y,dx}$=208.52 $M_{y,eq}$=-370.15
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-0.43 $M_{z,dx}$=8.42 $M_{z,eq}$=5.22
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=120.43 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.28 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.40 $\sigma_{m,d}$=1.51 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-761.28 T_z=-171.03 M_y=-477.91 T_y=6.64 M_z=0.00 M_x=1.65
  Resistenze: K_{fi}=1.25
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=1.20
  Sollecitazioni: N=-746.59 T_z=-276.37 M_y=-208.52 T_y=6.64 M_z=8.42 M_x=1.65
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=0.30 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=1.20
  Sollecitazioni: N=-746.59 T_z=-276.37 M_y=-208.52 T_y=6.64 M_z=8.42 M_x=1.65
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=0.30 Sfr.=0.01

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-761.28 T_z=-171.03 M_y=-477.91 T_y=6.64 M_z=0.00 M_x=1.65
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.40 $\sigma_{m,d}$=-1.87 Sfr.=0.01

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-761.28 T_z=-171.03 M_y=-477.91 T_y=6.64 M_z=0.00 M_x=1.65
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=1.87 Sfr.=0.01

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-761.28 T_z=-171.03 M_y=-477.91 T_y=6.64 M_z=0.00 M_x=1.65
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.40 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 49 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=979.04 T_z=-1040.50 M_y=-1752.86 T_y=4.99 M_z=11.23 M_x=3.16
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=120.43 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.28 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.51 $\sigma_{m,d}$=6.99 Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 23 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-1268.58 T_z=-429.21 M_y=-1072.91 T_y=13.88 M_z=0.00 M_x=2.36
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=120.43 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=4.19 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 50 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-119.51 T_z=-971.93 M_y=-1869.70 T_y=11.91 M_z=9.00 M_x=3.88
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=120.43 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=7.42 Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 13 SLU
  Sollecitazioni: N=-1478.29
  [Lin.] $M_{y,sx}$=1461.13 $M_{y,dx}$=651.31 $M_{y,eq}$=-1137.20
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-3.51 $M_{z,dx}$=23.76 $M_{z,eq}$=15.66
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=120.43 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.28 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.77 $\sigma_{m,d}$=4.65 Sfr.=0.04

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=1.20
  Sollecitazioni: N=1688.58 T_z=-764.12 M_y=-440.37 T_y=64.83 M_z=40.14 M_x=9.20
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.88 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=256.99 T_z=-391.98 M_y=-639.13 T_y=130.07 M_z=105.99 M_x=22.25
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 49 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=979.04 T_z=-1040.50 M_y=-1752.86 T_y=4.99 M_z=11.23 M_x=3.16
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.51 $\sigma_{m,d}$=6.99 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 49 SLU Xl=1.20
  Sollecitazioni: N=998.14 T_z=-1177.44 M_y=-417.37 T_y=4.99 M_z=17.24 M_x=3.16
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=1.29 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 49 SLU Xl=1.20
  Sollecitazioni: N=998.14 T_z=-1177.44 M_y=-417.37 T_y=4.99 M_z=17.24 M_x=3.16
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=1.29 Sfr.=0.06

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 50 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-119.51 T_z=-971.93 M_y=-1869.70 T_y=11.91 M_z=9.00 M_x=3.88
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.06 $\sigma_{m,d}$=-7.42 Sfr.=0.05

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-119.51 T_z=-971.93 M_y=-1869.70 T_y=11.91 M_z=9.00 M_x=3.88
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=7.42 Sfr.=0.05

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 62 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-3542.37 T_z=187.35 M_y=-399.96 T_y=21.34 M_z=-7.12 M_x=3.08
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.84 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/43171)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 42 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/69192)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/33899)

Asta n. 2054 (-2259 248) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=1.07
  Sollecitazioni: N=-658.54 T_z=-907.91 M_y=716.24 T_y=16.86 M_z=26.39 M_x=1.65
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=126.39 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-3.14 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
  Sollecitazioni: N=-671.54
  [Par.] $M_{y,sx}$=201.79 $M_{y,dx}$=-716.24 $M_{y,eq}$=596.72
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-8.42 $M_{z,dx}$=26.39 $M_{z,eq}$=19.20
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=126.39 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.35 $\sigma_{m,d}$=-2.58 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-671.54 T_z=-814.68 M_y=-201.79 T_y=16.86 M_z=8.42 M_x=1.65

Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=1.07
Sollecitazioni: N=-658.54 T_z=-907.91 M_y=716.24 T_y=16.86 M_z=26.39 M_x=1.65
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=0.99 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=1.07
Sollecitazioni: N=-658.54 T_z=-907.91 M_y=716.24 T_y=16.86 M_z=26.39 M_x=1.65
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=0.99 Sfr.=0.02

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.07
Sollecitazioni: N=-658.54 T_z=-907.91 M_y=716.24 T_y=16.86 M_z=26.39 M_x=1.65
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.34 $\sigma_{m,d}$=-3.14 Sfr.=0.01

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.07
Sollecitazioni: N=-658.54 T_z=-907.91 M_y=716.24 T_y=16.86 M_z=26.39 M_x=1.65
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-3.14 Sfr.=0.01

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-671.54 T_z=-814.68 M_y=-201.79 T_y=16.86 M_z=8.42 M_x=1.65
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.35 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 49 SLU Xl=1.07
Sollecitazioni: N=1194.09 T_z=-3092.81 M_y=2833.30 T_y=-35.00 M_z=-20.06 M_x=3.16
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=126.39 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.62 $\sigma_{m,d}$=11.33 Sfr.=0.08

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 13 SLU Xl=1.07
Sollecitazioni: N=-1193.51 T_z=-2646.61 M_y=2124.97 T_y=41.54 M_z=68.04 M_x=3.86
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=126.39 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-9.19 Sfr.=0.07

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 13 SLU
Sollecitazioni: N=-1210.41
[Par.] $M_{y,sx}$=631.37 $M_{y,dx}$=-2124.97 $M_{y,eq}$=1791.62
[Lin.] $M_{z,sx}$=-23.76 $M_{z,dx}$=68.04 $M_{z,eq}$=50.33
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=126.39 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.63 $\sigma_{m,d}$=-7.65 Sfr.=0.06

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=1.07
Sollecitazioni: N=1692.68 T_z=-408.45 M_y=-46.50 T_y=271.68 M_z=323.36 M_x=9.20
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.88 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=304.91 T_z=-1041.52 M_y=-306.29 T_y=311.22 M_z=56.49 M_x=22.25
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 49 SLU Xl=1.07
Sollecitazioni: N=1194.09 T_z=-3092.81 M_y=2833.30 T_y=-35.00 M_z=-20.06 M_x=3.16
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.62 $\sigma_{m,d}$=11.33 Sfr.=0.08

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 50 SLU Xl=1.07
Sollecitazioni: N=165.28 T_z=-3320.51 M_y=2880.17 T_y=0.00 M_z=24.31 M_x=3.88
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=3.63 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.03

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=1.07
Sollecitazioni: N=165.28 T_z=-3320.51 M_y=2880.17 T_y=0.00 M_z=24.31 M_x=3.88
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=3.63 Sfr.=0.17

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 13 SLU Xl=1.07
Sollecitazioni: N=-1193.51 T_z=-2646.61 M_y=2124.97 T_y=41.54 M_z=68.04 M_x=3.86
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.62 $\sigma_{m,d}$=-9.19 Sfr.=0.07

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.07

Sollecitazioni: N=165.28 T_z=-3320.51 M_y=2880.17 T_y=0.00 M_z=24.31 M_x=3.88
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-11.57 Sfr.=0.08

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-3344.24 T_z=-723.88 M_y=-532.30 T_y=102.00 M_z=18.58 M_x=3.08
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.74 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.00 (L/23529)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.00 (L/37254)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/18099)

Asta n. 2054 (-2285 248) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 75 SLU I Xl=0.26
Sollecitazioni: N=-411.28 T_z=-686.18 M_y=-142.53 T_y=5.79 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=149.96 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=0.56 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=1.30
Sollecitazioni: N=-423.98 T_z=-777.26 M_y=619.36 T_y=5.79 M_z=5.16 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=149.96 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-2.49 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
Sollecitazioni: N=-423.98
[Par.] $M_{y,sx}$=318.19 $M_{y,dx}$=-619.36 $M_{y,eq}$=609.40
[Lin.] $M_{z,sx}$=2.37 $M_{z,dx}$=5.16 $M_{z,eq}$=2.15
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=149.96 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.34 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.22 $\sigma_{m,d}$=-2.41 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=1.30
Sollecitazioni: N=-423.98 T_z=-777.26 M_y=619.36 T_y=5.79 M_z=5.16 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=0.85 Sfr.=0.02

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.30
Sollecitazioni: N=-423.98 T_z=-777.26 M_y=619.36 T_y=5.79 M_z=5.16 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.22 $\sigma_{m,d}$=-2.49 Sfr.=0.01

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.30
Sollecitazioni: N=-423.98 T_z=-777.26 M_y=619.36 T_y=5.79 M_z=5.16 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-2.49 Sfr.=0.01

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=1.30
Sollecitazioni: N=-423.98 T_z=-777.26 M_y=619.36 T_y=5.79 M_z=5.16 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.22 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 49 SLU Xl=1.30
Sollecitazioni: N=663.87 T_z=-2191.70 M_y=1637.12 T_y=-52.26 M_z=-80.68 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=149.96 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.34 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.35 $\sigma_{m,d}$=7.45 Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 64 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-2195.85 T_z=-1724.21 M_y=-495.92 T_y=50.55 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=149.96 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=1.94 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 13 SLU Xl=1.30
Sollecitazioni: N=-1393.40 T_z=-2399.18 M_y=2180.78 T_y=13.89 M_z=14.29 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=149.96 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-8.70 Sfr.=0.07

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 13 SLU
Sollecitazioni: N=-1393.40
[Par.] $M_{y,sx}$=845.51 $M_{y,dx}$=-2180.78 $M_{y,eq}$=1967.09
[Lin.] $M_{z,sx}$=3.78 $M_{z,dx}$=14.29 $M_{z,eq}$=7.06

Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=149.96 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.34 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.73 $\sigma_{m,d}$=-7.78 Sfr.=0.06

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=1264.44 T_z=-844.17 M_y=-584.38 T_y=-196.31 M_z=55.29 M_x=4.10
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.66 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=260.57 T_z=-741.24 M_y=-430.96 T_y=-170.44 M_z=88.96 M_x=8.92
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 49 SLU Xl=1.30
Sollecitazioni: N=663.87 T_z=-2191.70 M_y=1637.12 T_y=-52.26 M_z=-80.68 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.35 $\sigma_{m,d}$=7.45 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 25 SLU Xl=1.30
Sollecitazioni: N=-1225.55 T_z=-2156.07 M_y=1934.36 T_y=18.19 M_z=27.15 M_x=1.07
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=2.36 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 13 SLU Xl=1.30
Sollecitazioni: N=-1393.40 T_z=-2399.18 M_y=2180.78 T_y=13.89 M_z=14.29 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=19.31
Tensioni: τ_d=2.62 Sfr.=0.14

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 13 SLU Xl=1.30
Sollecitazioni: N=-1393.40 T_z=-2399.18 M_y=2180.78 T_y=13.89 M_z=14.29 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.73 $\sigma_{m,d}$=-8.70 Sfr.=0.07

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 13 SLU Xl=1.30
Sollecitazioni: N=-1393.40 T_z=-2399.18 M_y=2180.78 T_y=13.89 M_z=14.29 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-8.70 Sfr.=0.07

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 62 SLU Xl=1.30
Sollecitazioni: N=-2628.80 T_z=-1279.97 M_y=1380.07 T_y=75.81 M_z=104.17 M_x=1.02
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.37 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/34770)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/57463)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/26500)

Asta n. 2054 (-2302 -2285) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 75 SLU I Xl=1.23
Sollecitazioni: N=-313.45 T_z=15.61 M_y=-316.95 T_y=-4.27 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=156.27 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=1.24 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=1.56
Sollecitazioni: N=-317.53 T_z=-13.68 M_y=-317.27 T_y=-4.27 M_z=-2.37 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=156.27 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=1.27 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
Sollecitazioni: N=-317.53
[Par.] $M_{y,sx}$=231.85 $M_{y,dx}$=317.27 $M_{y,eq}$=-317.27
[Lin.] $M_{z,sx}$=-4.30 $M_{z,dx}$=-2.37 $M_{z,eq}$=1.72
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=156.27 $\lambda_{rel,y}$=0.11 $\lambda_{rel,z}$=0.36 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.17 $\sigma_{m,d}$=1.26 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-298.48 T_z=123.01 M_y=-231.85 T_y=-4.27 M_z=4.30 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=0.13 Sfr.=0.00

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.56
Sollecitazioni: N=-317.53 T_z=-13.68 M_y=-317.27 T_y=-4.27 M_z=-2.37 M_x=0.00

Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.17 $\sigma_{m,d}$=-1.27 Sfr.=0.00

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.56
Sollecitazioni: N=-317.53 T_z=-13.68 M_y=-317.27 T_y=-4.27 M_z=-2.37 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=1.27 Sfr.=0.00

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=1.56
Sollecitazioni: N=-317.53 T_z=-13.68 M_y=-317.27 T_y=-4.27 M_z=-2.37 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.17 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 49 SLU Xl=1.56
Sollecitazioni: N=903.34 T_z=158.75 M_y=-1116.63 T_y=-5.76 M_z=-12.67 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=156.27 $\lambda_{rel,y}$=0.11 $\lambda_{rel,z}$=0.36 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.47 $\sigma_{m,d}$=4.53 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 13 SLU Xl=1.03
Sollecitazioni: N=-1058.94 T_z=0.00 M_y=-858.81 T_y=-5.99 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=156.27 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=3.35 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 50 SLU Xl=1.56
Sollecitazioni: N=-69.30 T_z=56.79 M_y=-1121.71 T_y=-5.86 M_z=-9.27 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=156.27 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=4.50 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 13 SLU
Sollecitazioni: N=-1067.41
[Lin.] $M_{y,sx}$=798.72 $M_{y,dx}$=842.57 $M_{y,eq}$=-825.03
[Lin.] $M_{z,sx}$=-5.57 $M_{z,dx}$=-3.78 $M_{z,eq}$=2.23
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=156.27 $\lambda_{rel,y}$=0.11 $\lambda_{rel,z}$=0.36 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.56 $\sigma_{m,d}$=3.25 Sfr.=0.03

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=1271.85 T_z=317.99 M_y=-275.76 T_y=-33.77 M_z=52.23 M_x=4.10
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.66 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=320.50 T_z=207.91 M_y=-255.73 T_y=-49.62 M_z=93.64 M_x=8.92
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 49 SLU Xl=1.56
Sollecitazioni: N=903.34 T_z=158.75 M_y=-1116.63 T_y=-5.76 M_z=-12.67 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.47 $\sigma_{m,d}$=4.53 Sfr.=0.03

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 7 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=1271.85 T_z=317.99 M_y=-275.76 T_y=-33.77 M_z=52.23 M_x=4.10
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=0.35 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 49 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=928.11 T_z=336.45 M_y=-729.72 T_y=-5.76 M_z=-3.66 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=0.37 Sfr.=0.02

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 50 SLU Xl=1.56
Sollecitazioni: N=-69.30 T_z=56.79 M_y=-1121.71 T_y=-5.86 M_z=-9.27 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.04 $\sigma_{m,d}$=-4.50 Sfr.=0.03

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 49 SLU Xl=1.56
Sollecitazioni: N=903.34 T_z=158.75 M_y=-1116.63 T_y=-5.76 M_z=-12.67 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=4.53 Sfr.=0.03

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 62 SLU Xl=1.56
Sollecitazioni: N=-2389.33 T_z=-194.94 M_y=-187.84 T_y=-6.37 M_z=5.51 M_x=1.02
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.24 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/91032)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/159861)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/68992)

Asta n. 2054 (-2310 -2302) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-187.19 T_z=921.23 M_y=1100.26 T_y=0.00 M_z=3.05 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=156.25 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-4.34 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
  Sollecitazioni: N=-206.24
  [Par.] $M_{y,sx}$=-1100.26 $M_{y,dx}$=232.41 $M_{y,eq}$=866.23
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-3.05 $M_{z,dx}$=4.30 $M_{z,eq}$=3.80
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=156.25 $\lambda_{rel,y}$=0.11 $\lambda_{rel,z}$=0.36 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.11 $\sigma_{m,d}$=-3.43 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-187.19 T_z=921.23 M_y=1100.26 T_y=0.00 M_z=3.05 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=1.01 Sfr.=0.02

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-187.19 T_z=921.23 M_y=1100.26 T_y=0.00 M_z=3.05 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.10 $\sigma_{m,d}$=-4.34 Sfr.=0.01

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-187.19 T_z=921.23 M_y=1100.26 T_y=0.00 M_z=3.05 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-4.34 Sfr.=0.01

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=1.56
  Sollecitazioni: N=-206.24 T_z=784.54 M_y=-232.41 T_y=0.00 M_z=4.30 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.11 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 50 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=291.63 T_z=3032.97 M_y=3704.91 T_y=-3.20 M_z=4.87 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=156.25 $\lambda_{rel,y}$=0.11 $\lambda_{rel,z}$=0.36 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.15 $\sigma_{m,d}$=14.54 Sfr.=0.10

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 10 SND Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=-1583.56 T_z=1002.07 M_y=110.85 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=156.25 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-0.43 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 13 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-706.49 T_z=2527.98 M_y=3011.30 T_y=-3.25 M_z=10.64 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=156.25 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-11.90 Sfr.=0.09

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 13 SLU
  Sollecitazioni: N=-731.26
  [Par.] $M_{y,sx}$=-3011.30 $M_{y,dx}$=799.94 $M_{y,eq}$=2477.30
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-10.64 $M_{z,dx}$=5.57 $M_{z,eq}$=8.61
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=156.25 $\lambda_{rel,y}$=0.11 $\lambda_{rel,z}$=0.36 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.38 $\sigma_{m,d}$=-9.79 Sfr.=0.08

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 49 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=1175.96 T_z=2759.80 M_y=3442.67 T_y=0.00 M_z=-2.22 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.61 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=381.72 T_z=829.08 M_y=935.37 T_y=83.03 M_z=65.53 M_x=8.92
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 50 SLU Xl=0.00

Sollecitazioni: N=291.63 T_z=3032.97 M_y=3704.91 T_y=-3.20 M_z=4.87 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.15 $\sigma_{m,d}$=14.54 Sfr.=0.10

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 25 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-604.20 T_z=2300.82 M_y=2742.29 T_y=0.00 M_z=7.02 M_x=1.07
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=2.52 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=291.63 T_z=3032.97 M_y=3704.91 T_y=-3.20 M_z=4.87 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=3.32 Sfr.=0.15

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 13 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-706.49 T_z=2527.98 M_y=3011.30 T_y=-3.25 M_z=10.64 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.37 $\sigma_{m,d}$=-11.90 Sfr.=0.09

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=291.63 T_z=3032.97 M_y=3704.91 T_y=-3.20 M_z=4.87 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-14.54 Sfr.=0.10

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 62 SLU Xl=1.56
Sollecitazioni: N=-2141.50 T_z=937.06 M_y=-354.56 T_y=0.00 M_z=15.46 M_x=1.02
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.12 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/18671)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/33099)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/13944)

Asta n. 2054 (263 -2310) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 75 SLU I Xl=1.54
Sollecitazioni: N=-94.66 T_z=1605.43 M_y=1253.74 T_y=36.26 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=163.96 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-4.90 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-78.47 T_z=1723.14 M_y=3492.78 T_y=36.26 M_z=-49.22 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=163.96 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-14.28 Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
Sollecitazioni: N=-95.82
[Lin.] $M_{y,sx}$=-3492.78 $M_{y,dx}$=-1099.87 $M_{y,eq}$=2535.62
[Lin.] $M_{z,sx}$=49.22 $M_{z,dx}$=3.04 $M_{z,eq}$=-28.32
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=163.96 $\lambda_{rel,y}$=0.11 $\lambda_{rel,z}$=0.38 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.05 $\sigma_{m,d}$=-10.27 Sfr.=0.04

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-78.47 T_z=1723.14 M_y=3492.78 T_y=36.26 M_z=-49.22 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=1.89 Sfr.=0.04

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-78.47 T_z=1723.14 M_y=3492.78 T_y=36.26 M_z=-49.22 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.04 $\sigma_{m,d}$=-14.28 Sfr.=0.05

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-78.47 T_z=1723.14 M_y=3492.78 T_y=36.26 M_z=-49.22 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-14.28 Sfr.=0.05

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=1.64
Sollecitazioni: N=-95.82 T_z=1597.02 M_y=1099.87 T_y=36.26 M_z=3.04 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.05 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 50 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=622.99 T_z=5881.07 M_y=12063.40 T_y=-10.75 M_z=20.37 M_x=0.00

Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=163.96 $\lambda_{rel,y}$=0.11 $\lambda_{rel,z}$=0.38 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.32 $\sigma_{m,d}$=47.39 Sfr.=0.32

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 38 SLU Xl=1.45
Sollecitazioni: N=-351.12 T_z=4362.47 M_y=3573.26 T_y=75.92 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=163.96 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-13.96 Sfr.=0.09

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 13 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-373.87 T_z=4977.32 M_y=10067.00 T_y=95.43 M_z=-126.91 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=163.96 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-40.98 Sfr.=0.31

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 13 SLU
Sollecitazioni: N=-396.43
[Lin.] $M_{y,sx}$=-10067.00 $M_{y,dx}$=-3010.59 $M_{y,eq}$=7244.41
[Lin.] $M_{z,sx}$=126.91 $M_{z,dx}$=10.64 $M_{z,eq}$=-71.89
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=163.96 $\lambda_{rel,y}$=0.11 $\lambda_{rel,z}$=0.38 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.21 $\sigma_{m,d}$=-29.23 Sfr.=0.22

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 49 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=1418.26 T_z=5224.91 M_y=10855.50 T_y=-103.28 M_z=146.66 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.74 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.20
Sollecitazioni: N=440.04 T_z=1622.65 M_y=3183.21 T_y=-242.68 M_z=375.76 M_x=8.88
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 50 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=622.99 T_z=5881.07 M_y=12063.40 T_y=-10.75 M_z=20.37 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.32 $\sigma_{m,d}$=47.39 Sfr.=0.32

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 25 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-304.67 T_z=4506.89 M_y=9119.86 T_y=100.54 M_z=-137.90 M_x=1.08
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=4.93 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=622.99 T_z=5881.07 M_y=12063.40 T_y=-10.75 M_z=20.37 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=6.43 Sfr.=0.30

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 13 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-373.87 T_z=4977.32 M_y=10067.00 T_y=95.43 M_z=-126.91 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.19 $\sigma_{m,d}$=-40.98 Sfr.=0.31

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=622.99 T_z=5881.07 M_y=12063.40 T_y=-10.75 M_z=20.37 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-47.39 Sfr.=0.32

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 62 SLU Xl=1.64
Sollecitazioni: N=-1892.86 T_z=2086.77 M_y=1247.66 T_y=252.61 M_z=16.82 M_x=1.05
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.99 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.03 (L/4959)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.02 (L/8551)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.04 (L/3706)

Asta n. 2054 (263 -2319) Trave 24x100 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-1073.80 T_z=3029.53 M_y=4818.87 T_y=66.24 M_z=-69.39 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=117.70 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-12.77 Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I

Sollecitazioni: N=-1073.80
[Lin.] $M_{y,sx}$=-4818.87 $M_{y,dx}$=-1905.25 $M_{y,eq}$=3653.42
[Lin.] $M_{z,sx}$=69.39 $M_{z,dx}$=-4.54 $M_{z,eq}$=-43.45
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=117.70 $\lambda_{rel,y}$=0.06 $\lambda_{rel,z}$=0.27 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.45 $\sigma_{m,d}$=-9.59 Sfr.=0.04

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-1073.80 T_z=3029.53 M_y=4818.87 T_y=66.24 M_z=-69.39 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=2.65 Sfr.=0.06

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-1073.80 T_z=3029.53 M_y=4818.87 T_y=66.24 M_z=-69.39 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.45 $\sigma_{m,d}$=-12.77 Sfr.=0.04

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-1073.80 T_z=3029.53 M_y=4818.87 T_y=66.24 M_z=-69.39 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-12.77 Sfr.=0.04

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-1073.80 T_z=3029.53 M_y=4818.87 T_y=66.24 M_z=-69.39 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.45 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 7 SND Xl=0.20
Sollecitazioni: N=157.02 T_z=3073.69 M_y=5354.13 T_y=954.04 M_z=-1265.82 M_x=-2.77
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
L=117.70 $\lambda_{rel,y}$=0.06 $\lambda_{rel,z}$=0.27 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.07 $\sigma_{m,d}$=26.57 Sfr.=0.12

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 50 SLU Xl=0.33
Sollecitazioni: N=-2608.26 T_z=10085.20 M_y=14625.40 T_y=24.50 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=117.70 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-36.56 Sfr.=0.25

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 13 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-3159.18 T_z=8743.30 M_y=13980.30 T_y=179.43 M_z=-178.42 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=117.70 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-36.81 Sfr.=0.27

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 13 SLU
Sollecitazioni: N=-3159.18
[Lin.] $M_{y,sx}$=-13980.30 $M_{y,dx}$=-5488.50 $M_{y,eq}$=10583.60
[Lin.] $M_{z,sx}$=178.42 $M_{z,dx}$=-2.76 $M_{z,eq}$=-108.16
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=117.70 $\lambda_{rel,y}$=0.06 $\lambda_{rel,z}$=0.27 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.32 $\sigma_{m,d}$=-27.59 Sfr.=0.22

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=1.18
Sollecitazioni: N=172.21 T_z=2878.37 M_y=1407.76 T_y=-821.55 M_z=365.29 M_x=-2.77
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.07 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-453.08 T_z=3011.40 M_y=4593.60 T_y=-878.12 M_z=1708.72 M_x=-6.40
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 7 SND Xl=0.20
Sollecitazioni: N=157.02 T_z=3073.69 M_y=5354.13 T_y=954.04 M_z=-1265.82 M_x=-2.77
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.07 $\sigma_{m,d}$=26.57 Sfr.=0.12

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 23 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-2350.52 T_z=6527.85 M_y=10421.80 T_y=239.23 M_z=-314.42 M_x=1.20
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=5.72 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.07

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-2610.90 T_z=10103.80 M_y=15943.10 T_y=24.50 M_z=-4.17 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=8.84 Sfr.=0.41

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 13 SLU Xl=0.20

Sollecitazioni: N=-3159.18 T_z=8743.30 M_y=13980.30 T_y=179.43 M_z=-178.42 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.32 $\sigma_{m,d}$=-36.81 Sfr.=0.27

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 13 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-3159.18 T_z=8743.30 M_y=13980.30 T_y=179.43 M_z=-178.42 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-36.81 Sfr.=0.27

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 63 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-3735.41 T_z=7462.43 M_y=12211.20 T_y=336.16 M_z=-354.96 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.56 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.02 (L/4865)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/8644)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.03 (L/3592)

Asta n. 2054 (-2319 -2327) Trave 24x100 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 75 SLU I Xl=0.50
Sollecitazioni: N=-969.63 T_z=2338.95 M_y=719.42 T_y=7.93 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=125.41 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-1.80 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-977.28 T_z=2393.80 M_y=1906.45 T_y=7.93 M_z=-4.53 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=125.41 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-4.81 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
Sollecitazioni: N=-977.28
[Par.] $M_{y,sx}$=-1906.45 $M_{y,dx}$=1009.53 $M_{y,eq}$=1895.39
[Lin.] $M_{z,sx}$=4.53 $M_{z,dx}$=5.42 $M_{z,eq}$=2.17
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=125.41 $\lambda_{rel,y}$=0.07 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.41 $\sigma_{m,d}$=-4.76 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-977.28 T_z=2393.80 M_y=1906.45 T_y=7.93 M_z=-4.53 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=2.09 Sfr.=0.05

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-977.28 T_z=2393.80 M_y=1906.45 T_y=7.93 M_z=-4.53 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.41 $\sigma_{m,d}$=-4.81 Sfr.=0.02

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-977.28 T_z=2393.80 M_y=1906.45 T_y=7.93 M_z=-4.53 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-4.81 Sfr.=0.02

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-977.28 T_z=2393.80 M_y=1906.45 T_y=7.93 M_z=-4.53 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.41 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 7 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=167.30 T_z=2449.90 M_y=2403.97 T_y=306.70 M_z=-374.33 M_x=-3.10
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
L=125.41 $\lambda_{rel,y}$=0.07 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.07 $\sigma_{m,d}$=9.91 Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 13 SLU Xl=0.17
Sollecitazioni: N=-2869.55 T_z=6829.24 M_y=4348.46 T_y=15.47 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=125.41 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-10.87 Sfr.=0.08

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 13 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-2872.86 T_z=6853.00 M_y=5492.35 T_y=15.47 M_z=-2.75 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=125.41 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-13.76 Sfr.=0.10

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 13 SLU
  Sollecitazioni: N=-2872.86
  [Par.] $M_{y,sx}$=-5492.35 $M_{y,dx}$=2989.94 $M_{y,eq}$=5492.35
  [Lin.] $M_{z,sx}$=2.75 $M_{z,dx}$=16.65 $M_{z,eq}$=8.89
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=125.41 $\lambda_{rel,y}$=0.07 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.20 $\sigma_{m,d}$=-13.82 Sfr.=0.11

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=186.41 T_z=2312.78 M_y=-1441.07 T_y=306.70 M_z=90.21 M_x=-3.10
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.08 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-392.93 T_z=2371.54 M_y=1692.60 T_y=-614.26 M_z=863.75 M_x=-7.88
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 7 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=167.30 T_z=2449.90 M_y=2403.97 T_y=306.70 M_z=-374.33 M_x=-3.10
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.07 $\sigma_{m,d}$=9.91 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 37 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-2869.02 T_z=6853.32 M_y=5496.07 T_y=-22.39 M_z=42.59 M_x=-1.03
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=6.00 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.08

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-2321.56 T_z=7910.72 M_y=6123.88 T_y=-13.67 M_z=19.82 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=6.92 Sfr.=0.32

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 13 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-2872.86 T_z=6853.00 M_y=5492.35 T_y=15.47 M_z=-2.75 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.20 $\sigma_{m,d}$=-13.76 Sfr.=0.10

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 13 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-2872.86 T_z=6853.00 M_y=5492.35 T_y=15.47 M_z=-2.75 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-13.76 Sfr.=0.10

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 63 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-3451.91 T_z=5874.95 M_y=4976.69 T_y=44.83 M_z=-25.84 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.44 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/11484)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/20466)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/8470)

Asta n. 2054 (-2327 -2335) Trave 24x100 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=-862.94 T_z=1573.78 M_y=-3067.67 T_y=-1.63 M_z=3.37 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=125.41 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=7.70 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
  Sollecitazioni: N=-882.05
  [Lin.] $M_{y,sx}$=1008.04 $M_{y,dx}$=3067.67 $M_{y,eq}$=-2243.82
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-5.42 $M_{z,dx}$=3.37 $M_{z,eq}$=4.60
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=125.41 $\lambda_{rel,y}$=0.07 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.37 $\sigma_{m,d}$=5.66 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-882.05 T_z=1710.90 M_y=-1008.04 T_y=-1.63 M_z=5.42 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=1.50 Sfr.=0.03

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=-862.94 T_z=1573.78 M_y=-3067.67 T_y=-1.63 M_z=3.37 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70

Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.36 $\sigma_{m,d}$=-7.70 Sfr.=0.03

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.25
Sollecitazioni: N=-862.94 T_z=1573.78 M_y=-3067.67 T_y=-1.63 M_z=3.37 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=7.70 Sfr.=0.03

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-882.05 T_z=1710.90 M_y=-1008.04 T_y=-1.63 M_z=5.42 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.37 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 7 SND Xl=1.25
Sollecitazioni: N=193.01 T_z=1640.84 M_y=-3418.80 T_y=-206.98 M_z=238.36 M_x=-3.10
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
L=125.41 $\lambda_{rel,y}$=0.07 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.08 $\sigma_{m,d}$=11.03 Sfr.=0.06

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 50 SLU Xl=1.17
Sollecitazioni: N=-2020.88 T_z=5443.45 M_y=-10148.20 T_y=-3.02 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=125.41 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=25.37 Sfr.=0.17

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 50 SLU Xl=1.25
Sollecitazioni: N=-2019.22 T_z=5431.56 M_y=-10602.80 T_y=-3.02 M_z=-1.11 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=125.41 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=26.52 Sfr.=0.18

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 50 SLU
Sollecitazioni: N=-2044.07
[Lin.] $M_{y,sx}$=3679.39 $M_{y,dx}$=10602.80 $M_{y,eq}$=-7833.42
[Lin.] $M_{z,sx}$=-2.68 $M_{z,dx}$=-1.11 $M_{z,eq}$=1.16
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=125.41 $\lambda_{rel,y}$=0.07 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.85 $\sigma_{m,d}$=19.60 Sfr.=0.14

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=1.25
Sollecitazioni: N=193.01 T_z=1640.84 M_y=-3418.80 T_y=-206.98 M_z=238.36 M_x=-3.10
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.08 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-334.19 T_z=1737.80 M_y=-1199.14 T_y=-485.65 M_z=138.32 M_x=-7.88
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 7 SND Xl=1.25
Sollecitazioni: N=193.01 T_z=1640.84 M_y=-3418.80 T_y=-206.98 M_z=238.36 M_x=-3.10
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.08 $\sigma_{m,d}$=11.03 Sfr.=0.06

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 37 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-2591.54 T_z=4863.36 M_y=-2981.96 T_y=-28.03 M_z=14.51 M_x=-1.03
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=4.26 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.04

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-2044.07 T_z=5609.82 M_y=-3679.39 T_y=-3.02 M_z=2.68 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=4.91 Sfr.=0.23

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 50 SLU Xl=1.25
Sollecitazioni: N=-2019.22 T_z=5431.56 M_y=-10602.80 T_y=-3.02 M_z=-1.11 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.84 $\sigma_{m,d}$=-26.52 Sfr.=0.18

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.25
Sollecitazioni: N=-2019.22 T_z=5431.56 M_y=-10602.80 T_y=-3.02 M_z=-1.11 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=26.52 Sfr.=0.18

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 63 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-3174.43 T_z=4195.92 M_y=-2275.03 T_y=-7.61 M_z=30.38 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.32 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/33503)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/61162)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/24579)

Asta n. 2054 (-2335 -2343) Trave 24x100 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 75 SLU I Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=-767.76 T_z=890.85 M_y=-4269.80 T_y=-2.20 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=125.41 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=10.67 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=1.00
  Sollecitazioni: N=-771.58 T_z=918.27 M_y=-4042.93 T_y=-2.20 M_z=1.17 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=125.41 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=10.12 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
  Sollecitazioni: N=-786.87
  [Lin.] $M_{y,sx}$=3066.64 $M_{y,dx}$=4269.80 $M_{y,eq}$=-3788.54
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-3.37 $M_{z,dx}$=0.62 $M_{z,eq}$=2.27
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=125.41 $\lambda_{rel,y}$=0.07 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.33 $\sigma_{m,d}$=9.50 Sfr.=0.04

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-786.87 T_z=1027.97 M_y=-3066.64 T_y=-2.20 M_z=3.37 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=0.90 Sfr.=0.02

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=-767.76 T_z=890.85 M_y=-4269.80 T_y=-2.20 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.32 $\sigma_{m,d}$=-10.67 Sfr.=0.04

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=-767.76 T_z=890.85 M_y=-4269.80 T_y=-2.20 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=10.67 Sfr.=0.04

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-786.87 T_z=1027.97 M_y=-3066.64 T_y=-2.20 M_z=3.37 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.33 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 7 SND Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=199.73 T_z=969.50 M_y=-4526.52 T_y=-124.01 M_z=372.54 M_x=-3.10
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
  L=125.41 $\lambda_{rel,y}$=0.07 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.08 $\sigma_{m,d}$=15.20 Sfr.=0.08

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 50 SLU Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=-1741.88 T_z=3130.59 M_y=-14636.80 T_y=0.00 M_z=-1.30 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=125.41 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=36.61 Sfr.=0.25

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 50 SLU
  Sollecitazioni: N=-1766.73
  [Lin.] $M_{y,sx}$=10599.00 $M_{y,dx}$=14636.80 $M_{y,eq}$=-13021.70
  [Lin.] $M_{z,sx}$=1.11 $M_{z,dx}$=-1.30 $M_{z,eq}$=-1.22
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=125.41 $\lambda_{rel,y}$=0.07 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.74 $\sigma_{m,d}$=32.57 Sfr.=0.22

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=199.73 T_z=969.50 M_y=-4526.52 T_y=-124.01 M_z=372.54 M_x=-3.10
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.08 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-274.39 T_z=1060.27 M_y=-3228.20 T_y=-290.80 M_z=519.32 M_x=-7.89
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 7 SND Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=199.73 T_z=969.50 M_y=-4526.52 T_y=-124.01 M_z=372.54 M_x=-3.10

Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.08 $\sigma_{m,d}$=15.20 Sfr.=0.08

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 37 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-2314.18 T_z=2873.31 M_y=-8966.03 T_y=-15.25 M_z=-20.65 M_x=-1.03
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=2.51 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1766.73 T_z=3308.85 M_y=-10599.00 T_y=0.00 M_z=-1.11 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=2.90 Sfr.=0.13

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 50 SLU Xl=1.25
Sollecitazioni: N=-1741.88 T_z=3130.59 M_y=-14636.80 T_y=0.00 M_z=-1.30 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.73 $\sigma_{m,d}$=-36.61 Sfr.=0.25

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.25
Sollecitazioni: N=-1741.88 T_z=3130.59 M_y=-14636.80 T_y=0.00 M_z=-1.30 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=36.61 Sfr.=0.25

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 63 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-2897.07 T_z=2516.79 M_y=-7422.50 T_y=-11.99 M_z=20.84 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.21 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/23693)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/41093)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/17591)

Asta n. 2054 (-2343 -2351) Trave 24x100 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 75 SLU I Xl=1.25
Sollecitazioni: N=-672.54 T_z=207.96 M_y=-4616.00 T_y=-1.24 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=125.41 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=11.54 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
Sollecitazioni: N=-691.66
[Lin.] $M_{y,sx}$=4269.22 $M_{y,dx}$=4616.00 $M_{y,eq}$=-4477.29
[Lin.] $M_{z,sx}$=-0.62 $M_{z,dx}$=-0.93 $M_{z,eq}$=-0.37
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=125.41 $\lambda_{rel,y}$=0.07 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.29 $\sigma_{m,d}$=11.20 Sfr.=0.04

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-691.66 T_z=345.08 M_y=-4269.22 T_y=-1.24 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=0.30 Sfr.=0.01

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.25
Sollecitazioni: N=-672.54 T_z=207.96 M_y=-4616.00 T_y=-1.24 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.28 $\sigma_{m,d}$=-11.54 Sfr.=0.04

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.25
Sollecitazioni: N=-672.54 T_z=207.96 M_y=-4616.00 T_y=-1.24 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=11.54 Sfr.=0.04

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-691.66 T_z=345.08 M_y=-4269.22 T_y=-1.24 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.29 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 7 SND Xl=1.25
Sollecitazioni: N=206.86 T_z=298.61 M_y=-4766.81 T_y=-36.71 M_z=-382.64 M_x=-3.10
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
L=125.41 $\lambda_{rel,y}$=0.07 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.09 $\sigma_{m,d}$=15.90 Sfr.=0.08

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 50 SLU Xl=1.25
Sollecitazioni: N=-1464.41 T_z=829.70 M_y=-15787.10 T_y=1.30 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70

Ltors=125.41 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=39.47 Sfr.=0.26

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 13 SLU Xl=1.25
Sollecitazioni: N=-2015.71 T_z=704.78 M_y=-13454.10 T_y=-3.89 M_z=-2.60 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=125.41 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=33.66 Sfr.=0.25

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 50 SLU
Sollecitazioni: N=-1489.26
[Lin.] $M_{y,sx}$=14634.80 $M_{y,dx}$=15787.10 $M_{y,eq}$=-15326.20
[Lin.] $M_{z,sx}$=1.30 $M_{z,dx}$=0.34 $M_{z,eq}$=-0.64
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=125.41 $\lambda_{rel,y}$=0.07 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.62 $\sigma_{m,d}$=38.32 Sfr.=0.26

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=1.25
Sollecitazioni: N=206.86 T_z=298.61 M_y=-4766.81 T_y=34.24 M_z=380.78 M_x=-3.10
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.09 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-213.22 T_z=383.21 M_y=-4394.92 T_y=-64.12 M_z=869.48 M_x=-7.87
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 7 SND Xl=1.25
Sollecitazioni: N=206.86 T_z=298.61 M_y=-4766.81 T_y=-36.71 M_z=-382.64 M_x=-3.10
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.09 $\sigma_{m,d}$=15.90 Sfr.=0.08

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 37 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-2036.72 T_z=883.36 M_y=-12455.90 T_y=-1.73 M_z=-39.78 M_x=-1.03
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=0.77 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1489.26 T_z=1007.96 M_y=-14634.80 T_y=1.30 M_z=-1.30 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=0.88 Sfr.=0.04

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 50 SLU Xl=1.25
Sollecitazioni: N=-1464.41 T_z=829.70 M_y=-15787.10 T_y=1.30 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.61 $\sigma_{m,d}$=-39.47 Sfr.=0.26

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.25
Sollecitazioni: N=-1464.41 T_z=829.70 M_y=-15787.10 T_y=1.30 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=39.47 Sfr.=0.26

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 63 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-2619.61 T_z=837.78 M_y=-10465.40 T_y=-9.02 M_z=5.80 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.09 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/16489)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.00 (L/28586)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.01 (L/12289)

Asta n. 2054 (-2351 -2359) Trave 24x100 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-596.45 T_z=-337.84 M_y=-4616.15 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=125.41 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=11.54 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=0.18
Sollecitazioni: N=-593.72 T_z=-357.43 M_y=-4553.87 T_y=0.00 M_z=-1.03 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=125.41 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=11.40 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
Sollecitazioni: N=-596.45

[Lin.] $M_{y,sx}$=4616.15 $M_{y,dx}$=4106.49 $M_{y,eq}$=-4412.28
[Lin.] $M_{z,sx}$=0.93 $M_{z,dx}$=-1.65 $M_{z,eq}$=-1.36
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=125.41 $\lambda_{rel,y}$=0.07 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.25 $\sigma_{m,d}$=11.04 Sfr.=0.04

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=1.25
Sollecitazioni: N=-577.34 T_z=-474.96 M_y=-4106.49 T_y=0.00 M_z=-1.65 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=0.42 Sfr.=0.01

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-596.45 T_z=-337.84 M_y=-4616.15 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.25 $\sigma_{m,d}$=-11.54 Sfr.=0.04

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-596.45 T_z=-337.84 M_y=-4616.15 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=11.54 Sfr.=0.04

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-596.45 T_z=-337.84 M_y=-4616.15 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.25 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 7 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=195.42 T_z=-440.70 M_y=-4766.99 T_y=-106.97 M_z=-382.64 M_x=-3.10
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
L=125.41 $\lambda_{rel,y}$=0.07 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.08 $\sigma_{m,d}$=15.90 Sfr.=0.08

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1211.84 T_z=-1292.99 M_y=-15787.90 T_y=5.06 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=125.41 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=39.47 Sfr.=0.26

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 50 SLU Xl=0.18
Sollecitazioni: N=-1208.29 T_z=-1318.45 M_y=-15553.90 T_y=5.06 M_z=1.24 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=125.41 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=38.90 Sfr.=0.26

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 50 SLU
Sollecitazioni: N=-1211.84
[Lin.] $M_{y,sx}$=15787.90 $M_{y,dx}$=14054.60 $M_{y,eq}$=-15094.60
[Lin.] $M_{z,sx}$=-0.34 $M_{z,dx}$=6.68 $M_{z,eq}$=4.14
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=125.41 $\lambda_{rel,y}$=0.07 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.50 $\sigma_{m,d}$=37.78 Sfr.=0.26

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=1.25
Sollecitazioni: N=214.54 T_z=-577.83 M_y=-4172.35 T_y=105.83 M_z=266.50 M_x=-3.10
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.09 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-150.55 T_z=-381.98 M_y=-4701.35 T_y=222.05 M_z=916.25 M_x=-7.88
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 7 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=195.42 T_z=-440.70 M_y=-4766.99 T_y=-106.97 M_z=-382.64 M_x=-3.10
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.08 $\sigma_{m,d}$=15.90 Sfr.=0.08

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 37 SLU Xl=1.25
Sollecitazioni: N=-1734.45 T_z=-1284.92 M_y=-11952.90 T_y=8.85 M_z=-30.84 M_x=-1.03
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=1.12 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=1.25
Sollecitazioni: N=-1186.99 T_z=-1471.25 M_y=-14054.60 T_y=5.06 M_z=6.68 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=1.29 Sfr.=0.06

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1211.84 T_z=-1292.99 M_y=-15787.90 T_y=5.06 M_z=0.00 M_x=0.00

Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.50 $\sigma_{m,d}$=-39.47 Sfr.=0.26

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1211.84 T_z=-1292.99 M_y=-15787.90 T_y=5.06 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=39.47 Sfr.=0.26

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 63 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-2342.19 T_z=-841.31 M_y=-11404.80 T_y=-9.68 M_z=-5.51 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.98 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/12583)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/22008)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/9359)

Asta n. 2054 (-2359 -2367) Trave 24x100 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-501.25 T_z=-1020.75 M_y=-4107.30 T_y=0.00 M_z=-1.65 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=125.41 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=10.29 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
Sollecitazioni: N=-501.25
[Lin.] $M_{y,sx}$=4107.30 $M_{y,dx}$=2741.22 $M_{y,eq}$=-3560.87
[Lin.] $M_{z,sx}$=1.65 $M_{z,dx}$=-1.66 $M_{z,eq}$=-1.65
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=125.41 $\lambda_{rel,y}$=0.07 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.21 $\sigma_{m,d}$=8.92 Sfr.=0.03

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=1.25
Sollecitazioni: N=-482.13 T_z=-1157.88 M_y=-2741.22 T_y=0.00 M_z=-1.66 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=1.01 Sfr.=0.02

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-501.25 T_z=-1020.75 M_y=-4107.30 T_y=0.00 M_z=-1.65 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.21 $\sigma_{m,d}$=-10.29 Sfr.=0.03

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-501.25 T_z=-1020.75 M_y=-4107.30 T_y=0.00 M_z=-1.65 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=10.29 Sfr.=0.03

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-501.25 T_z=-1020.75 M_y=-4107.30 T_y=0.00 M_z=-1.65 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.21 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 7 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=203.82 T_z=-1135.98 M_y=-4173.26 T_y=-188.36 M_z=-269.79 M_x=-3.10
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
L=125.41 $\lambda_{rel,y}$=0.07 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.08 $\sigma_{m,d}$=13.24 Sfr.=0.07

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 24 SLU Xl=1.00
Sollecitazioni: N=-1469.67 T_z=-3239.91 M_y=-8780.28 T_y=-19.45 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=125.41 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=21.95 Sfr.=0.15

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-934.41 T_z=-3593.92 M_y=-14057.80 T_y=4.63 M_z=6.68 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=125.41 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=35.21 Sfr.=0.24

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 50 SLU
Sollecitazioni: N=-934.41
[Lin.] $M_{y,sx}$=14057.80 $M_{y,dx}$=9438.98 $M_{y,eq}$=-12210.30
[Lin.] $M_{z,sx}$=-6.68 $M_{z,dx}$=12.48 $M_{z,eq}$=10.16
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=125.41 $\lambda_{rel,y}$=0.07 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00

Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.39 $\sigma_{m,d}$=30.63 Sfr.=0.21

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=1.25
Sollecitazioni: N=222.94 T_z=-1273.10 M_y=-2896.62 T_y=188.34 M_z=99.50 M_x=-3.10
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.09 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-86.17 T_z=-1071.04 M_y=-4159.92 T_y=439.26 M_z=651.70 M_x=-7.88
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 7 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=203.82 T_z=-1135.98 M_y=-4173.26 T_y=-188.36 M_z=-269.79 M_x=-3.10
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.08 $\sigma_{m,d}$=13.24 Sfr.=0.07

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 37 SLU Xl=1.25
Sollecitazioni: N=-1457.02 T_z=-3274.93 M_y=-7960.42 T_y=16.73 M_z=-9.87 M_x=-1.03
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=2.87 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=1.25
Sollecitazioni: N=-909.56 T_z=-3772.18 M_y=-9438.98 T_y=4.63 M_z=12.48 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=3.30 Sfr.=0.15

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-934.41 T_z=-3593.92 M_y=-14057.80 T_y=4.63 M_z=6.68 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.39 $\sigma_{m,d}$=-35.21 Sfr.=0.24

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-934.41 T_z=-3593.92 M_y=-14057.80 T_y=4.63 M_z=6.68 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=35.21 Sfr.=0.24

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 63 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-2064.76 T_z=-2660.50 M_y=-10240.30 T_y=-7.27 M_z=-17.65 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.86 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/11434)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/19924)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/8483)

Asta n. 2054 (-2367 -2375) Trave 24x100 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-406.05 T_z=-1703.65 M_y=-2742.68 T_y=0.00 M_z=-1.66 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=125.41 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=6.87 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
Sollecitazioni: N=-406.05
[Lin.] $M_{y,sx}$=2742.68 $M_{y,dx}$=520.18 $M_{y,eq}$=-1853.68
[Lin.] $M_{z,sx}$=1.66 $M_{z,dx}$=-1.86 $M_{z,eq}$=-1.78
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=125.41 $\lambda_{rel,y}$=0.07 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.17 $\sigma_{m,d}$=4.65 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=1.25
Sollecitazioni: N=-386.93 T_z=-1840.78 M_y=-520.18 T_y=0.00 M_z=-1.86 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=1.61 Sfr.=0.04

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-406.05 T_z=-1703.65 M_y=-2742.68 T_y=0.00 M_z=-1.66 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.17 $\sigma_{m,d}$=-6.87 Sfr.=0.02

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-406.05 T_z=-1703.65 M_y=-2742.68 T_y=0.00 M_z=-1.66 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=6.87 Sfr.=0.02

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-406.05 T_z=-1703.65 M_y=-2742.68 T_y=0.00 M_z=-1.66 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.17 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 49 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=26.22 T_z=-5107.68 M_y=-8402.61 T_y=-44.65 M_z=28.13 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=125.41 $\lambda_{rel,y}$=0.07 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=21.30 Sfr.=0.14

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 50 SLU Xl=0.42
  Sollecitazioni: N=-648.71 T_z=-5954.26 M_y=-6967.79 T_y=-28.80 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=125.41 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=17.42 Sfr.=0.12

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 50 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-656.99 T_z=-5894.84 M_y=-9444.40 T_y=-28.80 M_z=12.48 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=125.41 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=23.74 Sfr.=0.16

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 50 SLU
  Sollecitazioni: N=-656.99
  [Lin.] $M_{y,sx}$=9444.40 $M_{y,dx}$=1940.04 $M_{y,eq}$=-6442.66
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-12.48 $M_{z,dx}$=-23.63 $M_{z,eq}$=-9.45
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=125.41 $\lambda_{rel,y}$=0.07 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.27 $\sigma_{m,d}$=16.21 Sfr.=0.11

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=232.22 T_z=-1968.46 M_y=-825.77 T_y=281.41 M_z=296.18 M_x=-3.10
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.10 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-19.97 T_z=-1760.16 M_y=-2822.73 T_y=602.84 M_z=158.51 M_x=-7.88
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 49 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=26.22 T_z=-5107.68 M_y=-8402.61 T_y=-44.65 M_z=28.13 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=21.30 Sfr.=0.14

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 37 SLU Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=-1179.60 T_z=-5264.91 M_y=-1474.17 T_y=18.29 M_z=13.07 M_x=-1.03
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=4.61 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.04

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=-632.14 T_z=-6073.10 M_y=-1940.04 T_y=-28.80 M_z=-23.63 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=5.31 Sfr.=0.24

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 50 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-656.99 T_z=-5894.84 M_y=-9444.40 T_y=-28.80 M_z=12.48 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.27 $\sigma_{m,d}$=-23.74 Sfr.=0.16

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-656.99 T_z=-5894.84 M_y=-9444.40 T_y=-28.80 M_z=12.48 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=23.74 Sfr.=0.16

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 62 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-1857.71 T_z=-2749.07 M_y=-3988.59 T_y=41.61 M_z=-37.28 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.77 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/11484)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/19924)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/8594)

Asta n. 2054 (-2375 283) Trave 24x100 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 75 SLU I Xl=0.37
  Sollecitazioni: N=-312.82 T_z=-2436.85 M_y=375.28 T_y=7.15 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=131.19 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-0.94 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=1.11
  Sollecitazioni: N=-301.81 T_z=-2518.07 M_y=2214.73 T_y=7.15 M_z=6.10 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=131.19 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-5.60 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
  Sollecitazioni: N=-318.33
  [Par.] $M_{y,sx}$=521.83 $M_{y,dx}$=-2214.73 $M_{y,eq}$=1778.76
  [Lin.] $M_{z,sx}$=1.86 $M_{z,dx}$=6.10 $M_{z,eq}$=2.92
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=131.19 $\lambda_{rel,y}$=0.07 $\lambda_{rel,z}$=0.30 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.13 $\sigma_{m,d}$=-4.48 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=1.11
  Sollecitazioni: N=-301.81 T_z=-2518.07 M_y=2214.73 T_y=7.15 M_z=6.10 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=2.20 Sfr.=0.05

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.11
  Sollecitazioni: N=-301.81 T_z=-2518.07 M_y=2214.73 T_y=7.15 M_z=6.10 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.13 $\sigma_{m,d}$=-5.60 Sfr.=0.02

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.11
  Sollecitazioni: N=-301.81 T_z=-2518.07 M_y=2214.73 T_y=7.15 M_z=6.10 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-5.60 Sfr.=0.02

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-318.33 T_z=-2396.23 M_y=-521.83 T_y=7.15 M_z=-1.86 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.13 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 49 SLU Xl=1.11
  Sollecitazioni: N=232.34 T_z=-7306.66 M_y=6158.63 T_y=-282.22 M_z=-342.18 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=131.19 $\lambda_{rel,y}$=0.07 $\lambda_{rel,z}$=0.30 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.10 $\sigma_{m,d}$=18.96 Sfr.=0.12

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 13 SLU Xl=0.52
  Sollecitazioni: N=-942.01 T_z=-7187.13 M_y=2235.95 T_y=22.92 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=131.19 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-5.59 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 50 SLU Xl=1.11
  Sollecitazioni: N=-382.87 T_z=-8399.64 M_y=7320.55 T_y=-156.32 M_z=-197.73 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=131.19 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-20.36 Sfr.=0.13

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 50 SLU
  Sollecitazioni: N=-404.35
  [Par.] $M_{y,sx}$=1946.02 $M_{y,dx}$=-7320.55 $M_{y,eq}$=6023.27
  [Lin.] $M_{z,sx}$=23.63 $M_{z,dx}$=-197.73 $M_{z,eq}$=-128.09
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=131.19 $\lambda_{rel,y}$=0.07 $\lambda_{rel,z}$=0.30 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.17 $\sigma_{m,d}$=-16.39 Sfr.=0.11

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 49 SLU Xl=1.11
  Sollecitazioni: N=232.34 T_z=-7306.66 M_y=6158.63 T_y=-282.22 M_z=-342.18 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.10 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=40.00 T_z=-2459.82 M_y=-659.09 T_y=-922.29 M_z=650.44 M_x=-9.64
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 49 SLU Xl=1.11
  Sollecitazioni: N=232.34 T_z=-7306.66 M_y=6158.63 T_y=-282.22 M_z=-342.18 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70

Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.10 $\sigma_{m,d}$=18.96 Sfr.=0.12

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 37 SLU Xl=1.11
Sollecitazioni: N=-926.71 T_z=-7271.30 M_y=6530.74 T_y=51.17 M_z=70.05 M_x=-1.07
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=6.36 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.09

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=1.11
Sollecitazioni: N=-382.87 T_z=-8399.64 M_y=7320.55 T_y=-156.32 M_z=-197.73 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=7.35 Sfr.=0.34

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 50 SLU Xl=1.11
Sollecitazioni: N=-382.87 T_z=-8399.64 M_y=7320.55 T_y=-156.32 M_z=-197.73 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.16 $\sigma_{m,d}$=-20.36 Sfr.=0.13

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.11
Sollecitazioni: N=-382.87 T_z=-8399.64 M_y=7320.55 T_y=-156.32 M_z=-197.73 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-20.36 Sfr.=0.13

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1662.26 T_z=-3722.29 M_y=-431.82 T_y=315.91 M_z=14.91 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.69 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/13346)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/23592)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/9938)

Asta n. 2054 (283 -2383) Trave 24x100 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 75 SLU I Xl=1.20
Sollecitazioni: N=-43.01 T_z=299.55 M_y=1.67 T_y=21.25 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=119.63 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-0.00 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-58.68 T_z=408.65 M_y=355.18 T_y=21.25 M_z=-21.22 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=119.63 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-1.11 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
Sollecitazioni: N=-58.68
[Par.] $M_{y,sx}$=-355.18 $M_{y,dx}$=-1.67 $M_{y,eq}$=266.39
[Lin.] $M_{z,sx}$=21.22 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=-12.73
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=119.63 $\lambda_{rel,y}$=0.07 $\lambda_{rel,z}$=0.27 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.02 $\sigma_{m,d}$=-0.80 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-58.68 T_z=408.65 M_y=355.18 T_y=21.25 M_z=-21.22 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=0.36 Sfr.=0.01

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-58.68 T_z=408.65 M_y=355.18 T_y=21.25 M_z=-21.22 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.02 $\sigma_{m,d}$=-1.11 Sfr.=0.00

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-58.68 T_z=408.65 M_y=355.18 T_y=21.25 M_z=-21.22 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-1.11 Sfr.=0.00

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-58.68 T_z=408.65 M_y=355.18 T_y=21.25 M_z=-21.22 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.02 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 7 SND Xl=0.86
Sollecitazioni: N=1.13 T_z=343.00 M_y=109.93 T_y=679.77 M_z=-226.23 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
L=119.63 $\lambda_{rel,y}$=0.07 $\lambda_{rel,z}$=0.27 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00

Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.00 $\sigma_{m,d}$=2.63 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 50 SLU Xl=1.20
Sollecitazioni: N=-131.32 T_z=1062.88 M_y=5.73 T_y=-130.21 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=119.63 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-0.01 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 7 SND Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-9.32 T_z=415.73 M_y=362.41 T_y=679.77 M_z=-678.66 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=119.63 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-7.98 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 7 SND
Sollecitazioni: N=-108.05
[Par.] $M_{y,sx}$=-362.41 $M_{y,dx}$=-1.89 $M_{y,eq}$=271.81
[Lin.] $M_{z,sx}$=678.66 $M_{z,dx}$=-0.02 $M_{z,eq}$=-407.20
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=119.63 $\lambda_{rel,y}$=0.07 $\lambda_{rel,z}$=0.27 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.05 $\sigma_{m,d}$=-4.92 Sfr.=0.03

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=1.20
Sollecitazioni: N=6.35 T_z=292.46 M_y=1.45 T_y=-637.26 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 7 SND Xl=0.86
Sollecitazioni: N=1.13 T_z=343.00 M_y=109.93 T_y=679.77 M_z=-226.23 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.00 $\sigma_{m,d}$=2.63 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-151.69 T_z=1204.70 M_y=1137.65 T_y=-130.21 M_z=130.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=1.06 Sfr.=0.05

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 7 SND Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-108.05 T_z=415.73 M_y=362.41 T_y=679.77 M_z=-678.66 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.05 $\sigma_{m,d}$=-7.98 Sfr.=0.04

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 7 SND Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-9.32 T_z=415.73 M_y=362.41 T_y=679.77 M_z=-678.66 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-7.98 Sfr.=0.04

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 13 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-151.70 T_z=1056.40 M_y=988.66 T_y=54.60 M_z=-54.51 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.06 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/47583)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/87236)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/36098)

Asta n. 2055 (103 -2125) Trave 24x32 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU I Xl=1.47
Sollecitazioni: N=2.21 T_z=-9.58 M_y=-34.31 T_y=1.22 M_z=1.05 M_x=3.20
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=147.11 $\lambda_{rel,y}$=0.37 $\lambda_{rel,z}$=0.57 $K_{c,y}$=0.99 $K_{c,z}$=0.96
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=3.08 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 75 SLU I Xl=1.20
Sollecitazioni: N=0.00 T_z=0.00 M_y=-35.62 T_y=1.22 M_z=0.00 M_x=3.20
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=147.11 $\lambda_{rel,m}$=0.23 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=3.05 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
Sollecitazioni: N=-4.30
[Par.] $M_{y,sx}$=15.88 $M_{y,dx}$=34.31 $M_{y,eq}$=-35.62
[Lin.] $M_{z,sx}$=0.58 $M_{z,dx}$=1.05 $M_{z,eq}$=0.42
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=147.11 $\lambda_{rel,y}$=0.37 $\lambda_{rel,z}$=0.57 $K_{c,y}$=0.99 $K_{c,z}$=0.96
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 $\sigma_{m,d}$=3.11 Sfr.=0.01

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU I Xl=1.47
  Sollecitazioni: N=2.21 T_z=-9.58 M_y=-34.31 T_y=1.22 M_z=1.05 M_x=3.20
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=-4.30 T_z=37.16 M_y=-15.88 T_y=1.22 M_z=0.00 M_x=3.20
  Resistenze: K_{fi}=1.25
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.47
  Sollecitazioni: N=2.21 T_z=-9.58 M_y=-34.31 T_y=1.22 M_z=1.05 M_x=3.20
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=3.08 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=-4.30 T_z=37.16 M_y=-15.88 T_y=1.22 M_z=0.00 M_x=3.20
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=0.25 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=-4.30 T_z=37.16 M_y=-15.88 T_y=1.22 M_z=0.00 M_x=3.20
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=0.25 Sfr.=0.01

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.76
  Sollecitazioni: N=-1.26 T_z=15.35 M_y=-32.25 T_y=1.22 M_z=0.00 M_x=3.20
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.00 $\sigma_{m,d}$=2.77 Sfr.=0.01

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.20
  Sollecitazioni: N=0.00 T_z=0.00 M_y=-35.62 T_y=1.22 M_z=0.00 M_x=3.20
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=3.05 Sfr.=0.01

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=-4.30 T_z=37.16 M_y=-15.88 T_y=1.22 M_z=0.00 M_x=3.20
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 49 SLU Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=148.63 T_z=-6.17 M_y=-336.56 T_y=9.49 M_z=0.00 M_x=2.20
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=147.11 $\lambda_{rel,y}$=0.25 $\lambda_{rel,z}$=0.34 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.19 $\sigma_{m,d}$=8.22 Sfr.=0.06

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 13 SLU Xl=0.49
  Sollecitazioni: N=-14.74 T_z=108.71 M_y=-86.30 T_y=8.06 M_z=0.00 M_x=11.90
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=147.11 $\lambda_{rel,m}$=0.17 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=2.11 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 7 SND Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=-182.75 T_z=181.60 M_y=-337.78 T_y=8.90 M_z=-9.94 M_x=24.56
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=147.11 $\lambda_{rel,m}$=0.17 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=8.57 Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 7 SND
  Sollecitazioni: N=-182.75
  [Par.] $M_{y,sx}$=337.78 $M_{y,dx}$=163.39 $M_{y,eq}$=-325.76
  [Lin.] $M_{z,sx}$=9.94 $M_{z,dx}$=14.42 $M_{z,eq}$=5.77
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=147.11 $\lambda_{rel,y}$=0.25 $\lambda_{rel,z}$=0.34 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.24 $\sigma_{m,d}$=8.14 Sfr.=0.05

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 49 SLU Xl=1.47
  Sollecitazioni: N=157.10 T_z=-66.94 M_y=-287.72 T_y=9.49 M_z=12.02 M_x=2.20
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.20 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 7 SND Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=174.15 T_z=181.60 M_y=-337.78 T_y=-6.46 M_z=8.78 M_x=24.56
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.02 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 49 SLU Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=148.63 T_z=-6.17 M_y=-336.56 T_y=9.49 M_z=0.00 M_x=2.20

Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.19 $\sigma_{m,d}$=8.22 Sfr.=0.06

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 63 SLU Xl=0.14
Sollecitazioni: N=-111.79 T_z=181.81 M_y=135.16 T_y=5.40 M_z=-2.46 M_x=15.51
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=0.50 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=0.14
Sollecitazioni: N=-170.44 T_z=185.68 M_y=267.21 T_y=0.00 M_z=-2.20 M_x=14.32
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=0.51 Sfr.=0.02

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 7 SND Xl=0.14
Sollecitazioni: N=-182.75 T_z=181.60 M_y=-337.78 T_y=8.90 M_z=-9.94 M_x=24.56
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.24 $\sigma_{m,d}$=-8.57 Sfr.=0.05

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 49 SLU Xl=0.14
Sollecitazioni: N=148.63 T_z=-6.17 M_y=-336.56 T_y=9.49 M_z=0.00 M_x=2.20
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=8.22 Sfr.=0.06

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 62 SLU Xl=0.14
Sollecitazioni: N=-170.44 T_z=185.68 M_y=267.21 T_y=0.00 M_z=-2.20 M_x=14.32
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.22 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 42 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/17621)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 42 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/20376)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 42 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/15874)

Asta n. 2055 (-2125 126) Trave 24x32 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU I Xl=1.35
Sollecitazioni: N=104.77 T_z=-745.21 M_y=940.08 T_y=-10.68 M_z=-13.40 M_x=3.20
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=155.01 $\lambda_{rel,y}$=0.38 $\lambda_{rel,z}$=0.60 $K_{c,y}$=0.99 $K_{c,z}$=0.96
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.33 $\sigma_{m,d}$=82.39 Sfr.=0.30

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU I Xl=1.35
Sollecitazioni: N=104.77 T_z=-745.21 M_y=940.08 T_y=-10.68 M_z=-13.40 M_x=3.20
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.33 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=98.17 T_z=-697.90 M_y=-35.45 T_y=-10.68 M_z=1.05 M_x=3.20
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.35
Sollecitazioni: N=104.77 T_z=-745.21 M_y=940.08 T_y=-10.68 M_z=-13.40 M_x=3.20
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.33 $\sigma_{m,d}$=82.39 Sfr.=0.27

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=1.35
Sollecitazioni: N=104.77 T_z=-745.21 M_y=940.08 T_y=-10.68 M_z=-13.40 M_x=3.20
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=4.96 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=1.35
Sollecitazioni: N=104.77 T_z=-745.21 M_y=940.08 T_y=-10.68 M_z=-13.40 M_x=3.20
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=4.96 Sfr.=0.11

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.35
Sollecitazioni: N=104.77 T_z=-745.21 M_y=940.08 T_y=-10.68 M_z=-13.40 M_x=3.20
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-82.39 Sfr.=0.27

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 50 SLU Xl=1.35
Sollecitazioni: N=419.88 T_z=-2775.32 M_y=3431.64 T_y=-73.05 M_z=-85.95 M_x=8.23
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=155.01 $\lambda_{rel,y}$=0.27 $\lambda_{rel,z}$=0.36 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.55 $\sigma_{m,d}$=86.58 Sfr.=0.58

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 7 SND Xl=1.35

Sollecitazioni: N=0.00 T_z=-901.42 M_y=1022.43 T_y=-95.30 M_z=-115.48 M_x=24.56
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=155.01 $\lambda_{rel,m}$=0.17 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-28.72 Sfr.=0.15

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 7 SND
Sollecitazioni: N=-5.92
[Par.] $M_{y,sx}$=164.50 $M_{y,dx}$=-1022.43 $M_{y,eq}$=771.50
[Lin.] $M_{z,sx}$=-14.42 $M_{z,dx}$=-115.48 $M_{z,eq}$=-63.52
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=155.01 $\lambda_{rel,y}$=0.27 $\lambda_{rel,z}$=0.36 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 $\sigma_{m,d}$=-20.90 Sfr.=0.11

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 50 SLU Xl=1.35
Sollecitazioni: N=419.88 T_z=-2775.32 M_y=3431.64 T_y=-73.05 M_z=-85.95 M_x=8.23
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.55 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 7 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=202.26 T_z=-854.11 M_y=-164.50 T_y=-95.30 M_z=14.42 M_x=24.56
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.02 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 50 SLU Xl=1.35
Sollecitazioni: N=419.88 T_z=-2775.32 M_y=3431.64 T_y=-73.05 M_z=-85.95 M_x=8.23
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.55 $\sigma_{m,d}$=86.58 Sfr.=0.58

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 50 SLU Xl=1.35
Sollecitazioni: N=419.88 T_z=-2775.32 M_y=3431.64 T_y=-73.05 M_z=-85.95 M_x=8.23
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=7.59 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.12

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=1.35
Sollecitazioni: N=419.88 T_z=-2775.32 M_y=3431.64 T_y=-73.05 M_z=-85.95 M_x=8.23
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=7.59 Sfr.=0.35

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 7 SND Xl=0.99
Sollecitazioni: N=-1.08 T_z=-888.80 M_y=699.99 T_y=-95.30 M_z=-81.17 M_x=24.56
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.00 $\sigma_{m,d}$=-19.73 Sfr.=0.10

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.35
Sollecitazioni: N=419.88 T_z=-2775.32 M_y=3431.64 T_y=-73.05 M_z=-85.95 M_x=8.23
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-86.58 Sfr.=0.58

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 7 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-5.92 T_z=-854.11 M_y=-164.50 T_y=-95.30 M_z=14.42 M_x=24.56
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.05 (L/2793)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.03 (L/4741)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.06 (L/2102)

Asta n. 2055 (126 -2148) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 75 SLU I Xl=1.04
Sollecitazioni: N=-273.44 T_z=1900.53 M_y=-923.96 T_y=-79.76 M_z=0.00 M_x=-3.36
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=116.85 $\lambda_{rel,m}$=0.23 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=3.61 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=1.17
Sollecitazioni: N=-271.86 T_z=1889.21 M_y=-1169.14 T_y=-79.76 M_z=-9.52 M_x=-3.36
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=116.85 $\lambda_{rel,m}$=0.23 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=4.69 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
Sollecitazioni: N=-283.69
[Par.] $M_{y,sx}$=-705.42 $M_{y,dx}$=1169.14 $M_{y,eq}$=-1169.14
[Lin.] $M_{z,sx}$=-67.88 $M_{z,dx}$=-9.52 $M_{z,eq}$=36.92
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=116.85 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.27 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00

Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.15 $\sigma_{m,d}$=5.05 Sfr.=0.02

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-283.69 T_z=1974.10 M_y=705.42 T_y=-79.76 M_z=67.88 M_x=-3.36
  Resistenze: K_{fi}=1.25
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-283.69 T_z=1974.10 M_y=705.42 T_y=-79.76 M_z=67.88 M_x=-3.36
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=2.16 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-283.69 T_z=1974.10 M_y=705.42 T_y=-79.76 M_z=67.88 M_x=-3.36
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=2.16 Sfr.=0.05

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.17
  Sollecitazioni: N=-271.86 T_z=1889.21 M_y=-1169.14 T_y=-79.76 M_z=-9.52 M_x=-3.36
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.14 $\sigma_{m,d}$=-4.69 Sfr.=0.02

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.17
  Sollecitazioni: N=-271.86 T_z=1889.21 M_y=-1169.14 T_y=-79.76 M_z=-9.52 M_x=-3.36
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=4.69 Sfr.=0.02

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-283.69 T_z=1974.10 M_y=705.42 T_y=-79.76 M_z=67.88 M_x=-3.36
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.15 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 7 SND Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=333.47 T_z=1978.77 M_y=818.94 T_y=-283.31 M_z=295.09 M_x=-28.81
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
  L=116.85 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.27 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.17 $\sigma_{m,d}$=7.04 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 65 SLU Xl=0.91
  Sollecitazioni: N=-386.33 T_z=3350.12 M_y=-1215.86 T_y=-96.25 M_z=0.00 M_x=-13.01
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=116.85 $\lambda_{rel,m}$=0.23 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=4.75 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 50 SLU Xl=1.17
  Sollecitazioni: N=-1228.63 T_z=6680.63 M_y=-3868.34 T_y=-314.93 M_z=-17.34 M_x=-8.51
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=116.85 $\lambda_{rel,m}$=0.23 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=15.34 Sfr.=0.10

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 50 SLU
  Sollecitazioni: N=-1244.01
  [Par.] $M_{y,sx}$=-2668.40 $M_{y,dx}$=3868.34 $M_{y,eq}$=-3868.34
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-288.29 $M_{z,dx}$=-17.34 $M_{z,eq}$=166.04
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=116.85 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.27 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.65 $\sigma_{m,d}$=17.27 Sfr.=0.12

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=1.17
  Sollecitazioni: N=345.31 T_z=1893.88 M_y=-1285.10 T_y=123.80 M_z=21.79 M_x=-28.81
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.18 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 7 SND Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=333.47 T_z=1969.43 M_y=591.91 T_y=-283.31 M_z=295.09 M_x=-28.81
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 7 SND Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=333.47 T_z=1978.77 M_y=818.94 T_y=-283.31 M_z=295.09 M_x=-28.81
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.17 $\sigma_{m,d}$=7.04 Sfr.=0.03

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 50 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-1244.01 T_z=6790.99 M_y=2668.40 T_y=-314.93 M_z=288.29 M_x=-8.51
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=7.44 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.12

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=0.20

Sollecitazioni: N=-1244.01 T_z=6790.99 M_y=2668.40 T_y=-314.93 M_z=288.29 M_x=-8.51
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=7.44 Sfr.=0.34

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 50 SLU Xl=1.17
Sollecitazioni: N=-1228.63 T_z=6680.63 M_y=-3868.34 T_y=-314.93 M_z=-17.34 M_x=-8.51
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.64 $\sigma_{m,d}$=-15.34 Sfr.=0.10

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.17
Sollecitazioni: N=-1228.63 T_z=6680.63 M_y=-3868.34 T_y=-314.93 M_z=-17.34 M_x=-8.51
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=15.34 Sfr.=0.10

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 50 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-1244.01 T_z=6790.99 M_y=2668.40 T_y=-314.93 M_z=288.29 M_x=-8.51
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.65 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/8012)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/13658)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.02 (L/6057)

Asta n. 2055 (-2148 -2168) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=1.20
Sollecitazioni: N=-179.40 T_z=1225.96 M_y=-2700.27 T_y=3.27 M_z=-5.58 M_x=-3.36
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=120.42 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=10.62 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
Sollecitazioni: N=-194.08
[Lin.] $M_{y,sx}$=1160.50 $M_{y,dx}$=2700.27 $M_{y,eq}$=-2084.36
[Lin.] $M_{z,sx}$=9.52 $M_{z,dx}$=-5.58 $M_{z,eq}$=-7.95
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=120.42 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.28 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.10 $\sigma_{m,d}$=8.25 Sfr.=0.03

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-194.08 T_z=1331.30 M_y=-1160.50 T_y=3.27 M_z=-9.52 M_x=-3.36
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-194.08 T_z=1331.30 M_y=-1160.50 T_y=3.27 M_z=-9.52 M_x=-3.36
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=1.46 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-194.08 T_z=1331.30 M_y=-1160.50 T_y=3.27 M_z=-9.52 M_x=-3.36
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=1.46 Sfr.=0.03

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.20
Sollecitazioni: N=-179.40 T_z=1225.96 M_y=-2700.27 T_y=3.27 M_z=-5.58 M_x=-3.36
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.09 $\sigma_{m,d}$=-10.62 Sfr.=0.04

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.20
Sollecitazioni: N=-179.40 T_z=1225.96 M_y=-2700.27 T_y=3.27 M_z=-5.58 M_x=-3.36
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=10.62 Sfr.=0.04

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-194.08 T_z=1331.30 M_y=-1160.50 T_y=3.27 M_z=-9.52 M_x=-3.36
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.10 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 62 SLU Xl=1.20
Sollecitazioni: N=14.10 T_z=1770.71 M_y=-3974.47 T_y=18.30 M_z=-5.81 M_x=-15.78
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=120.42 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.28 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=15.60 Sfr.=0.10

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 50 SLU Xl=1.20
Sollecitazioni: N=-952.58 T_z=4385.15 M_y=-9202.07 T_y=0.00 M_z=-18.36 M_x=-8.51

Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=120.42 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=36.18 Sfr.=0.24

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 50 SLU
Sollecitazioni: N=-971.67
[Lin.] $M_{y,sx}$=3838.86 $M_{y,dx}$=9202.07 $M_{y,eq}$=-7056.78
[Lin.] $M_{z,sx}$=17.34 $M_{z,dx}$=-18.36 $M_{z,eq}$=-17.95
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=120.42 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.28 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.51 $\sigma_{m,d}$=27.80 Sfr.=0.19

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=1.20
Sollecitazioni: N=360.43 T_z=1240.79 M_y=-2831.80 T_y=-63.06 M_z=44.69 M_x=-28.81
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.19 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 7 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=345.75 T_z=1346.13 M_y=-1276.17 T_y=-63.06 M_z=21.79 M_x=-28.81
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 62 SLU Xl=1.20
Sollecitazioni: N=14.10 T_z=1770.71 M_y=-3974.47 T_y=18.30 M_z=-5.81 M_x=-15.78
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=15.60 Sfr.=0.10

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-971.67 T_z=4522.09 M_y=-3838.86 T_y=0.00 M_z=-17.34 M_x=-8.51
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=4.95 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-971.67 T_z=4522.09 M_y=-3838.86 T_y=0.00 M_z=-17.34 M_x=-8.51
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=4.95 Sfr.=0.23

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 50 SLU Xl=1.20
Sollecitazioni: N=-952.58 T_z=4385.15 M_y=-9202.07 T_y=0.00 M_z=-18.36 M_x=-8.51
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.50 $\sigma_{m,d}$=-36.18 Sfr.=0.24

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.20
Sollecitazioni: N=-952.58 T_z=4385.15 M_y=-9202.07 T_y=0.00 M_z=-18.36 M_x=-8.51
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=36.18 Sfr.=0.24

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-971.67 T_z=4522.09 M_y=-3838.86 T_y=0.00 M_z=-17.34 M_x=-8.51
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.51 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.01 (L/23825)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/42091)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/17660)

Asta n. 2055 (-2168 -2188) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=1.20
Sollecitazioni: N=-85.94 T_z=555.52 M_y=-3425.62 T_y=-1.27 M_z=-7.11 M_x=-3.36
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=120.42 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=13.47 Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
Sollecitazioni: N=-100.62
[Lin.] $M_{y,sx}$=2693.23 $M_{y,dx}$=3425.62 $M_{y,eq}$=-3132.66
[Lin.] $M_{z,sx}$=5.58 $M_{z,dx}$=-7.11 $M_{z,eq}$=-6.50
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=120.42 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.28 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.05 $\sigma_{m,d}$=12.32 Sfr.=0.04

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-100.62 T_z=660.86 M_y=-2693.23 T_y=-1.27 M_z=-5.58 M_x=-3.36
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-100.62 T_z=660.86 M_y=-2693.23 T_y=-1.27 M_z=-5.58 M_x=-3.36
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=0.72 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-100.62 T_z=660.86 M_y=-2693.23 T_y=-1.27 M_z=-5.58 M_x=-3.36
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=0.72 Sfr.=0.02

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.20
  Sollecitazioni: N=-85.94 T_z=555.52 M_y=-3425.62 T_y=-1.27 M_z=-7.11 M_x=-3.36
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.04 $\sigma_{m,d}$=-13.47 Sfr.=0.04

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.20
  Sollecitazioni: N=-85.94 T_z=555.52 M_y=-3425.62 T_y=-1.27 M_z=-7.11 M_x=-3.36
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=13.47 Sfr.=0.04

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-100.62 T_z=660.86 M_y=-2693.23 T_y=-1.27 M_z=-5.58 M_x=-3.36
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.05 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 65 SLU Xl=1.20
  Sollecitazioni: N=28.67 T_z=1008.62 M_y=-6045.82 T_y=-5.60 M_z=-14.83 M_x=-13.01
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=120.42 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.28 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=23.81 Sfr.=0.16

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 50 SLU Xl=1.20
  Sollecitazioni: N=-672.90 T_z=2058.73 M_y=-11739.80 T_y=-1.55 M_z=-20.23 M_x=-8.51
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=120.42 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=46.12 Sfr.=0.31

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 50 SLU
  Sollecitazioni: N=-691.99
  [Lin.] $M_{y,sx}$=9178.20 $M_{y,dx}$=11739.80 $M_{y,eq}$=-10715.20
  [Lin.] $M_{z,sx}$=18.36 $M_{z,dx}$=-20.23 $M_{z,eq}$=-19.48
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=120.42 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.28 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.36 $\sigma_{m,d}$=42.11 Sfr.=0.28

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=1.20
  Sollecitazioni: N=376.28 T_z=581.30 M_y=-3585.96 T_y=9.36 M_z=34.61 M_x=-28.81
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.20 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 7 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=361.60 T_z=686.64 M_y=-2824.22 T_y=9.36 M_z=44.69 M_x=-28.81
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 65 SLU Xl=1.20
  Sollecitazioni: N=28.67 T_z=1008.62 M_y=-6045.82 T_y=-5.60 M_z=-14.83 M_x=-13.01
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=23.81 Sfr.=0.16

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 50 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-691.99 T_z=2195.67 M_y=-9178.20 T_y=-1.55 M_z=-18.36 M_x=-8.51
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=2.40 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-691.99 T_z=2195.67 M_y=-9178.20 T_y=-1.55 M_z=-18.36 M_x=-8.51
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=2.40 Sfr.=0.11

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 50 SLU Xl=1.20
  Sollecitazioni: N=-672.90 T_z=2058.73 M_y=-11739.80 T_y=-1.55 M_z=-20.23 M_x=-8.51
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.35 $\sigma_{m,d}$=-46.12 Sfr.=0.31

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.20
  Sollecitazioni: N=-672.90 T_z=2058.73 M_y=-11739.80 T_y=-1.55 M_z=-20.23 M_x=-8.51
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=46.12 Sfr.=0.31

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 49 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-739.82 T_z=1895.67 M_y=-7887.61 T_y=1.41 M_z=-17.27 M_x=-1.80
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.39 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/14267)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/25128)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/10611)

Asta n. 2055 (-2188 -2204) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU I Xl=0.58
  Sollecitazioni: N=1.30 T_z=-70.28 M_y=-3395.67 T_y=0.00 M_z=-7.52 M_x=-3.36
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
  L=125.20 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.00 $\sigma_{m,d}$=13.36 Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-5.82 T_z=-19.17 M_y=-3421.80 T_y=0.00 M_z=-7.11 M_x=-3.36
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=125.20 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=13.46 Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
  Sollecitazioni: N=-5.82
  [Lin.] $M_{y,sx}$=3421.80 $M_{y,dx}$=3329.24 $M_{y,eq}$=-3384.78
  [Lin.] $M_{z,sx}$=7.11 $M_{z,dx}$=-7.99 $M_{z,eq}$=-7.64
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=125.20 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.00 $\sigma_{m,d}$=13.32 Sfr.=0.05

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU I Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=9.43 T_z=-128.69 M_y=-3329.24 T_y=0.00 M_z=-7.99 M_x=-3.36
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-5.82 T_z=-19.17 M_y=-3421.80 T_y=0.00 M_z=-7.11 M_x=-3.36
  Resistenze: K_{fi}=1.25
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.58
  Sollecitazioni: N=1.30 T_z=-70.28 M_y=-3395.67 T_y=0.00 M_z=-7.52 M_x=-3.36
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.00 $\sigma_{m,d}$=13.36 Sfr.=0.04

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=9.43 T_z=-128.69 M_y=-3329.24 T_y=0.00 M_z=-7.99 M_x=-3.36
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=0.14 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=9.43 T_z=-128.69 M_y=-3329.24 T_y=0.00 M_z=-7.99 M_x=-3.36
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=0.14 Sfr.=0.00

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-5.82 T_z=-19.17 M_y=-3421.80 T_y=0.00 M_z=-7.11 M_x=-3.36
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.00 $\sigma_{m,d}$=13.46 Sfr.=0.04

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-5.82 T_z=-19.17 M_y=-3421.80 T_y=0.00 M_z=-7.11 M_x=-3.36
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=13.46 Sfr.=0.04

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-5.82 T_z=-19.17 M_y=-3421.80 T_y=0.00 M_z=-7.11 M_x=-3.36
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.00 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 63 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=157.49 T_z=-81.65 M_y=-8698.10 T_y=0.00 M_z=-19.68 M_x=-16.90
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=125.20 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.08 $\sigma_{m,d}$=34.23 Sfr.=0.23

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 10 SND Xl=0.92
  Sollecitazioni: N=-285.19 T_z=-130.90 M_y=-3533.48 T_y=15.77 M_z=0.00 M_x=-20.17
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=125.20 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=13.80 Sfr.=0.08

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 50 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-407.42 T_z=-171.99 M_y=-11727.20 T_y=-6.58 M_z=-20.23 M_x=-8.51
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=125.20 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=46.07 Sfr.=0.31

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 50 SLU
  Sollecitazioni: N=-407.42
  [Lin.] $M_{y,sx}$=11727.20 $M_{y,dx}$=11422.70 $M_{y,eq}$=-11605.40
  [Lin.] $M_{z,sx}$=20.23 $M_{z,dx}$=-28.46 $M_{z,eq}$=-25.17
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=125.20 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.21 $\sigma_{m,d}$=45.66 Sfr.=0.31

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 62 SLU Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=431.71 T_z=-147.71 M_y=-4933.18 T_y=4.33 M_z=-9.24 M_x=-15.78
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.22 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 7 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=378.45 T_z=-56.19 M_y=-3581.22 T_y=29.78 M_z=34.61 M_x=-28.82
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 63 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=157.49 T_z=-81.65 M_y=-8698.10 T_y=0.00 M_z=-19.68 M_x=-16.90
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.08 $\sigma_{m,d}$=34.23 Sfr.=0.23

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 13 SLU Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=-110.90 T_z=-269.37 M_y=-9964.47 T_y=-2.84 M_z=-23.50 M_x=-12.74
  Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=0.29 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=-387.59 T_z=-314.36 M_y=-11422.70 T_y=-6.58 M_z=-28.46 M_x=-8.51
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=0.34 Sfr.=0.02

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 50 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-407.42 T_z=-171.99 M_y=-11727.20 T_y=-6.58 M_z=-20.23 M_x=-8.51
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.21 $\sigma_{m,d}$=-46.07 Sfr.=0.31

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-407.42 T_z=-171.99 M_y=-11727.20 T_y=-6.58 M_z=-20.23 M_x=-8.51
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=46.07 Sfr.=0.31

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 49 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-529.63 T_z=-155.91 M_y=-10077.40 T_y=-8.13 M_z=-15.56 M_x=-1.80
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.28 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/9617)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/16884)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.02 (L/7124)

Asta n. 2055 (-2204 -2222) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=84.03 T_z=-663.16 M_y=-3330.40 T_y=1.90 M_z=-7.99 M_x=-3.36
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
  L=115.65 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.27 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.04 $\sigma_{m,d}$=13.11 Sfr.=0.05

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU I Xl=1.16
  Sollecitazioni: N=98.15 T_z=-764.33 M_y=-2504.94 T_y=1.90 M_z=-5.79 M_x=-3.36
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.05 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=84.03 T_z=-663.16 M_y=-3330.40 T_y=1.90 M_z=-7.99 M_x=-3.36
  Resistenze: K_{fi}=1.25
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=84.03 T_z=-663.16 M_y=-3330.40 T_y=1.90 M_z=-7.99 M_x=-3.36
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.04 $\sigma_{m,d}$=13.11 Sfr.=0.04

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=1.16
  Sollecitazioni: N=98.15 T_z=-764.33 M_y=-2504.94 T_y=1.90 M_z=-5.79 M_x=-3.36
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=0.84 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=1.16
  Sollecitazioni: N=98.15 T_z=-764.33 M_y=-2504.94 T_y=1.90 M_z=-5.79 M_x=-3.36
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=0.84 Sfr.=0.02

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=84.03 T_z=-663.16 M_y=-3330.40 T_y=1.90 M_z=-7.99 M_x=-3.36
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=13.11 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 13 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=135.84 T_z=-2037.46 M_y=-9967.76 T_y=7.14 M_z=-23.50 M_x=-12.75
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,t}$=105.93
  L=115.65 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.27 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.07 $\sigma_{m,d}$=39.24 Sfr.=0.30

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 10 SND Xl=0.39
  Sollecitazioni: N=-139.09 T_z=-737.52 M_y=-3258.72 T_y=-12.50 M_z=0.00 M_x=-20.18
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=115.65 $\lambda_{rel,m}$=0.23 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=12.73 Sfr.=0.07

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 50 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-140.80 T_z=-2385.27 M_y=-11427.40 T_y=7.16 M_z=-28.46 M_x=-8.51
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=115.65 $\lambda_{rel,m}$=0.23 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=45.01 Sfr.=0.30

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 50 SLU
  Sollecitazioni: N=-140.80
  [Lin.] $M_{y,sx}$=11427.40 $M_{y,dx}$=8592.75 $M_{y,eq}$=-10293.50
  [Lin.] $M_{z,sx}$=28.46 $M_{z,dx}$=-20.18 $M_{z,eq}$=-25.15
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=115.65 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.27 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.07 $\sigma_{m,d}$=40.54 Sfr.=0.27

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 62 SLU Xl=1.16
  Sollecitazioni: N=627.66 T_z=-1047.62 M_y=-3797.86 T_y=4.94 M_z=-3.52 M_x=-15.78
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.33 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 7 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=393.23 T_z=-711.13 M_y=-3533.46 T_y=-27.21 M_z=7.33 M_x=-28.82
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 13 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=135.84 T_z=-2037.46 M_y=-9967.76 T_y=7.14 M_z=-23.50 M_x=-12.75
  Resistenze: K_{mod}=0.80 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=105.93 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.07 $\sigma_{m,d}$=39.24 Sfr.=0.30

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 50 SLU Xl=1.16
  Sollecitazioni: N=-122.45 T_z=-2516.79 M_y=-8592.75 T_y=7.16 M_z=-20.18 M_x=-8.51
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=2.75 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=1.16
  Sollecitazioni: N=-122.45 T_z=-2516.79 M_y=-8592.75 T_y=7.16 M_z=-20.18 M_x=-8.51
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=2.75 Sfr.=0.13

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 50 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-140.80 T_z=-2385.27 M_y=-11427.40 T_y=7.16 M_z=-28.46 M_x=-8.51

Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.07 $\sigma_{m,d}$=-45.01 Sfr.=0.30

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-140.80 T_z=-2385.27 M_y=-11427.40 T_y=7.16 M_z=-28.46 M_x=-8.51
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=45.01 Sfr.=0.30

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 49 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-332.06 T_z=-2076.08 M_y=-9797.88 T_y=4.99 M_z=-25.75 M_x=-1.80
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.17 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/9187)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/15956)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.02 (L/6832)

Asta n. 2055 (-2222 -2240) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=175.50 T_z=-1319.84 M_y=-2510.04 T_y=6.40 M_z=-5.79 M_x=-3.36
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=120.42 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.28 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.09 $\sigma_{m,d}$=9.88 Sfr.=0.04

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU I Xl=1.20
Sollecitazioni: N=190.19 T_z=-1425.18 M_y=-857.25 T_y=6.40 M_z=1.91 M_x=-3.36
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.10 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=175.50 T_z=-1319.84 M_y=-2510.04 T_y=6.40 M_z=-5.79 M_x=-3.36
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=175.50 T_z=-1319.84 M_y=-2510.04 T_y=6.40 M_z=-5.79 M_x=-3.36
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.09 $\sigma_{m,d}$=9.88 Sfr.=0.03

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=1.20
Sollecitazioni: N=190.19 T_z=-1425.18 M_y=-857.25 T_y=6.40 M_z=1.91 M_x=-3.36
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=1.56 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=1.20
Sollecitazioni: N=190.19 T_z=-1425.18 M_y=-857.25 T_y=6.40 M_z=1.91 M_x=-3.36
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=1.56 Sfr.=0.04

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=175.50 T_z=-1319.84 M_y=-2510.04 T_y=6.40 M_z=-5.79 M_x=-3.36
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=9.88 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=132.97 T_z=-4664.93 M_y=-8610.40 T_y=26.88 M_z=-20.19 M_x=-8.51
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=120.42 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.28 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.07 $\sigma_{m,d}$=33.90 Sfr.=0.23

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 49 SLU Xl=0.69
Sollecitazioni: N=-118.86 T_z=-4130.18 M_y=-4521.16 T_y=28.09 M_z=0.00 M_x=-1.80
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=120.42 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=17.66 Sfr.=0.12

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 49 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-129.77 T_z=-4051.93 M_y=-7336.31 T_y=28.09 M_z=-19.98 M_x=-1.80
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=120.42 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=28.92 Sfr.=0.19

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 49 SLU
Sollecitazioni: N=-129.77
[Lin.] $M_{y,sx}$=7336.31 $M_{y,dx}$=2374.46 $M_{y,eq}$=-5351.57
[Lin.] $M_{z,sx}$=19.98 $M_{z,dx}$=13.85 $M_{z,eq}$=-7.99

Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=120.42 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.28 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.07 $\sigma_{m,d}$=21.01 Sfr.=0.14

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 62 SLU Xl=1.20
Sollecitazioni: N=830.88 T_z=-1983.13 M_y=-1499.07 T_y=0.00 M_z=-4.34 M_x=-15.78
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.43 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 7 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=413.68 T_z=-1378.68 M_y=-2767.44 T_y=-13.38 M_z=34.62 M_x=-28.82
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=132.97 T_z=-4664.93 M_y=-8610.40 T_y=26.88 M_z=-20.19 M_x=-8.51
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.07 $\sigma_{m,d}$=33.90 Sfr.=0.23

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 50 SLU Xl=1.20
Sollecitazioni: N=152.07 T_z=-4801.87 M_y=-2910.37 T_y=26.88 M_z=12.19 M_x=-8.51
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=5.25 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.06

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=1.20
Sollecitazioni: N=152.07 T_z=-4801.87 M_y=-2910.37 T_y=26.88 M_z=12.19 M_x=-8.51
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=5.25 Sfr.=0.24

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 49 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-129.77 T_z=-4051.93 M_y=-7336.31 T_y=28.09 M_z=-19.98 M_x=-1.80
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.07 $\sigma_{m,d}$=-28.92 Sfr.=0.19

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=132.97 T_z=-4664.93 M_y=-8610.40 T_y=26.88 M_z=-20.19 M_x=-8.51
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=33.90 Sfr.=0.23

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 49 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-129.77 T_z=-4051.93 M_y=-7336.31 T_y=28.09 M_z=-19.98 M_x=-1.80
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.07 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/9301)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/16240)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.02 (L/6928)

Asta n. 2055 (-2240 -2260) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU I Xl=1.20
Sollecitazioni: N=283.65 T_z=-2095.61 M_y=1596.06 T_y=0.00 M_z=1.70 M_x=-3.36
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=120.42 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.28 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.15 $\sigma_{m,d}$=6.26 Sfr.=0.02

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU I Xl=1.20
Sollecitazioni: N=283.65 T_z=-2095.61 M_y=1596.06 T_y=0.00 M_z=1.70 M_x=-3.36
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.15 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=268.96 T_z=-1990.27 M_y=-864.10 T_y=0.00 M_z=1.91 M_x=-3.36
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.20
Sollecitazioni: N=283.65 T_z=-2095.61 M_y=1596.06 T_y=0.00 M_z=1.70 M_x=-3.36
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.15 $\sigma_{m,d}$=6.26 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=1.20
Sollecitazioni: N=283.65 T_z=-2095.61 M_y=1596.06 T_y=0.00 M_z=1.70 M_x=-3.36
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=2.29 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=1.20

Sollecitazioni: N=283.65 T_z=-2095.61 M_y=1596.06 T_y=0.00 M_z=1.70 M_x=-3.36
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=2.29 Sfr.=0.05

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.20
Sollecitazioni: N=283.65 T_z=-2095.61 M_y=1596.06 T_y=0.00 M_z=1.70 M_x=-3.36
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-6.26 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 50 SLU Xl=1.20
Sollecitazioni: N=431.76 T_z=-7128.26 M_y=5567.89 T_y=0.00 M_z=11.40 M_x=-8.51
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=120.42 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.28 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.22 $\sigma_{m,d}$=21.90 Sfr.=0.15

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 62 SLU Xl=1.20
Sollecitazioni: N=1037.61 T_z=-2932.59 M_y=1939.78 T_y=9.52 M_z=7.13 M_x=-15.78
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.54 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 7 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=441.41 T_z=-2060.19 M_y=-1192.29 T_y=-54.95 M_z=50.08 M_x=-28.82
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 50 SLU Xl=1.20
Sollecitazioni: N=431.76 T_z=-7128.26 M_y=5567.89 T_y=0.00 M_z=11.40 M_x=-8.51
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.22 $\sigma_{m,d}$=21.90 Sfr.=0.15

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 50 SLU Xl=1.20
Sollecitazioni: N=431.76 T_z=-7128.26 M_y=5567.89 T_y=0.00 M_z=11.40 M_x=-8.51
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=7.80 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.13

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=1.20
Sollecitazioni: N=431.76 T_z=-7128.26 M_y=5567.89 T_y=0.00 M_z=11.40 M_x=-8.51
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=7.80 Sfr.=0.36

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.20
Sollecitazioni: N=431.76 T_z=-7128.26 M_y=5567.89 T_y=0.00 M_z=11.40 M_x=-8.51
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-21.90 Sfr.=0.15

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/12319)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/21222)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/9200)

Asta n. 2055 (-2260 249) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU I Xl=1.07
Sollecitazioni: N=377.12 T_z=-2765.96 M_y=4488.66 T_y=33.06 M_z=36.94 M_x=-3.36
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=126.40 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.20 $\sigma_{m,d}$=18.01 Sfr.=0.07

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU I Xl=1.07
Sollecitazioni: N=377.12 T_z=-2765.96 M_y=4488.66 T_y=33.06 M_z=36.94 M_x=-3.36
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.20 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=364.12 T_z=-2672.72 M_y=1590.02 T_y=33.06 M_z=1.70 M_x=-3.36
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.07
Sollecitazioni: N=377.12 T_z=-2765.96 M_y=4488.66 T_y=33.06 M_z=36.94 M_x=-3.36
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.20 $\sigma_{m,d}$=18.01 Sfr.=0.06

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=1.07
Sollecitazioni: N=377.12 T_z=-2765.96 M_y=4488.66 T_y=33.06 M_z=36.94 M_x=-3.36
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=3.03 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=1.07
  Sollecitazioni: N=377.12 T_z=-2765.96 M_y=4488.66 T_y=33.06 M_z=36.94 M_x=-3.36
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=3.03 Sfr.=0.07

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.07
  Sollecitazioni: N=377.12 T_z=-2765.96 M_y=4488.66 T_y=33.06 M_z=36.94 M_x=-3.36
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-18.01 Sfr.=0.06

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 50 SLU Xl=1.07
  Sollecitazioni: N=715.42 T_z=-9490.63 M_y=15599.40 T_y=25.82 M_z=38.92 M_x=-8.51
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=126.40 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.37 $\sigma_{m,d}$=61.44 Sfr.=0.41

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 63 SLU Xl=1.07
  Sollecitazioni: N=1280.33 T_z=-6870.90 M_y=10978.00 T_y=135.69 M_z=156.14 M_x=-16.90
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.67 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 7 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=489.24 T_z=-2591.40 M_y=1177.04 T_y=297.08 M_z=33.12 M_x=-28.82
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 50 SLU Xl=1.07
  Sollecitazioni: N=715.42 T_z=-9490.63 M_y=15599.40 T_y=25.82 M_z=38.92 M_x=-8.51
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.37 $\sigma_{m,d}$=61.44 Sfr.=0.41

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 50 SLU Xl=1.07
  Sollecitazioni: N=715.42 T_z=-9490.63 M_y=15599.40 T_y=25.82 M_z=38.92 M_x=-8.51
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=10.38 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.23

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=1.07
  Sollecitazioni: N=715.42 T_z=-9490.63 M_y=15599.40 T_y=25.82 M_z=38.92 M_x=-8.51
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=10.38 Sfr.=0.48

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.07
  Sollecitazioni: N=715.42 T_z=-9490.63 M_y=15599.40 T_y=25.82 M_z=38.92 M_x=-8.51
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-61.44 Sfr.=0.41

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.02 (L/5836)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/10115)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.02 (L/4340)

Asta n. 2055 (-2286 249) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU I Xl=1.30
  Sollecitazioni: N=640.17 T_z=-1570.75 M_y=2886.69 T_y=-4.16 M_z=-3.60 M_x=-1.12
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
  L=149.96 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.34 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.33 $\sigma_{m,d}$=11.32 Sfr.=0.04

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=656.05 T_z=-1456.90 M_y=916.43 T_y=-4.16 M_z=1.81 M_x=-1.12
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.34 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=656.05 T_z=-1456.90 M_y=916.43 T_y=-4.16 M_z=1.81 M_x=-1.12
  Resistenze: K_{fi}=1.25
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.30
  Sollecitazioni: N=640.17 T_z=-1570.75 M_y=2886.69 T_y=-4.16 M_z=-3.60 M_x=-1.12
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.33 $\sigma_{m,d}$=11.32 Sfr.=0.04

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=1.30
  Sollecitazioni: N=640.17 T_z=-1570.75 M_y=2886.69 T_y=-4.16 M_z=-3.60 M_x=-1.12
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=1.72 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=1.30
  Sollecitazioni: N=640.17 T_z=-1570.75 M_y=2886.69 T_y=-4.16 M_z=-3.60 M_x=-1.12
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=1.72 Sfr.=0.04

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.30
  Sollecitazioni: N=640.17 T_z=-1570.75 M_y=2886.69 T_y=-4.16 M_z=-3.60 M_x=-1.12
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-11.32 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 13 SLU Xl=1.30
  Sollecitazioni: N=1611.75 T_z=-4706.56 M_y=8664.70 T_y=5.16 M_z=8.84 M_x=-2.92
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,t}$=105.93
  L=149.96 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.34 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.84 $\sigma_{m,d}$=33.96 Sfr.=0.26

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 13 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=1632.38 T_z=-4558.56 M_y=2635.36 T_y=5.16 M_z=2.12 M_x=-2.92
  Resistenze: K_{mod}=0.80 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=105.93
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.85 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=969.51 T_z=-1334.34 M_y=605.59 T_y=-126.63 M_z=74.68 M_x=-10.40
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 13 SLU Xl=1.30
  Sollecitazioni: N=1611.75 T_z=-4706.56 M_y=8664.70 T_y=5.16 M_z=8.84 M_x=-2.92
  Resistenze: K_{mod}=0.80 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=105.93 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.84 $\sigma_{m,d}$=33.96 Sfr.=0.26

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 13 SLU Xl=1.30
  Sollecitazioni: N=1611.75 T_z=-4706.56 M_y=8664.70 T_y=5.16 M_z=8.84 M_x=-2.92
  Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=5.15 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.07

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 13 SLU Xl=1.30
  Sollecitazioni: N=1611.75 T_z=-4706.56 M_y=8664.70 T_y=5.16 M_z=8.84 M_x=-2.92
  Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=19.31
  Tensioni: τ_d=5.15 Sfr.=0.27

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 13 SLU Xl=1.30
  Sollecitazioni: N=1611.75 T_z=-4706.56 M_y=8664.70 T_y=5.16 M_z=8.84 M_x=-2.92
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-33.96 Sfr.=0.26

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/10053)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/18075)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.02 (L/7427)

Asta n. 2055 (-2303 -2286) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU I Xl=1.56
  Sollecitazioni: N=753.17 T_z=-760.30 M_y=915.63 T_y=-2.41 M_z=1.81 M_x=-1.12
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
  L=156.27 $\lambda_{rel,y}$=0.11 $\lambda_{rel,z}$=0.36 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.39 $\sigma_{m,d}$=3.60 Sfr.=0.01

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=772.23 T_z=-623.60 M_y=-165.68 T_y=-2.41 M_z=5.59 M_x=-1.12
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.40 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=772.23 T_z=-623.60 M_y=-165.68 T_y=-2.41 M_z=5.59 M_x=-1.12
  Resistenze: K_{fi}=1.25
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.56
  Sollecitazioni: N=753.17 T_z=-760.30 M_y=915.63 T_y=-2.41 M_z=1.81 M_x=-1.12
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.39 $\sigma_{m,d}$=3.60 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=1.56
  Sollecitazioni: N=753.17 T_z=-760.30 M_y=915.63 T_y=-2.41 M_z=1.81 M_x=-1.12
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71

Tensioni: τ_d=0.83 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=1.56
Sollecitazioni: N=753.17 T_z=-760.30 M_y=915.63 T_y=-2.41 M_z=1.81 M_x=-1.12
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=0.83 Sfr.=0.02

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.56
Sollecitazioni: N=753.17 T_z=-760.30 M_y=915.63 T_y=-2.41 M_z=1.81 M_x=-1.12
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-3.60 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 13 SLU Xl=1.56
Sollecitazioni: N=1959.81 T_z=-2210.19 M_y=2632.71 T_y=-3.94 M_z=2.12 M_x=-2.92
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,t}$=105.93
L=156.27 $\lambda_{rel,y}$=0.11 $\lambda_{rel,z}$=0.36 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.02 $\sigma_{m,d}$=10.31 Sfr.=0.09

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 13 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=1984.59 T_z=-2032.49 M_y=-682.28 T_y=-3.94 M_z=8.28 M_x=-2.92
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=105.93
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.03 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=1043.97 T_z=-753.46 M_y=-283.13 T_y=-51.94 M_z=102.19 M_x=-10.40
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 13 SLU Xl=1.56
Sollecitazioni: N=1959.81 T_z=-2210.19 M_y=2632.71 T_y=-3.94 M_z=2.12 M_x=-2.92
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=105.93 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.02 $\sigma_{m,d}$=10.31 Sfr.=0.09

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 13 SLU Xl=1.56
Sollecitazioni: N=1959.81 T_z=-2210.19 M_y=2632.71 T_y=-3.94 M_z=2.12 M_x=-2.92
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=2.42 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 13 SLU Xl=1.56
Sollecitazioni: N=1959.81 T_z=-2210.19 M_y=2632.71 T_y=-3.94 M_z=2.12 M_x=-2.92
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=19.31
Tensioni: τ_d=2.42 Sfr.=0.13

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 13 SLU Xl=1.56
Sollecitazioni: N=1959.81 T_z=-2210.19 M_y=2632.71 T_y=-3.94 M_z=2.12 M_x=-2.92
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-10.31 Sfr.=0.08

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/43121)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/72026)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/32447)

Asta n. 2055 (-2311 -2303) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU I Xl=1.56
Sollecitazioni: N=868.75 T_z=68.79 M_y=-165.14 T_y=5.49 M_z=5.59 M_x=-1.12
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=156.25 $\lambda_{rel,y}$=0.11 $\lambda_{rel,z}$=0.36 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.45 $\sigma_{m,d}$=0.72 Sfr.=0.00

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=887.81 T_z=205.47 M_y=49.12 T_y=5.49 M_z=-3.00 M_x=-1.12
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.46 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=887.81 T_z=205.47 M_y=49.12 T_y=5.49 M_z=-3.00 M_x=-1.12
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.56
Sollecitazioni: N=868.75 T_z=68.79 M_y=-165.14 T_y=5.49 M_z=5.59 M_x=-1.12
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.45 $\sigma_{m,d}$=0.72 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=887.81 T_z=205.47 M_y=49.12 T_y=5.49 M_z=-3.00 M_x=-1.12

Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=0.22 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=887.81 T_z=205.47 M_y=49.12 T_y=5.49 M_z=-3.00 M_x=-1.12
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=0.22 Sfr.=0.01

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.56
Sollecitazioni: N=868.75 T_z=68.79 M_y=-165.14 T_y=5.49 M_z=5.59 M_x=-1.12
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=0.72 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 50 SLU Xl=1.56
Sollecitazioni: N=2270.83 T_z=576.18 M_y=-890.20 T_y=2.73 M_z=0.00 M_x=-3.41
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=156.25 $\lambda_{rel,y}$=0.11 $\lambda_{rel,z}$=0.36 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.18 $\sigma_{m,d}$=3.48 Sfr.=0.03

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 13 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=2340.61 T_z=521.44 M_y=-5.25 T_y=11.11 M_z=-9.08 M_x=-2.92
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=105.93
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.22 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=1122.61 T_z=68.29 M_y=-74.69 T_y=-90.76 M_z=72.78 M_x=-10.40
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 50 SLU Xl=1.56
Sollecitazioni: N=2270.83 T_z=576.18 M_y=-890.20 T_y=2.73 M_z=0.00 M_x=-3.41
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.18 $\sigma_{m,d}$=3.48 Sfr.=0.03

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 49 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=1728.72 T_z=788.22 M_y=274.18 T_y=-4.47 M_z=1.35 M_x=-3.04
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=0.86 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 49 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=1728.72 T_z=788.22 M_y=274.18 T_y=-4.47 M_z=1.35 M_x=-3.04
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=0.86 Sfr.=0.04

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.56
Sollecitazioni: N=2270.83 T_z=576.18 M_y=-890.20 T_y=2.73 M_z=0.00 M_x=-3.41
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=3.48 Sfr.=0.02

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 42 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/142469)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 42 (teorica) $f_{z,G}$=0.00 (L/182044)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 42 (teorica) $f_{z,G}$=0.00 (L/121362)

Asta n. 2055 (-2312 -2311) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=1009.42 T_z=1093.57 M_y=1534.51 T_y=17.17 M_z=-27.74 M_x=-1.13
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=163.96 $\lambda_{rel,y}$=0.11 $\lambda_{rel,z}$=0.38 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.53 $\sigma_{m,d}$=6.36 Sfr.=0.03

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=1009.42 T_z=1093.57 M_y=1534.51 T_y=17.17 M_z=-27.74 M_x=-1.13
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.53 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=1009.42 T_z=1093.57 M_y=1534.51 T_y=17.17 M_z=-27.74 M_x=-1.13
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=1009.42 T_z=1093.57 M_y=1534.51 T_y=17.17 M_z=-27.74 M_x=-1.13
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.53 $\sigma_{m,d}$=6.36 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=0.20

Sollecitazioni: N=1009.42 T_z=1093.57 M_y=1534.51 T_y=17.17 M_z=-27.74 M_x=-1.13
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=1.20 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=1009.42 T_z=1093.57 M_y=1534.51 T_y=17.17 M_z=-27.74 M_x=-1.13
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=1.20 Sfr.=0.03

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=1009.42 T_z=1093.57 M_y=1534.51 T_y=17.17 M_z=-27.74 M_x=-1.13
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-6.36 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 50 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=2687.43 T_z=3795.59 M_y=5501.17 T_y=-53.05 M_z=72.24 M_x=-3.42
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=163.96 $\lambda_{rel,y}$=0.11 $\lambda_{rel,z}$=0.38 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.40 $\sigma_{m,d}$=22.43 Sfr.=0.16

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 13 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=2701.12 T_z=3152.55 M_y=4420.36 T_y=23.10 M_z=-42.37 M_x=-2.94
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=105.93
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.41 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.20
Sollecitazioni: N=1211.49 T_z=948.36 M_y=1210.18 T_y=-186.91 M_z=301.96 M_x=-10.31
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 50 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=2687.43 T_z=3795.59 M_y=5501.17 T_y=-53.05 M_z=72.24 M_x=-3.42
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.40 $\sigma_{m,d}$=22.43 Sfr.=0.16

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 50 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=2687.43 T_z=3795.59 M_y=5501.17 T_y=-53.05 M_z=72.24 M_x=-3.42
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=4.15 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.04

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=2687.43 T_z=3795.59 M_y=5501.17 T_y=-53.05 M_z=72.24 M_x=-3.42
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=4.15 Sfr.=0.19

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=2687.43 T_z=3795.59 M_y=5501.17 T_y=-53.05 M_z=72.24 M_x=-3.42
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-22.43 Sfr.=0.15

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/9879)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/16564)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.02 (L/7473)

Asta n. 2055 (-2312 -2320) Trave 24x100 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-1402.22 T_z=1646.53 M_y=2718.30 T_y=26.16 M_z=-35.97 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=117.70 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-7.17 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
Sollecitazioni: N=-1402.22
[Lin.] $M_{y,sx}$=-2718.30 $M_{y,dx}$=-1158.80 $M_{y,eq}$=2094.50
[Lin.] $M_{z,sx}$=35.97 $M_{z,dx}$=-10.36 $M_{z,eq}$=-25.72
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=117.70 $\lambda_{rel,y}$=0.06 $\lambda_{rel,z}$=0.27 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.58 $\sigma_{m,d}$=-5.50 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-1402.22 T_z=1646.53 M_y=2718.30 T_y=26.16 M_z=-35.97 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=1.44 Sfr.=0.03

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-1402.22 T_z=1646.53 M_y=2718.30 T_y=26.16 M_z=-35.97 M_x=0.00

Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.58 $\sigma_{m,d}$=-7.17 Sfr.=0.02

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-1402.22 T_z=1646.53 M_y=2718.30 T_y=26.16 M_z=-35.97 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-7.17 Sfr.=0.02

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-1402.22 T_z=1646.53 M_y=2718.30 T_y=26.16 M_z=-35.97 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.58 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 50 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-2731.32 T_z=4913.99 M_y=8361.28 T_y=-49.96 M_z=65.65 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=117.70 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-21.59 Sfr.=0.14

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 13 SLU
Sollecitazioni: N=-3058.20
[Lin.] $M_{y,sx}$=-7382.61 $M_{y,dx}$=-3237.35 $M_{y,eq}$=5724.50
[Lin.] $M_{z,sx}$=50.48 $M_{z,dx}$=-19.63 $M_{z,eq}$=-38.14
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=117.70 $\lambda_{rel,y}$=0.06 $\lambda_{rel,z}$=0.27 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.27 $\sigma_{m,d}$=-14.71 Sfr.=0.12

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-460.65 T_z=1625.17 M_y=2573.74 T_y=-595.02 M_z=1458.93 M_x=8.38
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 38 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-2888.14 T_z=3925.79 M_y=6696.86 T_y=-29.07 M_z=34.95 M_x=1.02
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=3.44 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.03

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-2731.32 T_z=4913.99 M_y=8361.28 T_y=-49.96 M_z=65.65 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=4.30 Sfr.=0.20

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 50 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-2731.32 T_z=4913.99 M_y=8361.28 T_y=-49.96 M_z=65.65 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.14 $\sigma_{m,d}$=-21.59 Sfr.=0.14

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-2731.32 T_z=4913.99 M_y=8361.28 T_y=-49.96 M_z=65.65 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-21.59 Sfr.=0.14

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 13 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-3058.20 T_z=4303.92 M_y=7382.61 T_y=31.52 M_z=-50.48 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.27 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/9870)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/18921)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/7216)

Asta n. 2055 (-2320 -2328) Trave 24x100 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 75 SLU I Xl=0.75
Sollecitazioni: N=-1338.35 T_z=1221.26 M_y=207.01 T_y=12.56 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=125.41 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-0.52 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1349.82 T_z=1303.54 M_y=1156.92 T_y=12.56 M_z=-10.36 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=125.41 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-3.00 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
Sollecitazioni: N=-1349.82

[Par.] $M_{y,sx}$=-1156.92 $M_{y,dx}$=391.86 $M_{y,eq}$=1006.71
[Lin.] $M_{z,sx}$=10.36 $M_{z,dx}$=5.39 $M_{z,eq}$=-4.14
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=125.41 $\lambda_{rel,y}$=0.07 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.56 $\sigma_{m,d}$=-2.56 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1349.82 T_z=1303.54 M_y=1156.92 T_y=12.56 M_z=-10.36 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=1.14 Sfr.=0.03

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1349.82 T_z=1303.54 M_y=1156.92 T_y=12.56 M_z=-10.36 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.56 $\sigma_{m,d}$=-3.00 Sfr.=0.01

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1349.82 T_z=1303.54 M_y=1156.92 T_y=12.56 M_z=-10.36 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-3.00 Sfr.=0.01

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1349.82 T_z=1303.54 M_y=1156.92 T_y=12.56 M_z=-10.36 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.56 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 13 SLU Xl=0.67
Sollecitazioni: N=-2904.33 T_z=3284.66 M_y=1002.75 T_y=27.96 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=125.41 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-2.51 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-424.48 T_z=1322.83 M_y=1287.08 T_y=648.99 M_z=-900.40 M_x=9.96
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=125.41 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-12.60 Sfr.=0.06

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 13 SLU
Sollecitazioni: N=-2917.58
[Par.] $M_{y,sx}$=-3231.51 $M_{y,dx}$=895.24 $M_{y,eq}$=2682.39
[Lin.] $M_{z,sx}$=19.63 $M_{z,dx}$=15.44 $M_{z,eq}$=-7.85
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=125.41 $\lambda_{rel,y}$=0.07 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.22 $\sigma_{m,d}$=-6.79 Sfr.=0.06

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-424.48 T_z=1284.25 M_y=1026.77 T_y=-623.88 M_z=879.69 M_x=9.96
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 36 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-2456.07 T_z=2596.79 M_y=2417.59 T_y=-90.89 M_z=69.97 M_x=1.14
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=2.27 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-2589.35 T_z=3853.17 M_y=3611.83 T_y=-11.88 M_z=16.73 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=3.37 Sfr.=0.16

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-2275.15 T_z=1322.83 M_y=1287.08 T_y=648.99 M_z=-900.40 M_x=9.96
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.95 $\sigma_{m,d}$=-12.60 Sfr.=0.06

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-424.48 T_z=1322.83 M_y=1287.08 T_y=648.99 M_z=-900.40 M_x=9.96
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-12.60 Sfr.=0.06

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 63 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-3300.80 T_z=2983.94 M_y=2974.04 T_y=68.15 M_z=-56.67 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.38 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/22008)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/41417)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/16135)

Asta n. 2055 (-2328 -2336) Trave 24x100 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=-1277.29 T_z=783.34 M_y=-1462.13 T_y=-1.15 M_z=3.94 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=125.41 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=3.70 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
  Sollecitazioni: N=-1296.40
  [Lin.] $M_{y,sx}$=393.75 $M_{y,dx}$=1462.13 $M_{y,eq}$=-1034.78
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-5.39 $M_{z,dx}$=3.94 $M_{z,eq}$=4.81
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=125.41 $\lambda_{rel,y}$=0.07 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.54 $\sigma_{m,d}$=2.64 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-1296.40 T_z=920.47 M_y=-393.75 T_y=-1.15 M_z=5.39 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=0.81 Sfr.=0.02

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=-1277.29 T_z=783.34 M_y=-1462.13 T_y=-1.15 M_z=3.94 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.53 $\sigma_{m,d}$=-3.70 Sfr.=0.01

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=-1277.29 T_z=783.34 M_y=-1462.13 T_y=-1.15 M_z=3.94 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=3.70 Sfr.=0.01

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-1296.40 T_z=920.47 M_y=-393.75 T_y=-1.15 M_z=5.39 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.54 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 50 SLU Xl=1.09
  Sollecitazioni: N=-2429.12 T_z=2563.87 M_y=-3986.20 T_y=-2.55 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=125.41 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=9.97 Sfr.=0.07

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 50 SLU Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=-2425.80 T_z=2540.10 M_y=-4412.92 T_y=-2.55 M_z=-1.37 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=125.41 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=11.05 Sfr.=0.07

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 13 SLU
  Sollecitazioni: N=-2778.89
  [Lin.] $M_{y,sx}$=901.10 $M_{y,dx}$=3780.41 $M_{y,eq}$=-2628.69
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-15.44 $M_{z,dx}$=11.32 $M_{z,eq}$=13.79
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=125.41 $\lambda_{rel,y}$=0.07 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.16 $\sigma_{m,d}$=6.72 Sfr.=0.06

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-387.56 T_z=939.17 M_y=-505.66 T_y=-487.30 M_z=139.60 M_x=9.96
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 36 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-2349.32 T_z=1831.18 M_y=-731.58 T_y=-85.36 M_z=18.40 M_x=1.14
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=1.60 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-2450.65 T_z=2718.36 M_y=-1115.59 T_y=-2.55 M_z=1.83 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=2.38 Sfr.=0.11

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 50 SLU Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=-2425.80 T_z=2540.10 M_y=-4412.92 T_y=-2.55 M_z=-1.37 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.01 $\sigma_{m,d}$=-11.05 Sfr.=0.07

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=-2425.80 T_z=2540.10 M_y=-4412.92 T_y=-2.55 M_z=-1.37 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=11.05 Sfr.=0.07

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 63 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-3162.11 T_z=2129.38 M_y=-661.14 T_y=-3.92 M_z=28.79 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.32 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.00 (L/62620)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/109585)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/45739)

Asta n. 2055 (-2336 -2344) Trave 24x100 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 75 SLU I Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=-1223.89 T_z=400.25 M_y=-2051.53 T_y=-2.55 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=125.41 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=5.13 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=1.07
  Sollecitazioni: N=-1226.62 T_z=419.84 M_y=-1978.07 T_y=-2.55 M_z=1.20 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=125.41 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=4.96 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
  Sollecitazioni: N=-1243.01
  [Lin.] $M_{y,sx}$=1463.59 $M_{y,dx}$=2051.53 $M_{y,eq}$=-1816.36
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-3.94 $M_{z,dx}$=0.74 $M_{z,eq}$=2.66
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=125.41 $\lambda_{rel,y}$=0.07 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.52 $\sigma_{m,d}$=4.57 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-1243.01 T_z=537.38 M_y=-1463.59 T_y=-2.55 M_z=3.94 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=0.47 Sfr.=0.01

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=-1223.89 T_z=400.25 M_y=-2051.53 T_y=-2.55 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.51 $\sigma_{m,d}$=-5.13 Sfr.=0.02

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=-1223.89 T_z=400.25 M_y=-2051.53 T_y=-2.55 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=5.13 Sfr.=0.02

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-1243.01 T_z=537.38 M_y=-1463.59 T_y=-2.55 M_z=3.94 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.52 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 50 SLU Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=-2287.15 T_z=1405.25 M_y=-6292.26 T_y=0.00 M_z=-1.44 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=125.41 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=15.75 Sfr.=0.11

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 50 SLU
  Sollecitazioni: N=-2312.00
  [Lin.] $M_{y,sx}$=4418.15 $M_{y,dx}$=6292.26 $M_{y,eq}$=-5542.62
  [Lin.] $M_{z,sx}$=1.37 $M_{z,dx}$=-1.44 $M_{z,eq}$=-1.41
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=125.41 $\lambda_{rel,y}$=0.07 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.96 $\sigma_{m,d}$=13.87 Sfr.=0.10

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-350.39 T_z=556.17 M_y=-1557.12 T_y=-291.38 M_z=520.19 M_x=9.96
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 36 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-2242.60 T_z=1065.53 M_y=-2919.57 T_y=-58.52 M_z=-34.33 M_x=1.14

Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=0.93 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-2312.00 T_z=1583.52 M_y=-4418.15 T_y=0.00 M_z=-1.37 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=1.39 Sfr.=0.06

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 50 SLU Xl=1.25
Sollecitazioni: N=-2287.15 T_z=1405.25 M_y=-6292.26 T_y=0.00 M_z=-1.44 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.95 $\sigma_{m,d}$=-15.75 Sfr.=0.11

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.25
Sollecitazioni: N=-2287.15 T_z=1405.25 M_y=-6292.26 T_y=0.00 M_z=-1.44 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=15.75 Sfr.=0.11

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 63 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-3023.46 T_z=1274.77 M_y=-3223.48 T_y=-13.80 M_z=23.88 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.26 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/55369)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/105201)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.00 (L/39849)

Asta n. 2055 (-2344 -2352) Trave 24x100 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 75 SLU I Xl=1.25
Sollecitazioni: N=-1170.49 T_z=17.16 M_y=-2159.76 T_y=-1.39 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=125.41 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=5.40 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
Sollecitazioni: N=-1189.60
[Lin.] $M_{y,sx}$=2052.26 $M_{y,dx}$=2159.76 $M_{y,eq}$=-2116.76
[Lin.] $M_{z,sx}$=-0.74 $M_{z,dx}$=-1.00 $M_{z,eq}$=-0.40
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=125.41 $\lambda_{rel,y}$=0.07 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.50 $\sigma_{m,d}$=5.30 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1189.60 T_z=154.28 M_y=-2052.26 T_y=-1.39 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=0.14 Sfr.=0.00

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.25
Sollecitazioni: N=-1170.49 T_z=17.16 M_y=-2159.76 T_y=-1.39 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.49 $\sigma_{m,d}$=-5.40 Sfr.=0.02

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.25
Sollecitazioni: N=-1170.49 T_z=17.16 M_y=-2159.76 T_y=-1.39 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=5.40 Sfr.=0.02

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1189.60 T_z=154.28 M_y=-2052.26 T_y=-1.39 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.50 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 50 SLU Xl=1.25
Sollecitazioni: N=-2148.49 T_z=270.40 M_y=-6745.60 T_y=1.58 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=125.41 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=16.86 Sfr.=0.11

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 13 SLU Xl=1.25
Sollecitazioni: N=-2476.72 T_z=217.32 M_y=-5803.09 T_y=-4.28 M_z=-2.77 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=125.41 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=14.54 Sfr.=0.11

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 50 SLU
Sollecitazioni: N=-2173.34

[Lin.] $M_{y,sx}$=6294.71 $M_{y,dx}$=6745.60 $M_{y,eq}$=-6565.25
[Lin.] $M_{z,sx}$=1.44 $M_{z,dx}$=0.54 $M_{z,eq}$=-0.65
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=125.41 $\lambda_{rel,y}$=0.07 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.91 $\sigma_{m,d}$=16.42 Sfr.=0.12

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-312.89 T_z=173.83 M_y=-2126.96 T_y=-64.99 M_z=868.84 M_x=9.97
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-2736.39 T_z=342.84 M_y=-2963.62 T_y=-12.76 M_z=8.45 M_x=1.02
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=0.30 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-2173.34 T_z=448.67 M_y=-6294.71 T_y=1.58 M_z=-1.44 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=0.39 Sfr.=0.02

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 50 SLU Xl=1.25
Sollecitazioni: N=-2148.49 T_z=270.40 M_y=-6745.60 T_y=1.58 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.90 $\sigma_{m,d}$=-16.86 Sfr.=0.11

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.25
Sollecitazioni: N=-2148.49 T_z=270.40 M_y=-6745.60 T_y=1.58 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=16.86 Sfr.=0.11

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 63 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-2884.79 T_z=420.14 M_y=-4712.13 T_y=-10.07 M_z=6.58 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.20 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.00 (L/36027)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/68312)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.00 (L/26039)

Asta n. 2055 (-2352 -2360) Trave 24x100 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1136.20 T_z=-228.77 M_y=-2159.58 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=125.41 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=5.40 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=0.08
Sollecitazioni: N=-1134.92 T_z=-237.92 M_y=-2140.07 T_y=0.00 M_z=-1.04 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=125.41 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=5.36 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
Sollecitazioni: N=-1136.20
[Lin.] $M_{y,sx}$=2159.58 $M_{y,dx}$=1786.69 $M_{y,eq}$=-2010.42
[Lin.] $M_{z,sx}$=1.00 $M_{z,dx}$=-1.71 $M_{z,eq}$=-1.42
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=125.41 $\lambda_{rel,y}$=0.07 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.47 $\sigma_{m,d}$=5.04 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=1.25
Sollecitazioni: N=-1117.08 T_z=-365.90 M_y=-1786.69 T_y=0.00 M_z=-1.71 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=0.32 Sfr.=0.01

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1136.20 T_z=-228.77 M_y=-2159.58 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.47 $\sigma_{m,d}$=-5.40 Sfr.=0.02

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1136.20 T_z=-228.77 M_y=-2159.58 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=5.40 Sfr.=0.02

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-1136.20 T_z=-228.77 M_y=-2159.58 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.47 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 50 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-2034.66 T_z=-686.12 M_y=-6744.67 T_y=6.29 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=125.41 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=16.86 Sfr.=0.11

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 50 SLU Xl=0.08
  Sollecitazioni: N=-2033.01 T_z=-698.01 M_y=-6686.81 T_y=6.29 M_z=1.07 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=125.41 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=16.73 Sfr.=0.11

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 50 SLU
  Sollecitazioni: N=-2034.66
  [Lin.] $M_{y,sx}$=6744.67 $M_{y,dx}$=5772.41 $M_{y,eq}$=-6355.77
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-0.54 $M_{z,dx}$=8.43 $M_{z,eq}$=5.27
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=125.41 $\lambda_{rel,y}$=0.07 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.85 $\sigma_{m,d}$=15.94 Sfr.=0.11

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-275.02 T_z=-249.66 M_y=-2215.26 T_y=222.36 M_z=915.64 M_x=9.96
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 36 SLU Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=-2004.28 T_z=-643.98 M_y=-3713.63 T_y=37.80 M_z=-42.20 M_x=1.14
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=0.56 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 13 SLU Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=-2338.05 T_z=-777.35 M_y=-4939.23 T_y=-2.36 M_z=-5.72 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=19.31
  Tensioni: τ_d=0.68 Sfr.=0.04

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 50 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-2034.66 T_z=-686.12 M_y=-6744.67 T_y=6.29 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.85 $\sigma_{m,d}$=-16.86 Sfr.=0.11

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-2034.66 T_z=-686.12 M_y=-6744.67 T_y=6.29 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=16.86 Sfr.=0.11

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 63 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-2746.11 T_z=-434.40 M_y=-5126.66 T_y=-10.93 M_z=-6.05 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.14 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/27254)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/53674)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/19849)

Asta n. 2055 (-2360 -2368) Trave 24x100 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 75 SLU I Xl=1.09
  Sollecitazioni: N=-1066.23 T_z=-730.70 M_y=-1055.99 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=125.41 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=2.64 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-1082.79 T_z=-611.86 M_y=-1785.59 T_y=0.00 M_z=-1.71 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=125.41 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=4.48 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
  Sollecitazioni: N=-1082.79
  [Lin.] $M_{y,sx}$=1785.59 $M_{y,dx}$=932.28 $M_{y,eq}$=-1444.27
  [Lin.] $M_{z,sx}$=1.71 $M_{z,dx}$=-0.83 $M_{z,eq}$=-1.36

Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=125.41 $\lambda_{rel,y}$=0.07 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.45 $\sigma_{m,d}$=3.62 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=1.25
Sollecitazioni: N=-1063.68 T_z=-748.98 M_y=-932.28 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=0.66 Sfr.=0.01

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1082.79 T_z=-611.86 M_y=-1785.59 T_y=0.00 M_z=-1.71 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.45 $\sigma_{m,d}$=-4.48 Sfr.=0.01

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1082.79 T_z=-611.86 M_y=-1785.59 T_y=0.00 M_z=-1.71 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=4.48 Sfr.=0.01

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1082.79 T_z=-611.86 M_y=-1785.59 T_y=0.00 M_z=-1.71 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.45 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 24 SLU Xl=1.09
Sollecitazioni: N=-2179.78 T_z=-1747.07 M_y=-3121.19 T_y=-24.45 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=125.41 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=7.80 Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1895.99 T_z=-1820.95 M_y=-5768.18 T_y=6.14 M_z=8.43 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=125.41 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=14.51 Sfr.=0.10

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 50 SLU
Sollecitazioni: N=-1895.99
[Lin.] $M_{y,sx}$=5768.18 $M_{y,dx}$=3372.74 $M_{y,eq}$=-4810.00
[Lin.] $M_{z,sx}$=-8.43 $M_{z,dx}$=16.12 $M_{z,eq}$=13.05
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=125.41 $\lambda_{rel,y}$=0.07 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.79 $\sigma_{m,d}$=12.16 Sfr.=0.09

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-236.73 T_z=-634.55 M_y=-1824.38 T_y=-440.97 M_z=652.21 M_x=9.96
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 36 SLU Xl=1.25
Sollecitazioni: N=-1897.55 T_z=-1409.61 M_y=-2055.06 T_y=46.16 M_z=-3.57 M_x=1.14
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=1.23 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=1.25
Sollecitazioni: N=-1871.14 T_z=-1999.21 M_y=-3372.74 T_y=6.14 M_z=16.12 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=1.75 Sfr.=0.08

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1895.99 T_z=-1820.95 M_y=-5768.18 T_y=6.14 M_z=8.43 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.79 $\sigma_{m,d}$=-14.51 Sfr.=0.10

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1895.99 T_z=-1820.95 M_y=-5768.18 T_y=6.14 M_z=8.43 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=14.51 Sfr.=0.10

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 63 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-2607.44 T_z=-1429.10 M_y=-4467.21 T_y=-4.83 M_z=-19.75 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.09 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/25534)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/47818)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.01 (L/18391)

Asta n. 2055 (-2368 -2376) Trave 24x100 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-1029.39 T_z=-994.93 M_y=-930.39 T_y=1.73 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=125.41 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=2.33 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=-1010.27 T_z=-1132.06 M_y=403.34 T_y=1.73 M_z=1.34 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=125.41 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-1.02 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
  Sollecitazioni: N=-1029.39
  [Par.] $M_{y,sx}$=930.39 $M_{y,dx}$=-403.34 $M_{y,eq}$=-866.92
  [Lin.] $M_{z,sx}$=0.83 $M_{z,dx}$=1.34 $M_{z,eq}$=0.54
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=125.41 $\lambda_{rel,y}$=0.07 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.43 $\sigma_{m,d}$=2.17 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=-1010.27 T_z=-1132.06 M_y=403.34 T_y=1.73 M_z=1.34 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=0.99 Sfr.=0.02

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-1029.39 T_z=-994.93 M_y=-930.39 T_y=1.73 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.43 $\sigma_{m,d}$=-2.33 Sfr.=0.01

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-1029.39 T_z=-994.93 M_y=-930.39 T_y=1.73 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=2.33 Sfr.=0.01

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-1029.39 T_z=-994.93 M_y=-930.39 T_y=1.73 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.43 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 37 SLU Xl=0.25
  Sollecitazioni: N=-2103.49 T_z=-2625.36 M_y=-2163.25 T_y=22.55 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=125.41 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=5.41 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 50 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-1757.32 T_z=-2955.77 M_y=-3365.73 T_y=-36.91 M_z=16.12 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=125.41 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=8.58 Sfr.=0.06

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 13 SLU
  Sollecitazioni: N=-2085.56
  [Par.] $M_{y,sx}$=2819.21 $M_{y,dx}$=-538.79 $M_{y,eq}$=-2182.70
  [Lin.] $M_{z,sx}$=4.99 $M_{z,dx}$=-1.80 $M_{z,eq}$=-3.71
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=125.41 $\lambda_{rel,y}$=0.07 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.87 $\sigma_{m,d}$=5.50 Sfr.=0.05

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-197.96 T_z=-1019.81 M_y=-963.30 T_y=-626.46 M_z=155.92 M_x=9.96
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 36 SLU Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=-1790.81 T_z=-2175.24 M_y=565.43 T_y=50.75 M_z=48.91 M_x=1.14
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=1.90 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=-1732.47 T_z=-3134.04 M_y=452.87 T_y=-36.91 M_z=-30.16 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=2.74 Sfr.=0.13

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 50 SLU Xl=0.00

Sollecitazioni: N=-1757.32 T_z=-2955.77 M_y=-3365.73 T_y=-36.91 M_z=16.12 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.73 $\sigma_{m,d}$=-8.58 Sfr.=0.06

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1757.32 T_z=-2955.77 M_y=-3365.73 T_y=-36.91 M_z=16.12 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=8.58 Sfr.=0.06

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 63 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-2468.77 T_z=-2423.81 M_y=-2558.37 T_y=42.19 M_z=-25.80 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.03 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/26837)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/50577)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/19481)

Asta n. 2055 (-2376 284) Trave 24x100 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 75 SLU I Xl=0.08
Sollecitazioni: N=-979.32 T_z=-1387.92 M_y=515.82 T_y=-18.24 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=131.18 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-1.29 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=1.11
Sollecitazioni: N=-963.98 T_z=-1501.05 M_y=2009.49 T_y=-18.24 M_z=-18.97 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=131.18 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-5.22 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
Sollecitazioni: N=-980.50
[Lin.] $M_{y,sx}$=-405.77 $M_{y,dx}$=-2009.49 $M_{y,eq}$=1368.00
[Lin.] $M_{z,sx}$=-1.34 $M_{z,dx}$=-18.97 $M_{z,eq}$=-10.85
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=131.18 $\lambda_{rel,y}$=0.07 $\lambda_{rel,z}$=0.30 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.41 $\sigma_{m,d}$=-3.53 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=1.11
Sollecitazioni: N=-963.98 T_z=-1501.05 M_y=2009.49 T_y=-18.24 M_z=-18.97 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=1.31 Sfr.=0.03

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.11
Sollecitazioni: N=-963.98 T_z=-1501.05 M_y=2009.49 T_y=-18.24 M_z=-18.97 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.40 $\sigma_{m,d}$=-5.22 Sfr.=0.02

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.11
Sollecitazioni: N=-963.98 T_z=-1501.05 M_y=2009.49 T_y=-18.24 M_z=-18.97 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-5.22 Sfr.=0.02

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-980.50 T_z=-1379.22 M_y=405.77 T_y=-18.24 M_z=1.34 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.41 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 39 SLU Xl=0.87
Sollecitazioni: N=-1685.45 T_z=-2892.42 M_y=3044.84 T_y=-32.64 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=131.18 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-7.61 Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 1 SND Xl=1.11
Sollecitazioni: N=-146.99 T_z=-1529.63 M_y=2082.65 T_y=-680.78 M_z=-1424.23 M_x=11.81
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=131.18 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-20.04 Sfr.=0.10

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 50 SLU
Sollecitazioni: N=-1631.33
[Lin.] $M_{y,sx}$=-461.54 $M_{y,dx}$=-5121.69 $M_{y,eq}$=3257.63
[Lin.] $M_{z,sx}$=30.16 $M_{z,dx}$=-221.59 $M_{z,eq}$=-145.02
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70

L=131.18 $\lambda_{rel,y}$=0.07 $\lambda_{rel,z}$=0.30 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.68 $\sigma_{m,d}$=-9.65 Sfr.=0.07

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-163.51 T_z=-1350.64 M_y=358.07 T_y=-680.78 M_z=685.82 M_x=11.81
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 1 SND Xl=1.11
Sollecitazioni: N=-146.99 T_z=-1529.63 M_y=2082.65 T_y=-680.78 M_z=-1424.23 M_x=11.81
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=1.47 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=1.11
Sollecitazioni: N=-1609.86 T_z=-4264.00 M_y=5121.69 T_y=-171.90 M_z=-221.59 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=3.73 Sfr.=0.17

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 1 SND Xl=1.11
Sollecitazioni: N=-1780.96 T_z=-1529.63 M_y=2082.65 T_y=-680.78 M_z=-1424.23 M_x=11.81
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.74 $\sigma_{m,d}$=-20.04 Sfr.=0.10

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 1 SND Xl=1.11
Sollecitazioni: N=-146.99 T_z=-1529.63 M_y=2082.65 T_y=-680.78 M_z=-1424.23 M_x=11.81
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-20.04 Sfr.=0.10

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 63 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-2340.24 T_z=-3284.31 M_y=599.08 T_y=61.65 M_z=27.12 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.98 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/23589)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/48653)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/16801)

Asta n. 2055 (284 -2384) Trave 24x100 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 75 SLU I Xl=0.55
Sollecitazioni: N=-29.46 T_z=205.14 M_y=106.66 T_y=-1.41 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=119.64 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-0.27 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-35.05 T_z=244.10 M_y=186.76 T_y=-1.41 M_z=1.41 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=119.64 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-0.48 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
Sollecitazioni: N=-35.05
[Par.] $M_{y,sx}$=-186.76 $M_{y,dx}$=2.50 $M_{y,eq}$=140.07
[Lin.] $M_{z,sx}$=-1.41 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=0.85
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=119.64 $\lambda_{rel,y}$=0.07 $\lambda_{rel,z}$=0.27 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 $\sigma_{m,d}$=-0.36 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-35.05 T_z=244.10 M_y=186.76 T_y=-1.41 M_z=1.41 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=0.21 Sfr.=0.00

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-35.05 T_z=244.10 M_y=186.76 T_y=-1.41 M_z=1.41 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 $\sigma_{m,d}$=-0.48 Sfr.=0.00

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-35.05 T_z=244.10 M_y=186.76 T_y=-1.41 M_z=1.41 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-0.48 Sfr.=0.00

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-35.05 T_z=244.10 M_y=186.76 T_y=-1.41 M_z=1.41 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00

Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 7 SND Xl=0.98
Sollecitazioni: N=2.07 T_z=161.94 M_y=29.69 T_y=-313.51 M_z=67.08 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
L=119.64 $\lambda_{rel,y}$=0.07 $\lambda_{rel,z}$=0.27 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.00 $\sigma_{m,d}$=0.77 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 15 SLU Xl=1.13
Sollecitazioni: N=-44.97 T_z=313.14 M_y=16.57 T_y=-10.37 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=119.64 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-0.04 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 49 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-63.89 T_z=556.26 M_y=476.95 T_y=-209.46 M_z=209.14 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=119.64 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-3.37 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 49 SLU
Sollecitazioni: N=-63.89
[Par.] $M_{y,sx}$=-476.95 $M_{y,dx}$=7.65 $M_{y,eq}$=357.71
[Lin.] $M_{z,sx}$=-209.14 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=125.48
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=119.64 $\lambda_{rel,y}$=0.07 $\lambda_{rel,z}$=0.27 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.03 $\sigma_{m,d}$=-2.20 Sfr.=0.01

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=1.20
Sollecitazioni: N=5.43 T_z=138.56 M_y=-2.64 T_y=310.68 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 7 SND Xl=0.98
Sollecitazioni: N=2.07 T_z=161.94 M_y=29.69 T_y=-313.51 M_z=67.08 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.00 $\sigma_{m,d}$=0.77 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-79.56 T_z=620.84 M_y=540.56 T_y=-138.08 M_z=137.87 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=0.56 Sfr.=0.03

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 49 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-63.89 T_z=556.26 M_y=476.95 T_y=-209.46 M_z=209.14 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.03 $\sigma_{m,d}$=-3.37 Sfr.=0.02

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 49 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-63.89 T_z=556.26 M_y=476.95 T_y=-209.46 M_z=209.14 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-3.37 Sfr.=0.02

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 13 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-79.56 T_z=554.00 M_y=475.17 T_y=-18.62 M_z=18.60 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.03 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 17 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/104698)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/209397)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/74784)

Asta n. 2056 (104 -2126) Trave 24x32 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 75 SLU I Xl=0.14
Sollecitazioni: N=-118.04 T_z=333.78 M_y=140.28 T_y=-1.44 M_z=0.00 M_x=-2.38
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=147.11 $\lambda_{rel,m}$=0.23 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-12.03 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=1.47
Sollecitazioni: N=-111.52 T_z=287.03 M_y=-274.42 T_y=-1.44 M_z=-2.29 M_x=-2.38
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=147.11 $\lambda_{rel,m}$=0.23 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=23.83 Sfr.=0.09

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I

Sollecitazioni: N=-118.04
[Par.] $M_{y,sx}$=-140.28 $M_{y,dx}$=274.42 $M_{y,eq}$=-269.55
[Lin.] $M_{z,sx}$=0.36 $M_{z,dx}$=-2.29 $M_{z,eq}$=-1.51
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=147.11 $\lambda_{rel,y}$=0.37 $\lambda_{rel,z}$=0.57 $K_{c,y}$=0.99 $K_{c,z}$=0.96
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.37 $\sigma_{m,d}$=23.31 Sfr.=0.09

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.14
Sollecitazioni: N=-118.04 T_z=333.78 M_y=140.28 T_y=-1.44 M_z=0.00 M_x=-2.38
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=0.14
Sollecitazioni: N=-118.04 T_z=333.78 M_y=140.28 T_y=-1.44 M_z=0.00 M_x=-2.38
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=2.22 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.14
Sollecitazioni: N=-118.04 T_z=333.78 M_y=140.28 T_y=-1.44 M_z=0.00 M_x=-2.38
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=2.22 Sfr.=0.05

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.47
Sollecitazioni: N=-111.52 T_z=287.03 M_y=-274.42 T_y=-1.44 M_z=-2.29 M_x=-2.38
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.35 $\sigma_{m,d}$=-23.83 Sfr.=0.08

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.47
Sollecitazioni: N=-111.52 T_z=287.03 M_y=-274.42 T_y=-1.44 M_z=-2.29 M_x=-2.38
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=23.83 Sfr.=0.08

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=0.14
Sollecitazioni: N=-118.04 T_z=333.78 M_y=140.28 T_y=-1.44 M_z=0.00 M_x=-2.38
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.37 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 37 SLU Xl=0.14
Sollecitazioni: N=-325.86 T_z=976.38 M_y=374.95 T_y=-5.08 M_z=0.00 M_x=-7.73
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=147.11 $\lambda_{rel,m}$=0.17 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-9.15 Sfr.=0.06

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 50 SLU Xl=1.47
Sollecitazioni: N=-322.95 T_z=1018.89 M_y=-1071.71 T_y=-6.38 M_z=-9.24 M_x=-10.71
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=147.11 $\lambda_{rel,m}$=0.17 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=26.47 Sfr.=0.18

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 13 SLU
Sollecitazioni: N=-325.51
[Par.] $M_{y,sx}$=-374.47 $M_{y,dx}$=889.04 $M_{y,eq}$=-821.28
[Lin.] $M_{z,sx}$=1.65 $M_{z,dx}$=-7.97 $M_{z,eq}$=-5.44
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=147.11 $\lambda_{rel,y}$=0.25 $\lambda_{rel,z}$=0.34 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.42 $\sigma_{m,d}$=20.23 Sfr.=0.16

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 49 SLU Xl=0.14
Sollecitazioni: N=-258.03 T_z=901.31 M_y=214.99 T_y=-6.14 M_z=0.00 M_x=-10.94
Resistenze: K_{mod}=0.90
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 13 SLU Xl=0.14
Sollecitazioni: N=-325.51 T_z=976.12 M_y=374.47 T_y=-4.73 M_z=-1.65 M_x=-7.42
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=2.67 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 13 SLU Xl=0.14
Sollecitazioni: N=-325.51 T_z=976.12 M_y=374.47 T_y=-4.73 M_z=-1.65 M_x=-7.42
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=19.31
Tensioni: τ_d=2.67 Sfr.=0.14

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 50 SLU Xl=1.47
Sollecitazioni: N=-322.95 T_z=1018.89 M_y=-1071.71 T_y=-6.38 M_z=-9.24 M_x=-10.71
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.42 $\sigma_{m,d}$=-26.47 Sfr.=0.18

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.47
Sollecitazioni: N=-322.95 T_z=1018.89 M_y=-1071.71 T_y=-6.38 M_z=-9.24 M_x=-10.71

Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=26.47 Sfr.=0.18

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 13 SLU Xl=0.14
Sollecitazioni: N=-325.51 T_z=976.12 M_y=374.47 T_y=-4.73 M_z=-1.65 M_x=-7.42
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.42 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/19524)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/27878)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/15652)

Asta n. 2056 (-2126 127) Trave 24x32 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 75 SLU I Xl=0.18
Sollecitazioni: N=-12.84 T_z=-420.77 M_y=-198.65 T_y=9.75 M_z=0.00 M_x=-2.38
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=155.01 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=17.03 Sfr.=0.06

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=1.35
Sollecitazioni: N=-7.13 T_z=-461.77 M_y=318.40 T_y=9.75 M_z=10.89 M_x=-2.38
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=155.01 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-28.76 Sfr.=0.10

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
Sollecitazioni: N=-13.72
[Par.] $M_{y,sx}$=273.93 $M_{y,dx}$=-318.40 $M_{y,eq}$=318.40
[Lin.] $M_{z,sx}$=2.29 $M_{z,dx}$=10.89 $M_{z,eq}$=5.62
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=155.01 $\lambda_{rel,y}$=0.38 $\lambda_{rel,z}$=0.60 $K_{c,y}$=0.99 $K_{c,z}$=0.96
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.04 $\sigma_{m,d}$=-28.05 Sfr.=0.10

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-13.72 T_z=-414.46 M_y=-273.93 T_y=9.75 M_z=-2.29 M_x=-2.38
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=1.35
Sollecitazioni: N=-7.13 T_z=-461.77 M_y=318.40 T_y=9.75 M_z=10.89 M_x=-2.38
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=3.08 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=1.35
Sollecitazioni: N=-7.13 T_z=-461.77 M_y=318.40 T_y=9.75 M_z=10.89 M_x=-2.38
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=3.08 Sfr.=0.07

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.35
Sollecitazioni: N=-7.13 T_z=-461.77 M_y=318.40 T_y=9.75 M_z=10.89 M_x=-2.38
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.02 $\sigma_{m,d}$=-28.76 Sfr.=0.09

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.35
Sollecitazioni: N=-7.13 T_z=-461.77 M_y=318.40 T_y=9.75 M_z=10.89 M_x=-2.38
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-28.76 Sfr.=0.09

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-13.72 T_z=-414.46 M_y=-273.93 T_y=9.75 M_z=-2.29 M_x=-2.38
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.04 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 50 SLU Xl=1.35
Sollecitazioni: N=15.00 T_z=-1814.42 M_y=1341.11 T_y=34.45 M_z=37.33 M_x=-10.71
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=155.01 $\lambda_{rel,y}$=0.27 $\lambda_{rel,z}$=0.36 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 $\sigma_{m,d}$=33.96 Sfr.=0.23

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 15 SLU Xl=0.18
Sollecitazioni: N=-2.46 T_z=-1033.77 M_y=-457.56 T_y=27.06 M_z=0.00 M_x=-5.46
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=155.01 $\lambda_{rel,m}$=0.17 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=11.17 Sfr.=0.08

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 49 SLU Xl=1.35

Sollecitazioni: N=-4.88 T_z=-1596.55 M_y=1169.53 T_y=18.30 M_z=16.99 M_x=-10.94
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=155.01 $\lambda_{rel,m}$=0.17 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-29.11 Sfr.=0.19

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 49 SLU
Sollecitazioni: N=-13.45
[Par.] $M_{y,sx}$=947.40 $M_{y,dx}$=-1169.53 $M_{y,eq}$=1169.53
[Lin.] $M_{z,sx}$=7.76 $M_{z,dx}$=16.99 $M_{z,eq}$=7.09
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=155.01 $\lambda_{rel,y}$=0.27 $\lambda_{rel,z}$=0.36 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.02 $\sigma_{m,d}$=-28.78 Sfr.=0.19

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 63 SLU Xl=1.35
Sollecitazioni: N=27.23 T_z=-1203.33 M_y=879.80 T_y=44.60 M_z=53.66 M_x=-4.20
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.04 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 49 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-13.45 T_z=-1535.05 M_y=-947.40 T_y=18.30 M_z=-7.76 M_x=-10.94
Resistenze: K_{mod}=0.90
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 50 SLU Xl=1.35
Sollecitazioni: N=15.00 T_z=-1814.42 M_y=1341.11 T_y=34.45 M_z=37.33 M_x=-10.71
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 $\sigma_{m,d}$=33.96 Sfr.=0.23

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 50 SLU Xl=1.35
Sollecitazioni: N=15.00 T_z=-1814.42 M_y=1341.11 T_y=34.45 M_z=37.33 M_x=-10.71
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=4.96 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=1.35
Sollecitazioni: N=15.00 T_z=-1814.42 M_y=1341.11 T_y=34.45 M_z=37.33 M_x=-10.71
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=4.96 Sfr.=0.23

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 49 SLU Xl=1.35
Sollecitazioni: N=-4.88 T_z=-1596.55 M_y=1169.53 T_y=18.30 M_z=16.99 M_x=-10.94
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 $\sigma_{m,d}$=-29.11 Sfr.=0.19

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.35
Sollecitazioni: N=15.00 T_z=-1814.42 M_y=1341.11 T_y=34.45 M_z=37.33 M_x=-10.71
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-33.96 Sfr.=0.23

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 7 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-45.56 T_z=-488.74 M_y=-325.37 T_y=-44.35 M_z=5.20 M_x=-10.08
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.06 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/10144)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/15284)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.02 (L/8032)

Asta n. 2056 (127 -2149) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 75 SLU I Xl=0.97
Sollecitazioni: N=-877.22 T_z=807.86 M_y=-422.63 T_y=44.12 M_z=0.00 M_x=6.87
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=116.86 $\lambda_{rel,m}$=0.23 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=1.65 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=1.17
Sollecitazioni: N=-874.85 T_z=790.88 M_y=-577.79 T_y=44.12 M_z=8.30 M_x=6.87
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=116.86 $\lambda_{rel,m}$=0.23 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=2.37 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
Sollecitazioni: N=-886.69
[Par.] $M_{y,sx}$=-230.94 $M_{y,dx}$=577.79 $M_{y,eq}$=-525.67
[Lin.] $M_{z,sx}$=34.51 $M_{z,dx}$=8.30 $M_{z,eq}$=-17.38
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=116.86 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.27 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00

Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.46 $\sigma_{m,d}$=2.28 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-886.69 T_z=875.77 M_y=230.94 T_y=44.12 M_z=-34.51 M_x=6.87
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-886.69 T_z=875.77 M_y=230.94 T_y=44.12 M_z=-34.51 M_x=6.87
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=0.96 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-886.69 T_z=875.77 M_y=230.94 T_y=44.12 M_z=-34.51 M_x=6.87
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=0.96 Sfr.=0.02

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.17
Sollecitazioni: N=-874.85 T_z=790.88 M_y=-577.79 T_y=44.12 M_z=8.30 M_x=6.87
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.46 $\sigma_{m,d}$=-2.37 Sfr.=0.01

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.17
Sollecitazioni: N=-874.85 T_z=790.88 M_y=-577.79 T_y=44.12 M_z=8.30 M_x=6.87
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=2.37 Sfr.=0.01

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-886.69 T_z=875.77 M_y=230.94 T_y=44.12 M_z=-34.51 M_x=6.87
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.46 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 24 SLU Xl=1.04
Sollecitazioni: N=-1752.19 T_z=2542.04 M_y=-1306.01 T_y=151.07 M_z=0.00 M_x=20.29
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=116.86 $\lambda_{rel,m}$=0.23 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=5.10 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 13 SLU Xl=1.17
Sollecitazioni: N=-1743.87 T_z=2527.03 M_y=-1633.90 T_y=149.65 M_z=21.93 M_x=20.82
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=116.86 $\lambda_{rel,m}$=0.23 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=6.67 Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 13 SLU
Sollecitazioni: N=-1759.26
[Par.] $M_{y,sx}$=-872.08 $M_{y,dx}$=1633.90 $M_{y,eq}$=-1628.89
[Lin.] $M_{z,sx}$=123.30 $M_{z,dx}$=21.93 $M_{z,eq}$=-65.20
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=116.86 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.27 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.92 $\sigma_{m,d}$=7.21 Sfr.=0.06

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 49 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-921.47 T_z=2611.98 M_y=953.86 T_y=116.37 M_z=-77.17 M_x=29.24
Resistenze: K_{mod}=0.90
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 50 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-1415.41 T_z=3038.18 M_y=1081.98 T_y=155.51 M_z=-117.61 M_x=29.11
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=3.33 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-1415.41 T_z=3038.18 M_y=1081.98 T_y=155.51 M_z=-117.61 M_x=29.11
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=3.33 Sfr.=0.15

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 13 SLU Xl=1.17
Sollecitazioni: N=-1743.87 T_z=2527.03 M_y=-1633.90 T_y=149.65 M_z=21.93 M_x=20.82
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.91 $\sigma_{m,d}$=-6.67 Sfr.=0.05

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 13 SLU Xl=1.17
Sollecitazioni: N=-1743.87 T_z=2527.03 M_y=-1633.90 T_y=149.65 M_z=21.93 M_x=20.82
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=6.67 Sfr.=0.05

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 64 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-2136.03 T_z=1976.03 M_y=561.01 T_y=126.25 M_z=-114.01 M_x=10.67

Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.11 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/18335)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/29929)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/14036)

Asta n. 2056 (-2149 -2169) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 75 SLU I Xl=0.80
Sollecitazioni: N=-785.80 T_z=152.04 M_y=-731.99 T_y=-10.65 M_z=0.00 M_x=6.87
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=120.43 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=2.86 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=1.20
Sollecitazioni: N=-780.91 T_z=116.92 M_y=-785.97 T_y=-10.65 M_z=-4.52 M_x=6.87
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=120.43 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=3.13 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
Sollecitazioni: N=-795.59
[Lin.] $M_{y,sx}$=581.74 $M_{y,dx}$=785.97 $M_{y,eq}$=-704.28
[Lin.] $M_{z,sx}$=-8.30 $M_{z,dx}$=-4.52 $M_{z,eq}$=3.32
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=120.43 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.28 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.41 $\sigma_{m,d}$=2.79 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-795.59 T_z=222.26 M_y=-581.74 T_y=-10.65 M_z=8.30 M_x=6.87
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-795.59 T_z=222.26 M_y=-581.74 T_y=-10.65 M_z=8.30 M_x=6.87
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=0.24 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-795.59 T_z=222.26 M_y=-581.74 T_y=-10.65 M_z=8.30 M_x=6.87
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=0.24 Sfr.=0.01

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.20
Sollecitazioni: N=-780.91 T_z=116.92 M_y=-785.97 T_y=-10.65 M_z=-4.52 M_x=6.87
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.41 $\sigma_{m,d}$=-3.13 Sfr.=0.01

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.20
Sollecitazioni: N=-780.91 T_z=116.92 M_y=-785.97 T_y=-10.65 M_z=-4.52 M_x=6.87
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=3.13 Sfr.=0.01

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-795.59 T_z=222.26 M_y=-581.74 T_y=-10.65 M_z=8.30 M_x=6.87
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.41 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 13 SLU Xl=0.80
Sollecitazioni: N=-1469.28 T_z=557.18 M_y=-2129.80 T_y=-27.16 M_z=0.00 M_x=20.82
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=120.43 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=8.32 Sfr.=0.06

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 13 SLU Xl=1.20
Sollecitazioni: N=-1462.92 T_z=511.54 M_y=-2344.30 T_y=-27.16 M_z=-10.78 M_x=20.82
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=120.43 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=9.30 Sfr.=0.07

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 13 SLU
Sollecitazioni: N=-1482.01
[Lin.] $M_{y,sx}$=1645.82 $M_{y,dx}$=2344.30 $M_{y,eq}$=-2064.91
[Lin.] $M_{z,sx}$=-21.93 $M_{z,dx}$=-10.78 $M_{z,eq}$=8.85
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=120.43 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.28 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00

Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.77 $\sigma_{m,d}$=8.18 Sfr.=0.07

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 49 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-717.48 T_z=612.85 M_y=-1539.19 T_y=-36.85 M_z=35.76 M_x=29.24
Resistenze: K_{mod}=0.90
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1138.17 T_z=727.87 M_y=-1826.65 T_y=-36.58 M_z=33.31 M_x=29.12
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=0.80 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 13 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1482.01 T_z=648.48 M_y=-1645.82 T_y=-27.16 M_z=21.93 M_x=20.82
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=19.31
Tensioni: τ_d=0.71 Sfr.=0.04

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 13 SLU Xl=1.20
Sollecitazioni: N=-1462.92 T_z=511.54 M_y=-2344.30 T_y=-27.16 M_z=-10.78 M_x=20.82
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.76 $\sigma_{m,d}$=-9.30 Sfr.=0.07

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 13 SLU Xl=1.20
Sollecitazioni: N=-1462.92 T_z=511.54 M_y=-2344.30 T_y=-27.16 M_z=-10.78 M_x=20.82
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=9.30 Sfr.=0.07

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 64 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1886.24 T_z=505.57 M_y=-1312.09 T_y=-15.37 M_z=8.51 M_x=10.67
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.98 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/68257)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/120262)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.00 (L/49519)

Asta n. 2056 (-2169 -2189) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-700.62 T_z=-459.01 M_y=-789.11 T_y=-3.80 M_z=-4.52 M_x=6.87
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=120.43 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=3.14 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
Sollecitazioni: N=-700.62
[Lin.] $M_{y,sx}$=789.11 $M_{y,dx}$=172.92 $M_{y,eq}$=-542.63
[Lin.] $M_{z,sx}$=4.52 $M_{z,dx}$=-9.10 $M_{z,eq}$=-7.27
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=120.43 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.28 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.36 $\sigma_{m,d}$=2.21 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-700.62 T_z=-459.01 M_y=-789.11 T_y=-3.80 M_z=-4.52 M_x=6.87
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=1.20
Sollecitazioni: N=-685.93 T_z=-564.35 M_y=-172.92 T_y=-3.80 M_z=-9.10 M_x=6.87
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=0.62 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=1.20
Sollecitazioni: N=-685.93 T_z=-564.35 M_y=-172.92 T_y=-3.80 M_z=-9.10 M_x=6.87
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=0.62 Sfr.=0.01

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-700.62 T_z=-459.01 M_y=-789.11 T_y=-3.80 M_z=-4.52 M_x=6.87
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.36 $\sigma_{m,d}$=-3.14 Sfr.=0.01

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-700.62 T_z=-459.01 M_y=-789.11 T_y=-3.80 M_z=-4.52 M_x=6.87
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=3.14 Sfr.=0.01

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-700.62 T_z=-459.01 M_y=-789.11 T_y=-3.80 M_z=-4.52 M_x=6.87
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.36 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 13 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-1197.31 T_z=-1393.66 M_y=-2353.75 T_y=-12.36 M_z=-10.78 M_x=20.82
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=120.43 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=9.33 Sfr.=0.07

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 13 SLU
  Sollecitazioni: N=-1197.31
  [Lin.] $M_{y,sx}$=2353.75 $M_{y,dx}$=592.96 $M_{y,eq}$=-1649.43
  [Lin.] $M_{z,sx}$=10.78 $M_{z,dx}$=-25.67 $M_{z,eq}$=-19.71
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=120.43 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.28 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.62 $\sigma_{m,d}$=6.70 Sfr.=0.05

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 49 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-507.14 T_z=-1439.65 M_y=-2203.97 T_y=-9.44 M_z=-8.62 M_x=29.24
  Resistenze: K_{mod}=0.90
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 50 SLU Xl=1.20
  Sollecitazioni: N=-834.38 T_z=-1777.46 M_y=-573.46 T_y=-12.69 M_z=-26.02 M_x=29.12
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=1.94 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=1.20
  Sollecitazioni: N=-834.38 T_z=-1777.46 M_y=-573.46 T_y=-12.69 M_z=-26.02 M_x=29.12
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=1.94 Sfr.=0.09

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 13 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-1197.31 T_z=-1393.66 M_y=-2353.75 T_y=-12.36 M_z=-10.78 M_x=20.82
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.62 $\sigma_{m,d}$=-9.33 Sfr.=0.07

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 13 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-1197.31 T_z=-1393.66 M_y=-2353.75 T_y=-12.36 M_z=-10.78 M_x=20.82
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=9.33 Sfr.=0.07

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 62 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-1650.84 T_z=-617.05 M_y=-1277.11 T_y=-8.33 M_z=-8.83 M_x=1.87
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.86 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/28699)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/52615)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/21222)

Asta n. 2056 (-2189 236) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 75 SLU I Xl=0.63
  Sollecitazioni: N=-596.70 T_z=-1205.28 M_y=570.15 T_y=15.89 M_z=0.00 M_x=6.87
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=125.19 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-2.23 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=1.05
  Sollecitazioni: N=-591.56 T_z=-1242.15 M_y=1085.96 T_y=15.89 M_z=7.65 M_x=6.87
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=125.19 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-4.34 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
  Sollecitazioni: N=-604.40
  [Par.] $M_{y,sx}$=174.42 $M_{y,dx}$=-1085.96 $M_{y,eq}$=819.25
  [Lin.] $M_{z,sx}$=9.10 $M_{z,dx}$=7.65 $M_{z,eq}$=-3.64
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=125.19 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.31 $\sigma_{m,d}$=-3.25 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-604.40 T_z=-1149.97 M_y=-174.42 T_y=15.89 M_z=-9.10 M_x=6.87

Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=1.05
Sollecitazioni: N=-591.56 T_z=-1242.15 M_y=1085.96 T_y=15.89 M_z=7.65 M_x=6.87
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=1.36 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=1.05
Sollecitazioni: N=-591.56 T_z=-1242.15 M_y=1085.96 T_y=15.89 M_z=7.65 M_x=6.87
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=1.36 Sfr.=0.03

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.05
Sollecitazioni: N=-591.56 T_z=-1242.15 M_y=1085.96 T_y=15.89 M_z=7.65 M_x=6.87
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.31 $\sigma_{m,d}$=-4.34 Sfr.=0.01

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.05
Sollecitazioni: N=-591.56 T_z=-1242.15 M_y=1085.96 T_y=15.89 M_z=7.65 M_x=6.87
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-4.34 Sfr.=0.01

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-604.40 T_z=-1149.97 M_y=-174.42 T_y=15.89 M_z=-9.10 M_x=6.87
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.31 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 24 SLU Xl=0.70
Sollecitazioni: N=-903.18 T_z=-3550.87 M_y=1868.25 T_y=35.47 M_z=0.00 M_x=20.29
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=125.19 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-7.30 Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 50 SLU Xl=1.05
Sollecitazioni: N=-547.54 T_z=-4170.69 M_y=3753.42 T_y=43.30 M_z=19.60 M_x=29.12
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=125.19 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-14.92 Sfr.=0.10

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 50 SLU
Sollecitazioni: N=-564.24
[Par.] $M_{y,sx}$=578.42 $M_{y,dx}$=-3753.42 $M_{y,eq}$=2815.70
[Lin.] $M_{z,sx}$=26.02 $M_{z,dx}$=19.60 $M_{z,eq}$=-10.41
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=125.19 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.29 $\sigma_{m,d}$=-11.13 Sfr.=0.08

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 49 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-293.67 T_z=-3527.90 M_y=-391.92 T_y=36.96 M_z=-19.98 M_x=29.24
Resistenze: K_{mod}=0.90
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 50 SLU Xl=1.05
Sollecitazioni: N=-547.54 T_z=-4170.69 M_y=3753.42 T_y=43.30 M_z=19.60 M_x=29.12
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=4.56 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.04

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=1.05
Sollecitazioni: N=-547.54 T_z=-4170.69 M_y=3753.42 T_y=43.30 M_z=19.60 M_x=29.12
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=4.56 Sfr.=0.21

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 50 SLU Xl=1.05
Sollecitazioni: N=-547.54 T_z=-4170.69 M_y=3753.42 T_y=43.30 M_z=19.60 M_x=29.12
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.29 $\sigma_{m,d}$=-14.92 Sfr.=0.10

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.05
Sollecitazioni: N=-547.54 T_z=-4170.69 M_y=3753.42 T_y=43.30 M_z=19.60 M_x=29.12
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-14.92 Sfr.=0.10

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1437.22 T_z=-1596.19 M_y=-454.06 T_y=26.42 M_z=-18.86 M_x=1.87
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.75 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/18570)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.00 (L/32499)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/13898)

Asta n. 2056 (236 -2223) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 75 SLU I Xl=1.16
  Sollecitazioni: N=-919.08 T_z=961.66 M_y=-25.98 T_y=40.01 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=115.67 $\lambda_{rel,m}$=0.23 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=0.10 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-930.78 T_z=1045.51 M_y=936.04 T_y=40.01 M_z=-39.35 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=115.67 $\lambda_{rel,m}$=0.23 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-4.17 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
  Sollecitazioni: N=-930.78
  [Par.] $M_{y,sx}$=-936.04 $M_{y,dx}$=25.98 $M_{y,eq}$=702.03
  [Lin.] $M_{z,sx}$=39.35 $M_{z,dx}$=-1.00 $M_{z,eq}$=-24.01
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=115.67 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.27 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.48 $\sigma_{m,d}$=-3.05 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-930.78 T_z=1045.51 M_y=936.04 T_y=40.01 M_z=-39.35 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=1.14 Sfr.=0.03

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-930.78 T_z=1045.51 M_y=936.04 T_y=40.01 M_z=-39.35 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.48 $\sigma_{m,d}$=-4.17 Sfr.=0.01

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-930.78 T_z=1045.51 M_y=936.04 T_y=40.01 M_z=-39.35 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-4.17 Sfr.=0.01

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-930.78 T_z=1045.51 M_y=936.04 T_y=40.01 M_z=-39.35 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.48 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 7 SND Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=292.85 T_z=1160.18 M_y=1257.07 T_y=107.37 M_z=-101.27 M_x=6.99
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
  L=115.67 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.27 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.15 $\sigma_{m,d}$=6.23 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 10 SND Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-1894.75 T_z=1138.83 M_y=1207.16 T_y=7.53 M_z=0.00 M_x=-4.81
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=115.67 $\lambda_{rel,m}$=0.23 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-4.72 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 13 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-1779.39 T_z=3107.03 M_y=2811.55 T_y=113.50 M_z=-110.63 M_x=1.02
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=115.67 $\lambda_{rel,m}$=0.23 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-12.42 Sfr.=0.09

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 50 SLU
  Sollecitazioni: N=-1310.05
  [Par.] $M_{y,sx}$=-3084.16 $M_{y,dx}$=273.93 $M_{y,eq}$=2313.12
  [Lin.] $M_{z,sx}$=134.06 $M_{z,dx}$=-4.62 $M_{z,eq}$=-82.29
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=115.67 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.27 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.68 $\sigma_{m,d}$=-10.11 Sfr.=0.07

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=1.16
  Sollecitazioni: N=304.55 T_z=1076.33 M_y=-237.98 T_y=-27.34 M_z=32.40 M_x=6.99
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.16 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.20

Sollecitazioni: N=-169.87 T_z=978.72 M_y=764.03 T_y=-33.08 M_z=14.71 M_x=20.24
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 7 SND Xl=0.20
Sollecitazioni: N=292.85 T_z=1160.18 M_y=1257.07 T_y=107.37 M_z=-101.27 M_x=6.99
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.15 $\sigma_{m,d}$=6.23 Sfr.=0.03

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 13 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-1779.39 T_z=3107.03 M_y=2811.55 T_y=113.50 M_z=-110.63 M_x=1.02
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=3.40 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.03

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-1310.05 T_z=3557.68 M_y=3084.16 T_y=135.03 M_z=-134.06 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=3.89 Sfr.=0.18

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 13 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-1779.39 T_z=3107.03 M_y=2811.55 T_y=113.50 M_z=-110.63 M_x=1.02
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.93 $\sigma_{m,d}$=-12.42 Sfr.=0.09

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 13 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-1779.39 T_z=3107.03 M_y=2811.55 T_y=113.50 M_z=-110.63 M_x=1.02
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-12.42 Sfr.=0.09

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 62 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-2324.12 T_z=1549.44 M_y=1623.71 T_y=50.32 M_z=-45.17 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.21 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/12564)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/22091)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/9306)

Asta n. 2056 (-2223 -2241) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 75 SLU I Xl=0.40
Sollecitazioni: N=-835.16 T_z=360.48 M_y=-175.53 T_y=4.36 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=120.42 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=0.69 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=1.20
Sollecitazioni: N=-825.37 T_z=290.25 M_y=-436.74 T_y=4.36 M_z=4.26 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=120.42 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=1.76 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
Sollecitazioni: N=-840.05
[Par.] $M_{y,sx}$=23.78 $M_{y,dx}$=436.74 $M_{y,eq}$=-327.55
[Lin.] $M_{z,sx}$=0.99 $M_{z,dx}$=4.26 $M_{z,eq}$=2.16
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=120.42 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.28 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.44 $\sigma_{m,d}$=1.31 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-840.05 T_z=395.59 M_y=-23.78 T_y=4.36 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=0.43 Sfr.=0.01

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.20
Sollecitazioni: N=-825.37 T_z=290.25 M_y=-436.74 T_y=4.36 M_z=4.26 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.43 $\sigma_{m,d}$=-1.76 Sfr.=0.01

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.20
Sollecitazioni: N=-825.37 T_z=290.25 M_y=-436.74 T_y=4.36 M_z=4.26 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=1.76 Sfr.=0.01

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-840.05 T_z=395.59 M_y=-23.78 T_y=4.36 M_z=0.00 M_x=0.00

Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.44 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 7 SND Xl=1.20
Sollecitazioni: N=360.46 T_z=410.60 M_y=-508.37 T_y=23.20 M_z=54.08 M_x=6.99
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
L=120.42 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.28 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.19 $\sigma_{m,d}$=2.69 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 23 SLU Xl=0.88
Sollecitazioni: N=-1356.26 T_z=747.81 M_y=-771.71 T_y=7.52 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=120.42 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=3.01 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 50 SLU Xl=1.20
Sollecitazioni: N=-1014.76 T_z=1122.47 M_y=-1699.98 T_y=17.02 M_z=15.87 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=120.42 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=6.85 Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 50 SLU
Sollecitazioni: N=-1033.85
[Lin.] $M_{y,sx}$=265.81 $M_{y,dx}$=1699.98 $M_{y,eq}$=-1126.31
[Lin.] $M_{z,sx}$=4.62 $M_{z,dx}$=15.87 $M_{z,eq}$=7.68
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=120.42 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.28 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.54 $\sigma_{m,d}$=4.50 Sfr.=0.03

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=1.20
Sollecitazioni: N=360.46 T_z=410.60 M_y=-508.37 T_y=23.20 M_z=54.08 M_x=6.99
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.19 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-95.91 T_z=464.94 M_y=-132.65 T_y=-19.03 M_z=93.96 M_x=20.25
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 7 SND Xl=1.20
Sollecitazioni: N=360.46 T_z=410.60 M_y=-508.37 T_y=23.20 M_z=54.08 M_x=6.99
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.19 $\sigma_{m,d}$=2.69 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 13 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1503.23 T_z=1128.59 M_y=-107.61 T_y=11.55 M_z=-1.83 M_x=1.02
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=1.23 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 13 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1503.23 T_z=1128.59 M_y=-107.61 T_y=11.55 M_z=-1.83 M_x=1.02
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=19.31
Tensioni: τ_d=1.23 Sfr.=0.06

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 50 SLU Xl=1.20
Sollecitazioni: N=-1014.76 T_z=1122.47 M_y=-1699.98 T_y=17.02 M_z=15.87 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.53 $\sigma_{m,d}$=-6.85 Sfr.=0.05

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.20
Sollecitazioni: N=-1014.76 T_z=1122.47 M_y=-1699.98 T_y=17.02 M_z=15.87 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=6.85 Sfr.=0.05

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-2120.98 T_z=626.86 M_y=193.78 T_y=0.00 M_z=3.06 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.10 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.00 (L/114793)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/194266)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.00 (L/87084)

Asta n. 2056 (-2241 -2261) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-745.08 T_z=-285.68 M_y=-433.97 T_y=8.34 M_z=4.26 M_x=0.00

Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=120.43 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=1.75 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
Sollecitazioni: N=-745.08
[Par.] $M_{y,sx}$=433.97 $M_{y,dx}$=26.51 $M_{y,eq}$=-325.48
[Lin.] $M_{z,sx}$=-4.26 $M_{z,dx}$=14.31 $M_{z,eq}$=10.29
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=120.43 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.28 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.39 $\sigma_{m,d}$=1.41 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=1.20
Sollecitazioni: N=-730.39 T_z=-391.02 M_y=-26.51 T_y=8.34 M_z=14.31 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=0.43 Sfr.=0.01

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-745.08 T_z=-285.68 M_y=-433.97 T_y=8.34 M_z=4.26 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.39 $\sigma_{m,d}$=-1.75 Sfr.=0.01

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-745.08 T_z=-285.68 M_y=-433.97 T_y=8.34 M_z=4.26 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=1.75 Sfr.=0.01

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-745.08 T_z=-285.68 M_y=-433.97 T_y=8.34 M_z=4.26 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.39 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 7 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=402.64 T_z=-411.79 M_y=-505.79 T_y=64.89 M_z=54.08 M_x=6.99
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
L=120.43 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.28 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.21 $\sigma_{m,d}$=2.68 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 10 SND Xl=0.32
Sollecitazioni: N=-1636.43 T_z=-417.40 M_y=-368.43 T_y=-3.58 M_z=0.00 M_x=-4.81
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=120.43 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=1.44 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-749.16 T_z=-1108.96 M_y=-1690.34 T_y=18.45 M_z=15.87 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=120.43 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=6.81 Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 50 SLU
Sollecitazioni: N=-749.16
[Lin.] $M_{y,sx}$=1690.34 $M_{y,dx}$=272.40 $M_{y,eq}$=-1123.17
[Lin.] $M_{z,sx}$=-15.87 $M_{z,dx}$=38.09 $M_{z,eq}$=29.20
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=120.43 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.28 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.39 $\sigma_{m,d}$=4.77 Sfr.=0.03

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=1.20
Sollecitazioni: N=417.33 T_z=-517.13 M_y=-115.60 T_y=64.89 M_z=55.26 M_x=6.99
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.22 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-17.88 T_z=-357.61 M_y=-466.95 T_y=129.15 M_z=124.79 M_x=20.25
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 7 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=402.64 T_z=-411.79 M_y=-505.79 T_y=64.89 M_z=54.08 M_x=6.99
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.21 $\sigma_{m,d}$=2.68 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 13 SLU Xl=1.20
Sollecitazioni: N=-1199.45 T_z=-1050.48 M_y=-193.22 T_y=23.05 M_z=39.84 M_x=1.02
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=1.15 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=1.20

Sollecitazioni: N=-730.07 T_z=-1245.91 M_y=-272.40 T_y=18.45 M_z=38.09 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=1.36 Sfr.=0.06

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-749.16 T_z=-1108.96 M_y=-1690.34 T_y=18.45 M_z=15.87 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.39 $\sigma_{m,d}$=-6.81 Sfr.=0.05

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-749.16 T_z=-1108.96 M_y=-1690.34 T_y=18.45 M_z=15.87 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=6.81 Sfr.=0.05

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1910.64 T_z=-338.19 M_y=-474.48 T_y=25.13 M_z=2.85 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.00 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/43922)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/72158)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/33899)

Asta n. 2056 (-2261 250) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 75 SLU I Xl=0.43
Sollecitazioni: N=-643.21 T_z=-1016.45 M_y=401.34 T_y=-34.64 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=126.38 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-1.57 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=1.07
Sollecitazioni: N=-635.41 T_z=-1072.38 M_y=1069.17 T_y=-34.64 M_z=-22.61 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=126.38 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-4.47 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
Sollecitazioni: N=-648.40
[Par.] $M_{y,sx}$=24.01 $M_{y,dx}$=-1069.17 $M_{y,eq}$=801.88
[Lin.] $M_{z,sx}$=-14.31 $M_{z,dx}$=-22.61 $M_{z,eq}$=-9.05
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=126.38 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.34 $\sigma_{m,d}$=-3.25 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=1.07
Sollecitazioni: N=-635.41 T_z=-1072.38 M_y=1069.17 T_y=-34.64 M_z=-22.61 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=1.17 Sfr.=0.03

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.07
Sollecitazioni: N=-635.41 T_z=-1072.38 M_y=1069.17 T_y=-34.64 M_z=-22.61 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.33 $\sigma_{m,d}$=-4.47 Sfr.=0.01

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.07
Sollecitazioni: N=-635.41 T_z=-1072.38 M_y=1069.17 T_y=-34.64 M_z=-22.61 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-4.47 Sfr.=0.01

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-648.40 T_z=-979.16 M_y=-24.01 T_y=-34.64 M_z=14.31 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.34 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 1 SND Xl=1.07
Sollecitazioni: N=74.67 T_z=-1147.02 M_y=1211.91 T_y=-312.38 M_z=-337.69 M_x=20.25
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
L=126.38 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.04 $\sigma_{m,d}$=9.13 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 63 SLU Xl=0.64
Sollecitazioni: N=-1383.08 T_z=-2543.54 M_y=1495.75 T_y=-66.01 M_z=0.00 M_x=1.04
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=126.38 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-5.84 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 50 SLU Xl=1.07
  Sollecitazioni: N=-441.37 T_z=-3651.10 M_y=3562.34 T_y=-107.90 M_z=-76.90 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=126.38 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-14.92 Sfr.=0.10

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 50 SLU
  Sollecitazioni: N=-458.27
  [Par.] $M_{y,sx}$=264.12 $M_{y,dx}$=-3562.34 $M_{y,eq}$=2671.76
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-38.09 $M_{z,dx}$=-76.90 $M_{z,eq}$=-30.90
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=126.38 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.24 $\sigma_{m,d}$=-10.84 Sfr.=0.07

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=1.07
  Sollecitazioni: N=473.92 T_z=-940.26 M_y=842.09 T_y=108.39 M_z=127.39 M_x=6.99
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.25 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=61.67 T_z=-1053.80 M_y=-88.80 T_y=-312.38 M_z=52.90 M_x=20.25
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 1 SND Xl=1.07
  Sollecitazioni: N=74.67 T_z=-1147.02 M_y=1211.91 T_y=-312.38 M_z=-337.69 M_x=20.25
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.04 $\sigma_{m,d}$=9.13 Sfr.=0.04

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 13 SLU Xl=1.07
  Sollecitazioni: N=-910.75 T_z=-3121.36 M_y=3076.06 T_y=-86.50 M_z=-52.35 M_x=1.02
  Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=3.42 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.03

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=1.07
  Sollecitazioni: N=-441.37 T_z=-3651.10 M_y=3562.34 T_y=-107.90 M_z=-76.90 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=4.00 Sfr.=0.18

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 50 SLU Xl=1.07
  Sollecitazioni: N=-441.37 T_z=-3651.10 M_y=3562.34 T_y=-107.90 M_z=-76.90 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.23 $\sigma_{m,d}$=-14.92 Sfr.=0.10

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.07
  Sollecitazioni: N=-441.37 T_z=-3651.10 M_y=3562.34 T_y=-107.90 M_z=-76.90 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-14.92 Sfr.=0.10

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 62 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-1695.95 T_z=-1321.06 M_y=19.22 T_y=-33.65 M_z=33.11 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.88 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/20598)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/35759)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/15255)

Asta n. 2056 (-2287 250) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 75 SLU I Xl=0.09
  Sollecitazioni: N=-651.94 T_z=-1189.86 M_y=-203.82 T_y=-23.20 M_z=0.00 M_x=1.24
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=149.97 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=0.80 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=1.30
  Sollecitazioni: N=-666.75 T_z=-1296.13 M_y=1306.23 T_y=-23.20 M_z=-28.03 M_x=1.24
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=149.97 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-5.47 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
  Sollecitazioni: N=-666.75
  [Par.] $M_{y,sx}$=306.74 $M_{y,dx}$=-1306.23 $M_{y,eq}$=1048.43
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-2.16 $M_{z,dx}$=-28.03 $M_{z,eq}$=-15.95
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70

L=149.97 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.34 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.35 $\sigma_{m,d}$=-4.30 Sfr.=0.02

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-650.88 T_z=-1182.27 M_y=-306.74 T_y=-23.20 M_z=2.16 M_x=1.24
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=1.30
Sollecitazioni: N=-666.75 T_z=-1296.13 M_y=1306.23 T_y=-23.20 M_z=-28.03 M_x=1.24
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=1.42 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=1.30
Sollecitazioni: N=-666.75 T_z=-1296.13 M_y=1306.23 T_y=-23.20 M_z=-28.03 M_x=1.24
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=1.42 Sfr.=0.03

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.30
Sollecitazioni: N=-666.75 T_z=-1296.13 M_y=1306.23 T_y=-23.20 M_z=-28.03 M_x=1.24
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.35 $\sigma_{m,d}$=-5.47 Sfr.=0.02

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.30
Sollecitazioni: N=-666.75 T_z=-1296.13 M_y=1306.23 T_y=-23.20 M_z=-28.03 M_x=1.24
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-5.47 Sfr.=0.02

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=1.30
Sollecitazioni: N=-666.75 T_z=-1296.13 M_y=1306.23 T_y=-23.20 M_z=-28.03 M_x=1.24
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.35 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 7 SND Xl=1.30
Sollecitazioni: N=162.00 T_z=-1385.92 M_y=1377.14 T_y=-94.04 M_z=-155.04 M_x=6.59
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
L=149.97 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.34 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.08 $\sigma_{m,d}$=7.40 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1818.42 T_z=-4112.78 M_y=-1127.23 T_y=-91.70 M_z=0.00 M_x=2.12
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=149.97 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=4.40 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 13 SLU Xl=1.30
Sollecitazioni: N=-2031.43 T_z=-3852.24 M_y=4038.57 T_y=-67.99 M_z=-78.08 M_x=1.43
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=149.97 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-16.79 Sfr.=0.12

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 13 SLU
Sollecitazioni: N=-2031.43
[Par.] $M_{y,sx}$=879.28 $M_{y,dx}$=-4038.57 $M_{y,eq}$=3196.60
[Lin.] $M_{z,sx}$=-10.41 $M_{z,dx}$=-78.08 $M_{z,eq}$=-42.68
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=149.97 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.34 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.06 $\sigma_{m,d}$=-13.04 Sfr.=0.11

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=177.87 T_z=-1272.07 M_y=-392.33 T_y=-94.04 M_z=51.93 M_x=6.59
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.09 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-66.25 T_z=-1254.66 M_y=-350.56 T_y=-117.67 M_z=72.97 M_x=8.54
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 7 SND Xl=1.30
Sollecitazioni: N=162.00 T_z=-1385.92 M_y=1377.14 T_y=-94.04 M_z=-155.04 M_x=6.59
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.08 $\sigma_{m,d}$=7.40 Sfr.=0.04

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 13 SLU Xl=1.30
Sollecitazioni: N=-2031.43 T_z=-3852.24 M_y=4038.57 T_y=-67.99 M_z=-78.08 M_x=1.43
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=4.21 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 13 SLU Xl=1.30
  Sollecitazioni: N=-2031.43 T_z=-3852.24 M_y=4038.57 T_y=-67.99 M_z=-78.08 M_x=1.43
  Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=19.31
  Tensioni: τ_d=4.21 Sfr.=0.22

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 13 SLU Xl=1.30
  Sollecitazioni: N=-2031.43 T_z=-3852.24 M_y=4038.57 T_y=-67.99 M_z=-78.08 M_x=1.43
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.06 $\sigma_{m,d}$=-16.79 Sfr.=0.12

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 13 SLU Xl=1.30
  Sollecitazioni: N=-2031.43 T_z=-3852.24 M_y=4038.57 T_y=-67.99 M_z=-78.08 M_x=1.43
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-16.79 Sfr.=0.12

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 13 SLU Xl=1.30
  Sollecitazioni: N=-2031.43 T_z=-3852.24 M_y=4038.57 T_y=-67.99 M_z=-78.08 M_x=1.43
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.06 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/18696)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/33493)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/13717)

Asta n. 2056 (-2304 -2287) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 75 SLU I Xl=1.04
  Sollecitazioni: N=-545.55 T_z=-426.77 M_y=-540.19 T_y=5.48 M_z=0.00 M_x=1.24
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=156.26 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=2.11 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-532.84 T_z=-335.65 M_y=-937.31 T_y=5.48 M_z=-6.41 M_x=1.24
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=156.26 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=3.74 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
  Sollecitazioni: N=-551.90
  [Lin.] $M_{y,sx}$=937.31 $M_{y,dx}$=306.04 $M_{y,eq}$=-684.80
  [Lin.] $M_{z,sx}$=6.41 $M_{z,dx}$=2.16 $M_{z,eq}$=-2.98
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=156.26 $\lambda_{rel,y}$=0.11 $\lambda_{rel,z}$=0.36 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.29 $\sigma_{m,d}$=2.71 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-532.84 T_z=-335.65 M_y=-937.31 T_y=5.48 M_z=-6.41 M_x=1.24
  Resistenze: K_{fi}=1.25
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=1.56
  Sollecitazioni: N=-551.90 T_z=-472.34 M_y=-306.04 T_y=5.48 M_z=2.16 M_x=1.24
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=0.52 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=1.56
  Sollecitazioni: N=-551.90 T_z=-472.34 M_y=-306.04 T_y=5.48 M_z=2.16 M_x=1.24
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=0.52 Sfr.=0.01

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-532.84 T_z=-335.65 M_y=-937.31 T_y=5.48 M_z=-6.41 M_x=1.24
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.28 $\sigma_{m,d}$=-3.74 Sfr.=0.01

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-532.84 T_z=-335.65 M_y=-937.31 T_y=5.48 M_z=-6.41 M_x=1.24
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=3.74 Sfr.=0.01

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=1.56
  Sollecitazioni: N=-551.90 T_z=-472.34 M_y=-306.04 T_y=5.48 M_z=2.16 M_x=1.24
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.29 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 7 SND Xl=0.00

Sollecitazioni: N=255.50 T_z=-422.36 M_y=-1145.86 T_y=41.46 M_z=-39.87 M_x=6.59
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
L=156.26 $\lambda_{rel,y}$=0.11 $\lambda_{rel,z}$=0.36 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.13 $\sigma_{m,d}$=5.00 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 13 SLU Xl=0.63
Sollecitazioni: N=-1662.25 T_z=-1204.29 M_y=-2056.39 T_y=11.67 M_z=0.00 M_x=1.43
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=156.26 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=8.03 Sfr.=0.06

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 13 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1652.34 T_z=-1133.22 M_y=-2786.90 T_y=11.67 M_z=-7.82 M_x=1.43
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=156.26 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=10.99 Sfr.=0.08

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 13 SLU
Sollecitazioni: N=-1677.11
[Lin.] $M_{y,sx}$=2786.90 $M_{y,dx}$=877.33 $M_{y,eq}$=-2023.07
[Lin.] $M_{z,sx}$=7.82 $M_{z,dx}$=10.41 $M_{z,eq}$=4.17
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=156.26 $\lambda_{rel,y}$=0.11 $\lambda_{rel,z}$=0.36 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.87 $\sigma_{m,d}$=7.96 Sfr.=0.07

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=255.50 T_z=-422.36 M_y=-1145.86 T_y=-30.49 M_z=27.06 M_x=6.59
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.13 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=33.32 T_z=-406.44 M_y=-1085.82 T_y=-42.85 M_z=39.07 M_x=8.55
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 7 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=255.50 T_z=-422.36 M_y=-1145.86 T_y=41.46 M_z=-39.87 M_x=6.59
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.13 $\sigma_{m,d}$=5.00 Sfr.=0.03

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 13 SLU Xl=1.56
Sollecitazioni: N=-1677.11 T_z=-1310.91 M_y=-877.33 T_y=11.67 M_z=10.41 M_x=1.43
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=1.43 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 13 SLU Xl=1.56
Sollecitazioni: N=-1677.11 T_z=-1310.91 M_y=-877.33 T_y=11.67 M_z=10.41 M_x=1.43
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=19.31
Tensioni: τ_d=1.43 Sfr.=0.07

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 13 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1652.34 T_z=-1133.22 M_y=-2786.90 T_y=11.67 M_z=-7.82 M_x=1.43
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.86 $\sigma_{m,d}$=-10.99 Sfr.=0.08

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 13 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1652.34 T_z=-1133.22 M_y=-2786.90 T_y=11.67 M_z=-7.82 M_x=1.43
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=10.99 Sfr.=0.08

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 13 SLU Xl=1.56
Sollecitazioni: N=-1677.11 T_z=-1310.91 M_y=-877.33 T_y=11.67 M_z=10.41 M_x=1.43
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.87 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/26215)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/48909)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/19276)

Asta n. 2057 (-2127 105) Trave 24x32 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-103.45 T_z=-265.95 M_y=-256.43 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=147.09 $\lambda_{rel,m}$=0.23 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=21.98 Sfr.=0.08

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
  Sollecitazioni: N=-109.97
  [Par.] $M_{y,sx}$=256.43 $M_{y,dx}$=-130.04 $M_{y,eq}$=-251.20
  [Lin.] $M_{z,sx}$=0.38 $M_{z,dx}$=0.12 $M_{z,eq}$=-0.18
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=147.09 $\lambda_{rel,y}$=0.37 $\lambda_{rel,z}$=0.57 $K_{c,y}$=0.99 $K_{c,z}$=0.96
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.35 $\sigma_{m,d}$=21.56 Sfr.=0.08

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=1.34
  Sollecitazioni: N=-109.97 T_z=-312.69 M_y=130.04 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=2.08 Sfr.=0.05

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-103.45 T_z=-265.95 M_y=-256.43 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.33 $\sigma_{m,d}$=-21.98 Sfr.=0.07

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-103.45 T_z=-265.95 M_y=-256.43 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=21.98 Sfr.=0.07

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=1.34
  Sollecitazioni: N=-109.97 T_z=-312.69 M_y=130.04 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.35 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 13 SLU Xl=1.34
  Sollecitazioni: N=-302.65 T_z=-908.80 M_y=345.96 T_y=6.14 M_z=0.00 M_x=1.84
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=147.09 $\lambda_{rel,m}$=0.17 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-8.45 Sfr.=0.06

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 50 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-314.26 T_z=-954.30 M_y=-991.57 T_y=6.25 M_z=-7.38 M_x=2.04
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=147.09 $\lambda_{rel,m}$=0.17 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=24.45 Sfr.=0.16

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 13 SLU
  Sollecitazioni: N=-302.65
  [Par.] $M_{y,sx}$=827.42 $M_{y,dx}$=-345.96 $M_{y,eq}$=-762.70
  [Lin.] $M_{z,sx}$=7.22 $M_{z,dx}$=0.98 $M_{z,eq}$=-3.94
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=147.09 $\lambda_{rel,y}$=0.25 $\lambda_{rel,z}$=0.34 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.39 $\sigma_{m,d}$=18.75 Sfr.=0.14

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-84.12 T_z=-285.05 M_y=-273.69 T_y=-14.96 M_z=17.04 M_x=9.33
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 13 SLU Xl=1.34
  Sollecitazioni: N=-302.65 T_z=-908.80 M_y=345.96 T_y=6.14 M_z=0.00 M_x=1.84
  Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=2.49 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 13 SLU Xl=1.34
  Sollecitazioni: N=-302.65 T_z=-908.80 M_y=345.96 T_y=6.14 M_z=0.00 M_x=1.84
  Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=19.31
  Tensioni: τ_d=2.49 Sfr.=0.13

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 50 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-314.26 T_z=-954.30 M_y=-991.57 T_y=6.25 M_z=-7.38 M_x=2.04
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.41 $\sigma_{m,d}$=-24.45 Sfr.=0.16

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-314.26 T_z=-954.30 M_y=-991.57 T_y=6.25 M_z=-7.38 M_x=2.04
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=24.45 Sfr.=0.16

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 13 SLU Xl=1.34
  Sollecitazioni: N=-302.65 T_z=-908.80 M_y=345.96 T_y=6.14 M_z=0.00 M_x=1.84
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.39 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/12206)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/18490)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/9626)

Asta n. 2057 (128 -2127) Trave 24x32 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 75 SLU I Xl=1.55
  Sollecitazioni: N=-8.10 T_z=418.05 M_y=-256.54 T_y=-8.63 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=154.99 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=21.99 Sfr.=0.08

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=0.15
  Sollecitazioni: N=-1.26 T_z=467.08 M_y=363.62 T_y=-8.63 M_z=11.71 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=154.99 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-32.74 Sfr.=0.12

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
  Sollecitazioni: N=-8.10
  [Par.] $M_{y,sx}$=-363.62 $M_{y,dx}$=256.54 $M_{y,eq}$=363.62
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-11.71 $M_{z,dx}$=-0.38 $M_{z,eq}$=6.87
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=154.99 $\lambda_{rel,y}$=0.38 $\lambda_{rel,z}$=0.60 $K_{c,y}$=0.99 $K_{c,z}$=0.96
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.03 $\sigma_{m,d}$=-32.10 Sfr.=0.12

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.15
  Sollecitazioni: N=-1.26 T_z=467.08 M_y=363.62 T_y=-8.63 M_z=11.71 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=3.11 Sfr.=0.07

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.15
  Sollecitazioni: N=-1.26 T_z=467.08 M_y=363.62 T_y=-8.63 M_z=11.71 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.00 $\sigma_{m,d}$=-32.74 Sfr.=0.11

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.15
  Sollecitazioni: N=-1.26 T_z=467.08 M_y=363.62 T_y=-8.63 M_z=11.71 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-32.74 Sfr.=0.11

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=1.55
  Sollecitazioni: N=-8.10 T_z=418.05 M_y=-256.54 T_y=-8.63 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.03 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 50 SLU Xl=0.15
  Sollecitazioni: N=15.78 T_z=1812.08 M_y=1502.67 T_y=-44.82 M_z=55.43 M_x=2.04
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=154.99 $\lambda_{rel,y}$=0.27 $\lambda_{rel,z}$=0.36 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 $\sigma_{m,d}$=38.49 Sfr.=0.25

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 49 SLU Xl=1.46
  Sollecitazioni: N=-24.98 T_z=1524.46 M_y=-731.96 T_y=-40.33 M_z=0.00 M_x=1.46
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=154.99 $\lambda_{rel,m}$=0.17 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=17.87 Sfr.=0.12

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 49 SLU Xl=0.15
  Sollecitazioni: N=-16.69 T_z=1583.95 M_y=1300.75 T_y=-40.33 M_z=52.22 M_x=1.46
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=154.99 $\lambda_{rel,m}$=0.17 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-33.46 Sfr.=0.22

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 51 SLU
  Sollecitazioni: N=-1.26
  [Par.] $M_{y,sx}$=-1358.35 $M_{y,dx}$=909.03 $M_{y,eq}$=1358.35
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-50.80 $M_{z,dx}$=-6.17 $M_{z,eq}$=28.01
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=154.99 $\lambda_{rel,y}$=0.27 $\lambda_{rel,z}$=0.36 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.00 $\sigma_{m,d}$=-34.07 Sfr.=0.23

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 63 SLU Xl=0.15
  Sollecitazioni: N=56.02 T_z=1226.66 M_y=1010.50 T_y=-25.13 M_z=28.15 M_x=1.62
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.07 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.15

Sollecitazioni: N=8.06 T_z=445.42 M_y=350.28 T_y=-74.22 M_z=89.47 M_x=9.33
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 50 SLU Xl=0.15
Sollecitazioni: N=15.78 T_z=1812.08 M_y=1502.67 T_y=-44.82 M_z=55.43 M_x=2.04
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 $\sigma_{m,d}$=38.49 Sfr.=0.25

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 50 SLU Xl=0.15
Sollecitazioni: N=15.78 T_z=1812.08 M_y=1502.67 T_y=-44.82 M_z=55.43 M_x=2.04
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=4.96 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=0.15
Sollecitazioni: N=15.78 T_z=1812.08 M_y=1502.67 T_y=-44.82 M_z=55.43 M_x=2.04
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=4.96 Sfr.=0.23

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 49 SLU Xl=0.15
Sollecitazioni: N=-16.69 T_z=1583.95 M_y=1300.75 T_y=-40.33 M_z=52.22 M_x=1.46
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.02 $\sigma_{m,d}$=-33.46 Sfr.=0.22

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=0.15
Sollecitazioni: N=15.78 T_z=1812.08 M_y=1502.67 T_y=-44.82 M_z=55.43 M_x=2.04
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-38.49 Sfr.=0.25

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 49 SLU Xl=1.55
Sollecitazioni: N=-25.58 T_z=1520.21 M_y=-874.17 T_y=-40.33 M_z=-4.30 M_x=1.46
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.03 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.02 (L/6656)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/10203)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.03 (L/5219)

Asta n. 2057 (-2150 128) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 75 SLU I Xl=0.14
Sollecitazioni: N=-1472.96 T_z=-947.17 M_y=-590.31 T_y=-68.25 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=116.86 $\lambda_{rel,m}$=0.23 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=2.31 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1471.30 T_z=-935.27 M_y=-718.32 T_y=-68.25 M_z=9.70 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=116.86 $\lambda_{rel,m}$=0.23 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=2.93 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
Sollecitazioni: N=-1483.74
[Par.] $M_{y,sx}$=718.32 $M_{y,dx}$=-281.17 $M_{y,eq}$=-649.66
[Lin.] $M_{z,sx}$=-9.70 $M_{z,dx}$=-59.91 $M_{z,eq}$=-32.07
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=116.86 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.27 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.77 $\sigma_{m,d}$=2.96 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=1.02
Sollecitazioni: N=-1483.74 T_z=-1024.50 M_y=281.17 T_y=-68.25 M_z=-59.91 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=1.12 Sfr.=0.03

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1471.30 T_z=-935.27 M_y=-718.32 T_y=-68.25 M_z=9.70 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.77 $\sigma_{m,d}$=-2.93 Sfr.=0.01

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1471.30 T_z=-935.27 M_y=-718.32 T_y=-68.25 M_z=9.70 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=2.93 Sfr.=0.01

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=1.02
Sollecitazioni: N=-1483.74 T_z=-1024.50 M_y=281.17 T_y=-68.25 M_z=-59.91 M_x=0.00

Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.77 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 26 SLU Xl=0.14
Sollecitazioni: N=-2494.33 T_z=-2194.32 M_y=-1270.44 T_y=-141.11 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=116.86 $\lambda_{rel,m}$=0.23 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=4.96 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-2956.40 T_z=-3513.40 M_y=-2407.09 T_y=-209.77 M_z=17.12 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=116.86 $\lambda_{rel,m}$=0.23 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=9.63 Sfr.=0.06

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 50 SLU
Sollecitazioni: N=-2972.57
[Par.] $M_{y,sx}$=2407.09 $M_{y,dx}$=-1235.72 $M_{y,eq}$=-2367.83
[Lin.] $M_{z,sx}$=-17.12 $M_{z,dx}$=-196.85 $M_{z,eq}$=-111.26
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=116.86 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.27 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.55 $\sigma_{m,d}$=10.70 Sfr.=0.08

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1318.33 T_z=-940.51 M_y=-740.04 T_y=-296.02 M_z=36.81 M_x=14.73
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 24 SLU Xl=1.02
Sollecitazioni: N=-2967.89 T_z=-3127.11 M_y=1019.90 T_y=-187.92 M_z=-167.81 M_x=-1.26
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=3.43 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=1.02
Sollecitazioni: N=-2972.57 T_z=-3629.39 M_y=1235.72 T_y=-209.77 M_z=-196.85 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=3.98 Sfr.=0.18

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-2956.40 T_z=-3513.40 M_y=-2407.09 T_y=-209.77 M_z=17.12 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.54 $\sigma_{m,d}$=-9.63 Sfr.=0.06

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-2956.40 T_z=-3513.40 M_y=-2407.09 T_y=-209.77 M_z=17.12 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=9.63 Sfr.=0.06

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 14 SLU Xl=1.02
Sollecitazioni: N=-3319.63 T_z=-2806.54 M_y=898.98 T_y=-173.84 M_z=-156.26 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.73 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/22756)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/38892)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/17112)

Asta n. 2057 (-2170 -2150) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1379.32 T_z=-275.44 M_y=-1112.71 T_y=6.03 M_z=2.43 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=120.43 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=4.38 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
Sollecitazioni: N=-1394.01
[Lin.] $M_{y,sx}$=1112.71 $M_{y,dx}$=717.57 $M_{y,eq}$=-954.65
[Lin.] $M_{z,sx}$=-2.43 $M_{z,dx}$=9.70 $M_{z,eq}$=6.79
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=120.43 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.28 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.73 $\sigma_{m,d}$=3.82 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=1.20
Sollecitazioni: N=-1394.01 T_z=-380.79 M_y=-717.57 T_y=6.03 M_z=9.70 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=0.42 Sfr.=0.01

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-1379.32 T_z=-275.44 M_y=-1112.71 T_y=6.03 M_z=2.43 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.72 $\sigma_{m,d}$=-4.38 Sfr.=0.01

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-1379.32 T_z=-275.44 M_y=-1112.71 T_y=6.03 M_z=2.43 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=4.38 Sfr.=0.01

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=1.20
  Sollecitazioni: N=-1394.01 T_z=-380.79 M_y=-717.57 T_y=6.03 M_z=9.70 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.73 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 10 SND Xl=0.64
  Sollecitazioni: N=-1174.15 T_z=-341.56 M_y=-962.48 T_y=-2.75 M_z=0.00 M_x=2.20
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=120.43 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=3.76 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 50 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-2681.94 T_z=-1231.17 M_y=-3969.15 T_y=11.04 M_z=3.82 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=120.43 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=15.55 Sfr.=0.10

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 50 SLU
  Sollecitazioni: N=-2701.03
  [Lin.] $M_{y,sx}$=3969.15 $M_{y,dx}$=2404.04 $M_{y,eq}$=-3343.11
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-3.82 $M_{z,dx}$=17.12 $M_{z,eq}$=11.80
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=120.43 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.28 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.41 $\sigma_{m,d}$=13.21 Sfr.=0.10

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-1242.32 T_z=-282.81 M_y=-1142.96 T_y=94.03 M_z=125.13 M_x=14.73
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 24 SLU Xl=1.20
  Sollecitazioni: N=-2696.36 T_z=-1179.25 M_y=-2108.05 T_y=14.21 M_z=23.87 M_x=-1.26
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=1.29 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=1.20
  Sollecitazioni: N=-2701.03 T_z=-1368.11 M_y=-2404.04 T_y=11.04 M_z=17.12 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=1.50 Sfr.=0.07

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 50 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-2681.94 T_z=-1231.17 M_y=-3969.15 T_y=11.04 M_z=3.82 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.40 $\sigma_{m,d}$=-15.55 Sfr.=0.10

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-2681.94 T_z=-1231.17 M_y=-3969.15 T_y=11.04 M_z=3.82 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=15.55 Sfr.=0.10

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 14 SLU Xl=1.20
  Sollecitazioni: N=-3074.88 T_z=-1050.83 M_y=-1902.27 T_y=13.01 M_z=21.06 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.60 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/22752)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/39461)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/17122)

Asta n. 2057 (-2190 -2170) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=1.20
  Sollecitazioni: N=-1301.03 T_z=286.16 M_y=-1112.47 T_y=-5.65 M_z=2.43 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=120.43 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=4.38 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
  Sollecitazioni: N=-1301.03
  [Lin.] $M_{y,sx}$=704.43 $M_{y,dx}$=1112.47 $M_{y,eq}$=-949.26
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-9.24 $M_{z,dx}$=2.43 $M_{z,eq}$=6.52
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=120.43 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.28 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.68 $\sigma_{m,d}$=3.79 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-1286.34 T_z=391.50 M_y=-704.43 T_y=-5.65 M_z=9.24 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=0.43 Sfr.=0.01

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.20
  Sollecitazioni: N=-1301.03 T_z=286.16 M_y=-1112.47 T_y=-5.65 M_z=2.43 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.68 $\sigma_{m,d}$=-4.38 Sfr.=0.01

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.20
  Sollecitazioni: N=-1301.03 T_z=286.16 M_y=-1112.47 T_y=-5.65 M_z=2.43 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=4.38 Sfr.=0.01

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=1.20
  Sollecitazioni: N=-1301.03 T_z=286.16 M_y=-1112.47 T_y=-5.65 M_z=2.43 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.68 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 50 SLU Xl=1.20
  Sollecitazioni: N=-2422.94 T_z=944.75 M_y=-3968.08 T_y=-19.32 M_z=3.82 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=120.43 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=15.55 Sfr.=0.10

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 50 SLU
  Sollecitazioni: N=-2422.94
  [Lin.] $M_{y,sx}$=2747.89 $M_{y,dx}$=3968.08 $M_{y,eq}$=-3480.00
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-27.09 $M_{z,dx}$=3.82 $M_{z,eq}$=17.78
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=120.43 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.28 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.26 $\sigma_{m,d}$=13.83 Sfr.=0.10

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-1165.35 T_z=401.11 M_y=-746.09 T_y=-15.71 M_z=121.90 M_x=14.73
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 24 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-2399.18 T_z=952.43 M_y=-2380.28 T_y=-15.36 M_z=25.26 M_x=-1.26
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=1.04 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-2403.85 T_z=1081.69 M_y=-2747.89 T_y=-19.32 M_z=27.09 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=1.18 Sfr.=0.05

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 50 SLU Xl=1.20
  Sollecitazioni: N=-2422.94 T_z=944.75 M_y=-3968.08 T_y=-19.32 M_z=3.82 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.26 $\sigma_{m,d}$=-15.55 Sfr.=0.10

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.20
  Sollecitazioni: N=-2422.94 T_z=944.75 M_y=-3968.08 T_y=-19.32 M_z=3.82 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=15.55 Sfr.=0.10

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 14 SLU Xl=1.20
  Sollecitazioni: N=-2823.98 T_z=748.88 M_y=-3084.47 T_y=-17.01 M_z=5.39 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.47 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/47651)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.00 (L/78922)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/36338)

Asta n. 2057 (-2205 -2190) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=-1206.83 T_z=962.44 M_y=-705.07 T_y=0.00 M_z=9.24 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=125.19 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=2.87 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
  Sollecitazioni: N=-1206.83
  [Par.] $M_{y,sx}$=-568.32 $M_{y,dx}$=705.07 $M_{y,eq}$=-705.07
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-8.23 $M_{z,dx}$=9.24 $M_{z,eq}$=8.84
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=125.19 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.63 $\sigma_{m,d}$=2.87 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-1191.57 T_z=1071.95 M_y=568.32 T_y=0.00 M_z=8.23 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=1.17 Sfr.=0.03

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=-1206.83 T_z=962.44 M_y=-705.07 T_y=0.00 M_z=9.24 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.63 $\sigma_{m,d}$=-2.87 Sfr.=0.01

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=-1206.83 T_z=962.44 M_y=-705.07 T_y=0.00 M_z=9.24 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=2.87 Sfr.=0.01

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=-1206.83 T_z=962.44 M_y=-705.07 T_y=0.00 M_z=9.24 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.63 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 50 SLU Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=-2140.12 T_z=3298.22 M_y=-2750.14 T_y=0.00 M_z=27.09 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=125.19 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=11.10 Sfr.=0.07

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 50 SLU
  Sollecitazioni: N=-2140.12
  [Par.] $M_{y,sx}$=-1467.90 $M_{y,dx}$=2750.14 $M_{y,eq}$=-2741.72
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-27.27 $M_{z,dx}$=27.09 $M_{z,eq}$=27.20
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=125.19 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.11 $\sigma_{m,d}$=11.06 Sfr.=0.08

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-1086.67 T_z=1060.01 M_y=511.83 T_y=25.84 M_z=93.07 M_x=14.74
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 24 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-2115.82 T_z=2986.93 M_y=1268.02 T_y=3.40 M_z=21.00 M_x=-1.26
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=3.27 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-2120.29 T_z=3440.58 M_y=1467.90 T_y=0.00 M_z=27.27 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=3.76 Sfr.=0.17

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 50 SLU Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=-2140.12 T_z=3298.22 M_y=-2750.14 T_y=0.00 M_z=27.09 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.11 $\sigma_{m,d}$=-11.10 Sfr.=0.07

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=-2140.12 T_z=3298.22 M_y=-2750.14 T_y=0.00 M_z=27.09 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=11.10 Sfr.=0.07

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 14 SLU Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=-2569.06 T_z=2579.03 M_y=-2101.82 T_y=4.74 M_z=25.88 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.34 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/25738)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/49534)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/18619)

Asta n. 2057 (238 -2205) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=0.15
  Sollecitazioni: N=-1105.63 T_z=1687.75 M_y=1877.26 T_y=-28.91 M_z=31.16 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=94.15 $\lambda_{rel,m}$=0.21 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-7.74 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
  Sollecitazioni: N=-1115.30
  [Lin.] $M_{y,sx}$=-1877.26 $M_{y,dx}$=-566.45 $M_{y,eq}$=1352.93
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-31.16 $M_{z,dx}$=8.23 $M_{z,eq}$=21.99
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=94.15 $\lambda_{rel,y}$=0.06 $\lambda_{rel,z}$=0.22 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.58 $\sigma_{m,d}$=-5.57 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.15
  Sollecitazioni: N=-1105.63 T_z=1687.75 M_y=1877.26 T_y=-28.91 M_z=31.16 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=1.85 Sfr.=0.04

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.15
  Sollecitazioni: N=-1105.63 T_z=1687.75 M_y=1877.26 T_y=-28.91 M_z=31.16 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.58 $\sigma_{m,d}$=-7.74 Sfr.=0.03

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.15
  Sollecitazioni: N=-1105.63 T_z=1687.75 M_y=1877.26 T_y=-28.91 M_z=31.16 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-7.74 Sfr.=0.03

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=0.94
  Sollecitazioni: N=-1115.30 T_z=1618.38 M_y=566.45 T_y=-28.91 M_z=8.23 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.58 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 62 SLU Xl=0.43
  Sollecitazioni: N=-1658.09 T_z=2343.78 M_y=1883.86 T_y=17.38 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=94.15 $\lambda_{rel,m}$=0.21 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-7.36 Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 50 SLU Xl=0.15
  Sollecitazioni: N=-1855.40 T_z=5647.65 M_y=5903.61 T_y=-130.58 M_z=130.82 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=94.15 $\lambda_{rel,m}$=0.21 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-24.76 Sfr.=0.16

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 50 SLU
  Sollecitazioni: N=-1867.97
  [Lin.] $M_{y,sx}$=-5903.61 $M_{y,dx}$=-1461.04 $M_{y,eq}$=4126.58
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-130.82 $M_{z,dx}$=27.28 $M_{z,eq}$=89.40
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=94.15 $\lambda_{rel,y}$=0.06 $\lambda_{rel,z}$=0.22 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.97 $\sigma_{m,d}$=-17.28 Sfr.=0.12

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.15
  Sollecitazioni: N=-1015.57 T_z=1673.23 M_y=1809.32 T_y=-429.93 M_z=268.57 M_x=14.73
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 24 SLU Xl=0.15
  Sollecitazioni: N=-1850.99 T_z=4884.51 M_y=5099.64 T_y=-83.78 M_z=87.44 M_x=-1.26
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=5.34 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.06

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=0.15
  Sollecitazioni: N=-1855.40 T_z=5647.65 M_y=5903.61 T_y=-130.58 M_z=130.82 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=6.18 Sfr.=0.28

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 50 SLU Xl=0.15

Sollecitazioni: N=-1855.40 T_z=5647.65 M_y=5903.61 T_y=-130.58 M_z=130.82 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.97 $\sigma_{m,d}$=-24.76 Sfr.=0.16

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=0.15
Sollecitazioni: N=-1855.40 T_z=5647.65 M_y=5903.61 T_y=-130.58 M_z=130.82 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-24.76 Sfr.=0.16

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 14 SLU Xl=0.94
Sollecitazioni: N=-2323.44 T_z=4339.14 M_y=1210.70 T_y=-77.37 M_z=19.96 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.21 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/7524)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/13465)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/5543)

Asta n. 2057 (-2224 238) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU I Xl=0.07
Sollecitazioni: N=926.16 T_z=-1274.35 M_y=587.50 T_y=8.36 M_z=-8.93 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=21.51 $\lambda_{rel,y}$=0.01 $\lambda_{rel,z}$=0.05 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.48 $\sigma_{m,d}$=2.41 Sfr.=0.01

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=926.98 T_z=-1268.53 M_y=502.82 T_y=8.36 M_z=-9.49 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.48 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.07
Sollecitazioni: N=926.16 T_z=-1274.35 M_y=587.50 T_y=8.36 M_z=-8.93 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.48 $\sigma_{m,d}$=2.41 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.07
Sollecitazioni: N=926.16 T_z=-1274.35 M_y=587.50 T_y=8.36 M_z=-8.93 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=1.39 Sfr.=0.03

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.07
Sollecitazioni: N=926.16 T_z=-1274.35 M_y=587.50 T_y=8.36 M_z=-8.93 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-2.41 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 50 SLU Xl=0.07
Sollecitazioni: N=2215.63 T_z=-4533.29 M_y=2314.07 T_y=56.13 M_z=-34.82 M_x=-1.71
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=21.51 $\lambda_{rel,y}$=0.01 $\lambda_{rel,z}$=0.05 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.15 $\sigma_{m,d}$=9.49 Sfr.=0.07

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 49 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=2221.93 T_z=-3917.99 M_y=1663.65 T_y=30.66 M_z=-41.35 M_x=-1.42
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.16 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=1132.59 T_z=-1218.41 M_y=404.18 T_y=-989.63 M_z=154.29 M_x=-23.41
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 50 SLU Xl=0.07
Sollecitazioni: N=2215.63 T_z=-4533.29 M_y=2314.07 T_y=56.13 M_z=-34.82 M_x=-1.71
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.15 $\sigma_{m,d}$=9.49 Sfr.=0.07

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 50 SLU Xl=0.07
Sollecitazioni: N=2215.63 T_z=-4533.29 M_y=2314.07 T_y=56.13 M_z=-34.82 M_x=-1.71
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=4.96 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=0.07
Sollecitazioni: N=2215.63 T_z=-4533.29 M_y=2314.07 T_y=56.13 M_z=-34.82 M_x=-1.71
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=4.96 Sfr.=0.23

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=0.07
  Sollecitazioni: N=2215.63 T_z=-4533.29 M_y=2314.07 T_y=56.13 M_z=-34.82 M_x=-1.71
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-9.49 Sfr.=0.06

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/4505)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.00 (L/7759)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/3406)

Asta n. 2057 (-2242 -2224) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU I Xl=1.20
  Sollecitazioni: N=1004.60 T_z=-715.93 M_y=499.40 T_y=-6.00 M_z=-9.49 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
  L=120.42 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.28 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.52 $\sigma_{m,d}$=2.07 Sfr.=0.01

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=1019.28 T_z=-610.59 M_y=-299.31 T_y=-6.00 M_z=-2.26 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.53 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.20
  Sollecitazioni: N=1004.60 T_z=-715.93 M_y=499.40 T_y=-6.00 M_z=-9.49 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.52 $\sigma_{m,d}$=2.07 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=1.20
  Sollecitazioni: N=1004.60 T_z=-715.93 M_y=499.40 T_y=-6.00 M_z=-9.49 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=0.78 Sfr.=0.02

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.20
  Sollecitazioni: N=1004.60 T_z=-715.93 M_y=499.40 T_y=-6.00 M_z=-9.49 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-2.07 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 50 SLU Xl=1.20
  Sollecitazioni: N=2472.93 T_z=-2389.52 M_y=2000.84 T_y=-26.68 M_z=-38.56 M_x=-1.72
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=120.42 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.28 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.29 $\sigma_{m,d}$=8.32 Sfr.=0.07

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 50 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=2492.02 T_z=-2252.58 M_y=-794.25 T_y=-26.68 M_z=-6.43 M_x=-1.72
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.30 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=1212.14 T_z=-661.64 M_y=-338.96 T_y=32.87 M_z=120.53 M_x=-23.50
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 50 SLU Xl=1.20
  Sollecitazioni: N=2472.93 T_z=-2389.52 M_y=2000.84 T_y=-26.68 M_z=-38.56 M_x=-1.72
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.29 $\sigma_{m,d}$=8.32 Sfr.=0.07

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 50 SLU Xl=1.20
  Sollecitazioni: N=2472.93 T_z=-2389.52 M_y=2000.84 T_y=-26.68 M_z=-38.56 M_x=-1.72
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=2.61 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=1.20
  Sollecitazioni: N=2472.93 T_z=-2389.52 M_y=2000.84 T_y=-26.68 M_z=-38.56 M_x=-1.72
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=2.61 Sfr.=0.12

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.20
  Sollecitazioni: N=2472.93 T_z=-2389.52 M_y=2000.84 T_y=-26.68 M_z=-38.56 M_x=-1.72
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-8.32 Sfr.=0.05

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/36600)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/70151)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/26583)

Asta n. 2057 (-2262 -2242) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU I Xl=0.43
  Sollecitazioni: N=1107.01 T_z=18.72 M_y=-315.23 T_y=6.44 M_z=-7.25 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
  L=120.43 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.28 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.58 $\sigma_{m,d}$=1.33 Sfr.=0.01

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=1112.26 T_z=56.34 M_y=-299.09 T_y=6.44 M_z=-10.02 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.58 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.43
  Sollecitazioni: N=1107.01 T_z=18.72 M_y=-315.23 T_y=6.44 M_z=-7.25 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.58 $\sigma_{m,d}$=1.33 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=1112.26 T_z=56.34 M_y=-299.09 T_y=6.44 M_z=-10.02 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=0.06 Sfr.=0.00

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.43
  Sollecitazioni: N=1107.01 T_z=18.72 M_y=-315.23 T_y=6.44 M_z=-7.25 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=1.33 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 50 SLU Xl=0.34
  Sollecitazioni: N=2764.65 T_z=21.12 M_y=-831.29 T_y=9.75 M_z=-14.81 M_x=-1.72
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=120.43 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.28 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.44 $\sigma_{m,d}$=3.44 Sfr.=0.03

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 50 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=2770.10 T_z=60.25 M_y=-817.29 T_y=9.75 M_z=-18.16 M_x=-1.72
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.44 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=1288.77 T_z=108.51 M_y=-341.95 T_y=-120.48 M_z=33.66 M_x=-23.50
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 50 SLU Xl=0.34
  Sollecitazioni: N=2764.65 T_z=21.12 M_y=-831.29 T_y=9.75 M_z=-14.81 M_x=-1.72
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.44 $\sigma_{m,d}$=3.44 Sfr.=0.03

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 1 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=1288.77 T_z=108.51 M_y=-341.95 T_y=133.37 M_z=-53.70 M_x=-23.50
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=0.19 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 1 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=1288.77 T_z=108.51 M_y=-341.95 T_y=133.37 M_z=-53.70 M_x=-23.50
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=26.55
  Tensioni: τ_d=0.19 Sfr.=0.01

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=0.34
  Sollecitazioni: N=2764.65 T_z=21.12 M_y=-831.29 T_y=9.75 M_z=-14.81 M_x=-1.72
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=3.44 Sfr.=0.02

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.00 (L/148560)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/388543)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 42 (teorica) $f_{Z,G}$=0.00 (L/105230)

Asta n. 2057 (251 -2262) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=1205.21 T_z=723.06 M_y=417.50 T_y=13.28 M_z=-24.17 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
  L=126.38 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.63 $\sigma_{m,d}$=1.95 Sfr.=0.01

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=1205.21 T_z=723.06 M_y=417.50 T_y=13.28 M_z=-24.17 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.63 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=1205.21 T_z=723.06 M_y=417.50 T_y=13.28 M_z=-24.17 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.63 $\sigma_{m,d}$=1.95 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=1205.21 T_z=723.06 M_y=417.50 T_y=13.28 M_z=-24.17 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=0.79 Sfr.=0.02

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=1205.21 T_z=723.06 M_y=417.50 T_y=13.28 M_z=-24.17 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-1.95 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 50 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=3052.03 T_z=2408.54 M_y=1672.17 T_y=87.06 M_z=-110.94 M_x=-1.72
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=126.38 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.59 $\sigma_{m,d}$=7.98 Sfr.=0.06

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 50 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=3052.03 T_z=2408.54 M_y=1672.17 T_y=87.06 M_z=-110.94 M_x=-1.72
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.59 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=1365.15 T_z=669.73 M_y=333.63 T_y=-151.46 M_z=179.47 M_x=-23.50
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 50 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=3052.03 T_z=2408.54 M_y=1672.17 T_y=87.06 M_z=-110.94 M_x=-1.72
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.59 $\sigma_{m,d}$=7.98 Sfr.=0.06

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 50 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=3052.03 T_z=2408.54 M_y=1672.17 T_y=87.06 M_z=-110.94 M_x=-1.72
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=2.64 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=3052.03 T_z=2408.54 M_y=1672.17 T_y=87.06 M_z=-110.94 M_x=-1.72
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=2.64 Sfr.=0.12

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=3052.03 T_z=2408.54 M_y=1672.17 T_y=87.06 M_z=-110.94 M_x=-1.72
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-7.98 Sfr.=0.05

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/20504)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/34650)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/15520)

Asta n. 2057 (-2288 251) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 75 SLU I Xl=0.35
  Sollecitazioni: N=-1440.47 T_z=-1059.30 M_y=175.96 T_y=24.78 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=149.97 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-0.69 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=1.30
  Sollecitazioni: N=-1452.11 T_z=-1142.79 M_y=1226.94 T_y=24.78 M_z=23.89 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=149.97 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-5.10 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
  Sollecitazioni: N=-1452.11

[Par.] $M_{y,sx}$=186.46 $M_{y,dx}$=-1226.94 $M_{y,eq}$=920.20
[Lin.] $M_{z,sx}$=8.37 $M_{z,dx}$=23.89 $M_{z,eq}$=10.99
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=149.97 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.34 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.76 $\sigma_{m,d}$=-3.74 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=1.30
Sollecitazioni: N=-1452.11 T_z=-1142.79 M_y=1226.94 T_y=24.78 M_z=23.89 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=1.25 Sfr.=0.03

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.30
Sollecitazioni: N=-1452.11 T_z=-1142.79 M_y=1226.94 T_y=24.78 M_z=23.89 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.76 $\sigma_{m,d}$=-5.10 Sfr.=0.02

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.30
Sollecitazioni: N=-1452.11 T_z=-1142.79 M_y=1226.94 T_y=24.78 M_z=23.89 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-5.10 Sfr.=0.02

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=1.30
Sollecitazioni: N=-1452.11 T_z=-1142.79 M_y=1226.94 T_y=24.78 M_z=23.89 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.76 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 49 SLU Xl=0.61
Sollecitazioni: N=-2611.90 T_z=-2936.84 M_y=923.51 T_y=58.62 M_z=0.00 M_x=1.35
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=149.97 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-3.61 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 13 SLU Xl=1.30
Sollecitazioni: N=-3465.41 T_z=-3508.16 M_y=3826.72 T_y=57.07 M_z=59.95 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=149.97 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-15.73 Sfr.=0.12

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 13 SLU
Sollecitazioni: N=-3465.41
[Par.] $M_{y,sx}$=643.27 $M_{y,dx}$=-3826.72 $M_{y,eq}$=2905.50
[Lin.] $M_{z,sx}$=14.33 $M_{z,dx}$=59.95 $M_{z,eq}$=30.24
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=149.97 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.34 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.80 $\sigma_{m,d}$=-11.74 Sfr.=0.10

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1307.53 T_z=-1059.29 M_y=-229.75 T_y=-52.18 M_z=58.79 M_x=7.49
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 49 SLU Xl=1.30
Sollecitazioni: N=-2622.90 T_z=-3015.78 M_y=2989.67 T_y=58.62 M_z=40.76 M_x=1.35
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=3.30 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 13 SLU Xl=1.30
Sollecitazioni: N=-3465.41 T_z=-3508.16 M_y=3826.72 T_y=57.07 M_z=59.95 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=19.31
Tensioni: τ_d=3.84 Sfr.=0.20

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 13 SLU Xl=1.30
Sollecitazioni: N=-3465.41 T_z=-3508.16 M_y=3826.72 T_y=57.07 M_z=59.95 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.80 $\sigma_{m,d}$=-15.73 Sfr.=0.12

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 13 SLU Xl=1.30
Sollecitazioni: N=-3465.41 T_z=-3508.16 M_y=3826.72 T_y=57.07 M_z=59.95 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-15.73 Sfr.=0.12

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 13 SLU Xl=1.30
Sollecitazioni: N=-3465.41 T_z=-3508.16 M_y=3826.72 T_y=57.07 M_z=59.95 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.80 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.01 (L/20371)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/36888)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.01 (L/15165)

Asta n. 2057 (305 -2288) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-1320.67 T_z=-200.00 M_y=-607.49 T_y=-2.53 M_z=-4.42 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=156.26 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=2.43 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
  Sollecitazioni: N=-1339.73
  [Par.] $M_{y,sx}$=607.49 $M_{y,dx}$=188.19 $M_{y,eq}$=-517.19
  [Lin.] $M_{z,sx}$=4.42 $M_{z,dx}$=-8.37 $M_{z,eq}$=-6.79
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=156.26 $\lambda_{rel,y}$=0.11 $\lambda_{rel,z}$=0.36 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.70 $\sigma_{m,d}$=2.11 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=1.56
  Sollecitazioni: N=-1339.73 T_z=-336.68 M_y=-188.19 T_y=-2.53 M_z=-8.37 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=0.37 Sfr.=0.01

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-1320.67 T_z=-200.00 M_y=-607.49 T_y=-2.53 M_z=-4.42 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.69 $\sigma_{m,d}$=-2.43 Sfr.=0.01

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-1320.67 T_z=-200.00 M_y=-607.49 T_y=-2.53 M_z=-4.42 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=2.43 Sfr.=0.01

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=1.56
  Sollecitazioni: N=-1339.73 T_z=-336.68 M_y=-188.19 T_y=-2.53 M_z=-8.37 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.70 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 24 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-3109.02 T_z=-847.79 M_y=-2110.61 T_y=-5.57 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=156.26 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=8.24 Sfr.=0.06

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 13 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-3094.63 T_z=-848.72 M_y=-2113.03 T_y=-6.96 M_z=-3.45 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=156.26 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=8.30 Sfr.=0.06

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 13 SLU
  Sollecitazioni: N=-3119.40
  [Lin.] $M_{y,sx}$=2113.03 $M_{y,dx}$=648.01 $M_{y,eq}$=-1527.02
  [Lin.] $M_{z,sx}$=3.45 $M_{z,dx}$=-14.33 $M_{z,eq}$=-9.97
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=156.26 $\lambda_{rel,y}$=0.11 $\lambda_{rel,z}$=0.36 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.62 $\sigma_{m,d}$=6.09 Sfr.=0.06

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-1202.03 T_z=-232.72 M_y=-626.51 T_y=47.24 M_z=45.73 M_x=7.49
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 23 SLU Xl=1.56
  Sollecitazioni: N=-2560.47 T_z=-746.53 M_y=-460.25 T_y=17.27 M_z=5.28 M_x=1.06
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=0.82 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 63 SLU Xl=1.56
  Sollecitazioni: N=-3219.95 T_z=-1162.50 M_y=-420.22 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=1.27 Sfr.=0.06

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 13 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-3094.63 T_z=-848.72 M_y=-2113.03 T_y=-6.96 M_z=-3.45 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.61 $\sigma_{m,d}$=-8.30 Sfr.=0.06

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 13 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-3094.63 T_z=-848.72 M_y=-2113.03 T_y=-6.96 M_z=-3.45 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=8.30 Sfr.=0.06

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 13 SLU Xl=1.56
  Sollecitazioni: N=-3119.40 T_z=-1026.41 M_y=-648.01 T_y=-6.96 M_z=-14.33 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.62 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/35619)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/61251)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 17 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/26750)

Asta n. 2060 (108 106) Trave 24x32 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 75 SLU I Xl=1.34
  Sollecitazioni: N=-175.91 T_z=-336.11 M_y=225.61 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-7.26
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=147.11 $\lambda_{rel,m}$=0.23 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-19.34 Sfr.=0.07

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
  Sollecitazioni: N=-175.91
  [Par.] $M_{y,sx}$=192.21 $M_{y,dx}$=-225.61 $M_{y,eq}$=225.61
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-0.23 $M_{z,dx}$=-0.11 $M_{z,eq}$=0.09
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=147.11 $\lambda_{rel,y}$=0.37 $\lambda_{rel,z}$=0.57 $K_{c,y}$=0.99 $K_{c,z}$=0.96
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.56 $\sigma_{m,d}$=-19.35 Sfr.=0.07

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-169.39 T_z=-289.36 M_y=-192.21 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-7.26
  Resistenze: K_{fi}=1.25
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=1.34
  Sollecitazioni: N=-175.91 T_z=-336.11 M_y=225.61 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-7.26
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=2.24 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=1.34
  Sollecitazioni: N=-175.91 T_z=-336.11 M_y=225.61 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-7.26
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=2.24 Sfr.=0.05

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.34
  Sollecitazioni: N=-175.91 T_z=-336.11 M_y=225.61 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-7.26
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.56 $\sigma_{m,d}$=-19.34 Sfr.=0.06

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.34
  Sollecitazioni: N=-175.91 T_z=-336.11 M_y=225.61 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-7.26
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-19.34 Sfr.=0.06

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=1.34
  Sollecitazioni: N=-175.91 T_z=-336.11 M_y=225.61 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-7.26
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.56 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 13 SLU Xl=1.34
  Sollecitazioni: N=-489.71 T_z=-965.15 M_y=619.12 T_y=-1.93 M_z=0.00 M_x=-24.03
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=147.11 $\lambda_{rel,m}$=0.17 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-15.12 Sfr.=0.11

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 50 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-523.44 T_z=-1014.75 M_y=-759.90 T_y=-4.98 M_z=5.88 M_x=-28.84
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=147.11 $\lambda_{rel,m}$=0.17 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=18.74 Sfr.=0.13

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 50 SLU
  Sollecitazioni: N=-531.91
  [Par.] $M_{y,sx}$=759.90 $M_{y,dx}$=-636.40 $M_{y,eq}$=-759.90
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-5.88 $M_{z,dx}$=-0.78 $M_{z,eq}$=3.21
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70

L=147.11 $\lambda_{rel,y}$=0.25 $\lambda_{rel,z}$=0.34 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.69 $\sigma_{m,d}$=18.66 Sfr.=0.13

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-523.44 T_z=-1014.75 M_y=-759.90 T_y=-4.98 M_z=5.88 M_x=-28.84
Resistenze: K_{mod}=0.90
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.03 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 13 SLU Xl=1.34
Sollecitazioni: N=-489.71 T_z=-965.15 M_y=619.12 T_y=-1.93 M_z=0.00 M_x=-24.03
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=2.64 $\tau_{tor,d}$=0.02 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 13 SLU Xl=1.34
Sollecitazioni: N=-489.71 T_z=-965.15 M_y=619.12 T_y=-1.93 M_z=0.00 M_x=-24.03
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=19.31
Tensioni: τ_d=2.64 Sfr.=0.14

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-523.44 T_z=-1014.75 M_y=-759.90 T_y=-4.98 M_z=5.88 M_x=-28.84
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.68 $\sigma_{m,d}$=-18.74 Sfr.=0.13

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-523.44 T_z=-1014.75 M_y=-759.90 T_y=-4.98 M_z=5.88 M_x=-28.84
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=18.74 Sfr.=0.13

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 13 SLU Xl=1.34
Sollecitazioni: N=-489.71 T_z=-965.15 M_y=619.12 T_y=-1.93 M_z=0.00 M_x=-24.03
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.64 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/22236)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/32578)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/17732)

Asta n. 2060 (129 108) Trave 24x32 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 75 SLU I Xl=1.55
Sollecitazioni: N=-93.40 T_z=255.71 M_y=-191.60 T_y=4.52 M_z=0.00 M_x=-7.26
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=155.01 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=16.43 Sfr.=0.06

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-86.81 T_z=303.02 M_y=186.10 T_y=4.52 M_z=-5.88 M_x=-7.26
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=155.01 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-16.74 Sfr.=0.06

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
Sollecitazioni: N=-93.40
[Par.] $M_{y,sx}$=-186.10 $M_{y,dx}$=191.60 $M_{y,eq}$=-191.60
[Lin.] $M_{z,sx}$=5.88 $M_{z,dx}$=0.23 $M_{z,eq}$=-3.44
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=155.01 $\lambda_{rel,y}$=0.38 $\lambda_{rel,z}$=0.60 $K_{c,y}$=0.99 $K_{c,z}$=0.96
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.30 $\sigma_{m,d}$=16.89 Sfr.=0.06

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-86.81 T_z=303.02 M_y=186.10 T_y=4.52 M_z=-5.88 M_x=-7.26
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-86.81 T_z=303.02 M_y=186.10 T_y=4.52 M_z=-5.88 M_x=-7.26
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=2.02 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-86.81 T_z=303.02 M_y=186.10 T_y=4.52 M_z=-5.88 M_x=-7.26
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=2.02 Sfr.=0.05

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-86.81 T_z=303.02 M_y=186.10 T_y=4.52 M_z=-5.88 M_x=-7.26
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70

Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.28 $\sigma_{m,d}$=-16.74 Sfr.=0.06

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-86.81 T_z=303.02 M_y=186.10 T_y=4.52 M_z=-5.88 M_x=-7.26
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-16.74 Sfr.=0.06

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=1.55
Sollecitazioni: N=-93.40 T_z=255.71 M_y=-191.60 T_y=4.52 M_z=0.00 M_x=-7.26
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.30 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 13 SLU Xl=1.45
Sollecitazioni: N=-224.70 T_z=935.79 M_y=-538.70 T_y=29.39 M_z=0.00 M_x=-24.03
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=155.01 $\lambda_{rel,m}$=0.17 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=13.15 Sfr.=0.10

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 50 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-258.94 T_z=1200.50 M_y=822.05 T_y=33.88 M_z=-39.93 M_x=-28.84
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=155.01 $\lambda_{rel,m}$=0.17 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-21.37 Sfr.=0.14

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 50 SLU
Sollecitazioni: N=-267.51
[Par.] $M_{y,sx}$=-822.05 $M_{y,dx}$=759.44 $M_{y,eq}$=822.05
[Lin.] $M_{z,sx}$=39.93 $M_{z,dx}$=5.88 $M_{z,eq}$=-21.61
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=155.01 $\lambda_{rel,y}$=0.27 $\lambda_{rel,z}$=0.36 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.35 $\sigma_{m,d}$=-20.77 Sfr.=0.14

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 50 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-258.94 T_z=1200.50 M_y=822.05 T_y=33.88 M_z=-39.93 M_x=-28.84
Resistenze: K_{mod}=0.90
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.03 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 50 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-258.94 T_z=1200.50 M_y=822.05 T_y=33.88 M_z=-39.93 M_x=-28.84
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=3.28 $\tau_{tor,d}$=0.03 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-258.94 T_z=1200.50 M_y=822.05 T_y=33.88 M_z=-39.93 M_x=-28.84
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=3.28 Sfr.=0.15

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 50 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-258.94 T_z=1200.50 M_y=822.05 T_y=33.88 M_z=-39.93 M_x=-28.84
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.34 $\sigma_{m,d}$=-21.37 Sfr.=0.14

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-258.94 T_z=1200.50 M_y=822.05 T_y=33.88 M_z=-39.93 M_x=-28.84
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-21.37 Sfr.=0.14

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 50 SLU Xl=1.55
Sollecitazioni: N=-267.51 T_z=1139.00 M_y=-759.44 T_y=33.88 M_z=5.88 M_x=-28.84
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.35 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/11913)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/17556)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/9482)

Asta n. 2060 (129 286) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU I Xl=1.17
Sollecitazioni: N=1316.81 T_z=423.65 M_y=-308.16 T_y=47.88 M_z=8.29 M_x=25.45
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=116.88 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.27 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.69 $\sigma_{m,d}$=1.31 Sfr.=0.01

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU I Xl=1.17
Sollecitazioni: N=1316.81 T_z=423.65 M_y=-308.16 T_y=47.88 M_z=8.29 M_x=25.45
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00

Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.69 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=1304.97 T_z=508.56 M_y=144.32 T_y=47.88 M_z=-38.19 M_x=25.45
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.17
Sollecitazioni: N=1316.81 T_z=423.65 M_y=-308.16 T_y=47.88 M_z=8.29 M_x=25.45
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.69 $\sigma_{m,d}$=1.31 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=1304.97 T_z=508.56 M_y=144.32 T_y=47.88 M_z=-38.19 M_x=25.45
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=0.56 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=1304.97 T_z=508.56 M_y=144.32 T_y=47.88 M_z=-38.19 M_x=25.45
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=0.56 Sfr.=0.01

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.17
Sollecitazioni: N=1316.81 T_z=423.65 M_y=-308.16 T_y=47.88 M_z=8.29 M_x=25.45
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=1.31 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 50 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=4754.55 T_z=1712.33 M_y=718.39 T_y=186.10 M_z=-153.76 M_x=95.48
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=116.88 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.27 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=2.48 $\sigma_{m,d}$=4.81 Sfr.=0.05

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 50 SLU Xl=1.17
Sollecitazioni: N=4769.94 T_z=1601.94 M_y=-890.28 T_y=186.10 M_z=26.90 M_x=95.48
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=2.48 Sfr.=0.02

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 50 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=4754.55 T_z=1712.33 M_y=718.39 T_y=186.10 M_z=-153.76 M_x=95.48
Resistenze: K_{mod}=0.90
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.04 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 50 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=4754.55 T_z=1712.33 M_y=718.39 T_y=186.10 M_z=-153.76 M_x=95.48
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=2.48 $\sigma_{m,d}$=4.81 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 50 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=4754.55 T_z=1712.33 M_y=718.39 T_y=186.10 M_z=-153.76 M_x=95.48
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=1.88 $\tau_{tor,d}$=0.04 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=4754.55 T_z=1712.33 M_y=718.39 T_y=186.10 M_z=-153.76 M_x=95.48
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=1.88 Sfr.=0.09

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=4754.55 T_z=1712.33 M_y=718.39 T_y=186.10 M_z=-153.76 M_x=95.48
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-4.81 Sfr.=0.03

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.00 (L/34505)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/54288)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.00 (L/27144)

Asta n. 2060 (287 286) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU I Xl=1.20
Sollecitazioni: N=1378.37 T_z=18.21 M_y=-308.27 T_y=-5.31 M_z=-8.29 M_x=25.45
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=120.43 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.28 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.72 $\sigma_{m,d}$=1.31 Sfr.=0.01

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=1393.05 T_z=123.55 M_y=-222.92 T_y=-5.31 M_z=-1.90 M_x=25.45

Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.73 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=1393.05 T_z=123.55 M_y=-222.92 T_y=-5.31 M_z=-1.90 M_x=25.45
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.20
Sollecitazioni: N=1378.37 T_z=18.21 M_y=-308.27 T_y=-5.31 M_z=-8.29 M_x=25.45
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.72 $\sigma_{m,d}$=1.31 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=1393.05 T_z=123.55 M_y=-222.92 T_y=-5.31 M_z=-1.90 M_x=25.45
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=0.14 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=1393.05 T_z=123.55 M_y=-222.92 T_y=-5.31 M_z=-1.90 M_x=25.45
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=0.14 Sfr.=0.00

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.20
Sollecitazioni: N=1378.37 T_z=18.21 M_y=-308.27 T_y=-5.31 M_z=-8.29 M_x=25.45
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=1.31 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 50 SLU Xl=1.20
Sollecitazioni: N=4973.36 T_z=107.60 M_y=-891.10 T_y=-13.22 M_z=-26.90 M_x=95.48
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=120.43 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.28 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=2.59 $\sigma_{m,d}$=3.83 Sfr.=0.05

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=4992.45 T_z=244.54 M_y=-679.07 T_y=-13.22 M_z=-10.98 M_x=95.48
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=2.60 Sfr.=0.02

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=4992.45 T_z=244.54 M_y=-679.07 T_y=-13.22 M_z=-10.98 M_x=95.48
Resistenze: K_{mod}=0.90
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.04 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 50 SLU Xl=1.20
Sollecitazioni: N=4973.36 T_z=107.60 M_y=-891.10 T_y=-13.22 M_z=-26.90 M_x=95.48
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=2.59 $\sigma_{m,d}$=3.83 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=4992.45 T_z=244.54 M_y=-679.07 T_y=-13.22 M_z=-10.98 M_x=95.48
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=0.27 $\tau_{tor,d}$=0.04 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 49 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=4758.83 T_z=261.57 M_y=-484.32 T_y=-13.11 M_z=-11.84 M_x=81.74
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=0.29 Sfr.=0.01

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 13 SLU Xl=1.20
Sollecitazioni: N=3879.27 T_z=59.78 M_y=-845.46 T_y=-10.84 M_z=-19.70 M_x=82.14
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=3.56 Sfr.=0.03

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 5 (teorica) $f_{z,G}$=0.00 (L/148559)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/265842)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 5 (teorica) $f_{z,G}$=0.00 (L/105229)

Asta n. 2060 (289 287) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=1470.13 T_z=676.49 M_y=528.52 T_y=-8.64 M_z=8.51 M_x=25.45
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=120.43 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.28 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.77 $\sigma_{m,d}$=2.18 Sfr.=0.01

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU I Xl=0.00

Sollecitazioni: N=1470.13 T_z=676.49 M_y=528.52 T_y=-8.64 M_z=8.51 M_x=25.45
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.77 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=1470.13 T_z=676.49 M_y=528.52 T_y=-8.64 M_z=8.51 M_x=25.45
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=1470.13 T_z=676.49 M_y=528.52 T_y=-8.64 M_z=8.51 M_x=25.45
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.77 $\sigma_{m,d}$=2.18 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=1470.13 T_z=676.49 M_y=528.52 T_y=-8.64 M_z=8.51 M_x=25.45
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=0.74 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=1470.13 T_z=676.49 M_y=528.52 T_y=-8.64 M_z=8.51 M_x=25.45
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=0.74 Sfr.=0.02

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=1470.13 T_z=676.49 M_y=528.52 T_y=-8.64 M_z=8.51 M_x=25.45
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-2.18 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=5217.94 T_z=2115.72 M_y=1786.70 T_y=-29.69 M_z=24.78 M_x=95.48
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=120.43 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.28 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=2.72 $\sigma_{m,d}$=7.30 Sfr.=0.07

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=5217.94 T_z=2115.72 M_y=1786.70 T_y=-29.69 M_z=24.78 M_x=95.48
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=2.72 Sfr.=0.02

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=5217.94 T_z=2115.72 M_y=1786.70 T_y=-29.69 M_z=24.78 M_x=95.48
Resistenze: K_{mod}=0.90
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.04 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=5217.94 T_z=2115.72 M_y=1786.70 T_y=-29.69 M_z=24.78 M_x=95.48
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=2.72 $\sigma_{m,d}$=7.30 Sfr.=0.07

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=5217.94 T_z=2115.72 M_y=1786.70 T_y=-29.69 M_z=24.78 M_x=95.48
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=2.31 $\tau_{tor,d}$=0.04 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=5217.94 T_z=2115.72 M_y=1786.70 T_y=-29.69 M_z=24.78 M_x=95.48
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=2.31 Sfr.=0.11

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=5217.94 T_z=2115.72 M_y=1786.70 T_y=-29.69 M_z=24.78 M_x=95.48
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-7.30 Sfr.=0.05

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/31179)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/57398)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/23170)

Asta n. 2060 (-2385 289) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=1542.34 T_z=1195.62 M_y=1381.13 T_y=-78.95 M_z=66.28 M_x=25.45
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=92.98 $\lambda_{rel,y}$=0.06 $\lambda_{rel,z}$=0.21 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.80 $\sigma_{m,d}$=6.26 Sfr.=0.03

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=1542.34 T_z=1195.62 M_y=1381.13 T_y=-78.95 M_z=66.28 M_x=25.45
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.80 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=1542.34 T_z=1195.62 M_y=1381.13 T_y=-78.95 M_z=66.28 M_x=25.45
  Resistenze: K_{fi}=1.25
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=1542.34 T_z=1195.62 M_y=1381.13 T_y=-78.95 M_z=66.28 M_x=25.45
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.80 $\sigma_{m,d}$=6.26 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=1542.34 T_z=1195.62 M_y=1381.13 T_y=-78.95 M_z=66.28 M_x=25.45
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=1.31 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=1542.34 T_z=1195.62 M_y=1381.13 T_y=-78.95 M_z=66.28 M_x=25.45
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=1.31 Sfr.=0.03

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=1542.34 T_z=1195.62 M_y=1381.13 T_y=-78.95 M_z=66.28 M_x=25.45
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-6.26 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 50 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=5439.71 T_z=3965.68 M_y=4661.72 T_y=-267.11 M_z=220.22 M_x=95.48
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=92.98 $\lambda_{rel,y}$=0.06 $\lambda_{rel,z}$=0.21 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=2.83 $\sigma_{m,d}$=21.08 Sfr.=0.16

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 50 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=5439.71 T_z=3965.68 M_y=4661.72 T_y=-267.11 M_z=220.22 M_x=95.48
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=2.83 Sfr.=0.02

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 50 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=5439.71 T_z=3965.68 M_y=4661.72 T_y=-267.11 M_z=220.22 M_x=95.48
  Resistenze: K_{mod}=0.90
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.04 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 50 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=5439.71 T_z=3965.68 M_y=4661.72 T_y=-267.11 M_z=220.22 M_x=95.48
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=2.83 $\sigma_{m,d}$=21.08 Sfr.=0.16

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 50 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=5439.71 T_z=3965.68 M_y=4661.72 T_y=-267.11 M_z=220.22 M_x=95.48
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=4.35 $\tau_{tor,d}$=0.04 Sfr.=0.04

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=5439.71 T_z=3965.68 M_y=4661.72 T_y=-267.11 M_z=220.22 M_x=95.48
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=4.35 Sfr.=0.20

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=5439.71 T_z=3965.68 M_y=4661.72 T_y=-267.11 M_z=220.22 M_x=95.48
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-21.08 Sfr.=0.14

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/9501)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/16862)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/7104)

Asta n. 2060 (291 -2385) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=0.12
  Sollecitazioni: N=-5956.16 T_z=-3180.69 M_y=6453.60 T_y=-28.19 M_z=-14.26 M_x=-1.37
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=32.10 $\lambda_{rel,m}$=0.12 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-25.39 Sfr.=0.09

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
  Sollecitazioni: N=-5956.16
  [Lin.] $M_{y,sx}$=-6065.04 $M_{y,dx}$=-6453.60 $M_{y,eq}$=6298.18
  [Lin.] $M_{z,sx}$=10.81 $M_{z,dx}$=-14.26 $M_{z,eq}$=-12.88
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=32.10 $\lambda_{rel,y}$=0.02 $\lambda_{rel,z}$=0.07 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-3.10 $\sigma_{m,d}$=-24.77 Sfr.=0.10

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-5954.88 T_z=-3169.96 M_y=6065.04 T_y=-28.19 M_z=-10.81 M_x=-1.37
  Resistenze: K_{fi}=1.25
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=0.12
  Sollecitazioni: N=-5956.16 T_z=-3180.69 M_y=6453.60 T_y=-28.19 M_z=-14.26 M_x=-1.37
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=3.48 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.12
  Sollecitazioni: N=-5956.16 T_z=-3180.69 M_y=6453.60 T_y=-28.19 M_z=-14.26 M_x=-1.37
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=3.48 Sfr.=0.08

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.12
  Sollecitazioni: N=-5956.16 T_z=-3180.69 M_y=6453.60 T_y=-28.19 M_z=-14.26 M_x=-1.37
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-3.10 $\sigma_{m,d}$=-25.39 Sfr.=0.08

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.12
  Sollecitazioni: N=-5956.16 T_z=-3180.69 M_y=6453.60 T_y=-28.19 M_z=-14.26 M_x=-1.37
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-25.39 Sfr.=0.08

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=0.12
  Sollecitazioni: N=-5956.16 T_z=-3180.69 M_y=6453.60 T_y=-28.19 M_z=-14.26 M_x=-1.37
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-3.10 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 13 SLU Xl=0.12
  Sollecitazioni: N=-17852.00 T_z=-9378.88 M_y=18891.50 T_y=-101.71 M_z=-62.60 M_x=-6.35
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=32.10 $\lambda_{rel,m}$=0.12 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-74.61 Sfr.=0.56

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 13 SLU
  Sollecitazioni: N=-17852.00
  [Lin.] $M_{y,sx}$=-17744.70 $M_{y,dx}$=-18891.50 $M_{y,eq}$=18432.80
  [Lin.] $M_{z,sx}$=50.16 $M_{z,dx}$=-62.60 $M_{z,eq}$=-57.62
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=32.10 $\lambda_{rel,y}$=0.02 $\lambda_{rel,z}$=0.07 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-9.30 $\sigma_{m,d}$=-72.75 Sfr.=0.62

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-5675.77 T_z=-3135.70 M_y=5928.18 T_y=379.47 M_z=224.60 M_x=-18.33
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 13 SLU Xl=0.12
  Sollecitazioni: N=-17852.00 T_z=-9378.88 M_y=18891.50 T_y=-101.71 M_z=-62.60 M_x=-6.35
  Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=10.26 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.28

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 13 SLU Xl=0.12
  Sollecitazioni: N=-17852.00 T_z=-9378.88 M_y=18891.50 T_y=-101.71 M_z=-62.60 M_x=-6.35
  Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=19.31
  Tensioni: τ_d=10.26 Sfr.=0.53

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 13 SLU Xl=0.12
  Sollecitazioni: N=-17852.00 T_z=-9378.88 M_y=18891.50 T_y=-101.71 M_z=-62.60 M_x=-6.35
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-9.30 $\sigma_{m,d}$=-74.61 Sfr.=0.57

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 13 SLU Xl=0.12
  Sollecitazioni: N=-17852.00 T_z=-9378.88 M_y=18891.50 T_y=-101.71 M_z=-62.60 M_x=-6.35
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-74.61 Sfr.=0.56

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 13 SLU Xl=0.12

Sollecitazioni: N=-17852.00 T_z=-9378.88 M_y=18891.50 T_y=-101.71 M_z=-62.60 M_x=-6.35
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-9.30 Sfr.=0.07

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.01 (L/2156)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.00 (L/3888)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.01 (L/1593)

Asta n. 2060 (292 291) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 75 SLU I Xl=0.15
Sollecitazioni: N=-5957.28 T_z=-2493.45 M_y=3523.02 T_y=-9.98 M_z=0.00 M_x=-1.10
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=115.78 $\lambda_{rel,m}$=0.23 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-13.76 Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=1.16
Sollecitazioni: N=-5970.01 T_z=-2581.16 M_y=6069.08 T_y=-9.98 M_z=-10.84 M_x=-1.10
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=115.78 $\lambda_{rel,m}$=0.23 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-23.85 Sfr.=0.09

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
Sollecitazioni: N=-5970.01
[Lin.] $M_{y,sx}$=-3139.13 $M_{y,dx}$=-6069.08 $M_{y,eq}$=4897.10
[Lin.] $M_{z,sx}$=-0.71 $M_{z,dx}$=-10.84 $M_{z,eq}$=-6.22
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=115.78 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.27 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-3.11 $\sigma_{m,d}$=-19.21 Sfr.=0.08

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-5955.33 T_z=-2479.96 M_y=3139.13 T_y=-9.98 M_z=0.00 M_x=-1.10
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=1.16
Sollecitazioni: N=-5970.01 T_z=-2581.16 M_y=6069.08 T_y=-9.98 M_z=-10.84 M_x=-1.10
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=2.82 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=1.16
Sollecitazioni: N=-5970.01 T_z=-2581.16 M_y=6069.08 T_y=-9.98 M_z=-10.84 M_x=-1.10
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=2.82 Sfr.=0.06

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.16
Sollecitazioni: N=-5970.01 T_z=-2581.16 M_y=6069.08 T_y=-9.98 M_z=-10.84 M_x=-1.10
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-3.11 $\sigma_{m,d}$=-23.85 Sfr.=0.08

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.16
Sollecitazioni: N=-5970.01 T_z=-2581.16 M_y=6069.08 T_y=-9.98 M_z=-10.84 M_x=-1.10
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-23.85 Sfr.=0.08

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=1.16
Sollecitazioni: N=-5970.01 T_z=-2581.16 M_y=6069.08 T_y=-9.98 M_z=-10.84 M_x=-1.10
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-3.11 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 23 SLU Xl=0.93
Sollecitazioni: N=-13226.80 T_z=-5540.05 M_y=11910.30 T_y=-2.51 M_z=0.00 M_x=-2.26
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=115.78 $\lambda_{rel,m}$=0.23 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-46.52 Sfr.=0.31

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 13 SLU Xl=1.16
Sollecitazioni: N=-17872.50 T_z=-7464.41 M_y=17756.20 T_y=-46.36 M_z=-50.31 M_x=-5.07
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=115.78 $\lambda_{rel,m}$=0.23 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-70.02 Sfr.=0.53

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 13 SLU
Sollecitazioni: N=-17872.50
[Lin.] $M_{y,sx}$=-9189.90 $M_{y,dx}$=-17756.20 $M_{y,eq}$=14329.70
[Lin.] $M_{z,sx}$=-3.37 $M_{z,dx}$=-50.31 $M_{z,eq}$=-28.84
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70

L=115.78 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.27 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-9.31 $\sigma_{m,d}$=-56.35 Sfr.=0.50

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-5676.53 T_z=-2438.85 M_y=3049.33 T_y=-177.74 M_z=43.57 M_x=-12.33
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 13 SLU Xl=1.16
Sollecitazioni: N=-17872.50 T_z=-7464.41 M_y=17756.20 T_y=-46.36 M_z=-50.31 M_x=-5.07
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=8.16 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.18

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 13 SLU Xl=1.16
Sollecitazioni: N=-17872.50 T_z=-7464.41 M_y=17756.20 T_y=-46.36 M_z=-50.31 M_x=-5.07
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=19.31
Tensioni: τ_d=8.16 Sfr.=0.42

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 13 SLU Xl=1.16
Sollecitazioni: N=-17872.50 T_z=-7464.41 M_y=17756.20 T_y=-46.36 M_z=-50.31 M_x=-5.07
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-9.31 $\sigma_{m,d}$=-70.02 Sfr.=0.53

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 13 SLU Xl=1.16
Sollecitazioni: N=-17872.50 T_z=-7464.41 M_y=17756.20 T_y=-46.36 M_z=-50.31 M_x=-5.07
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-70.02 Sfr.=0.53

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 13 SLU Xl=1.16
Sollecitazioni: N=-17872.50 T_z=-7464.41 M_y=17756.20 T_y=-46.36 M_z=-50.31 M_x=-5.07
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-9.31 Sfr.=0.07

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.01 (L/10839)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.01 (L/20404)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.01 (L/7858)

Asta n. 2060 (297 292) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 75 SLU I Xl=1.20
Sollecitazioni: N=-5880.04 T_z=-2073.55 M_y=3150.16 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-1.10
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=120.43 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-12.31 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
Sollecitazioni: N=-5880.04
[Lin.] $M_{y,sx}$=-716.48 $M_{y,dx}$=-3150.16 $M_{y,eq}$=2176.69
[Lin.] $M_{z,sx}$=-0.47 $M_{z,dx}$=0.72 $M_{z,eq}$=0.62
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=120.43 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.28 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-3.06 $\sigma_{m,d}$=-8.51 Sfr.=0.04

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-5865.35 T_z=-1968.21 M_y=716.48 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-1.10
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=1.20
Sollecitazioni: N=-5880.04 T_z=-2073.55 M_y=3150.16 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-1.10
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=2.27 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=1.20
Sollecitazioni: N=-5880.04 T_z=-2073.55 M_y=3150.16 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-1.10
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=2.27 Sfr.=0.05

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.20
Sollecitazioni: N=-5880.04 T_z=-2073.55 M_y=3150.16 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-1.10
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-3.06 $\sigma_{m,d}$=-12.31 Sfr.=0.04

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.20
Sollecitazioni: N=-5880.04 T_z=-2073.55 M_y=3150.16 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-1.10
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-12.31 Sfr.=0.04

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=1.20
  Sollecitazioni: N=-5880.04 T_z=-2073.55 M_y=3150.16 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-1.10
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-3.06 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 63 SLU Xl=1.20
  Sollecitazioni: N=-17750.60 T_z=-5385.20 M_y=9082.62 T_y=-2.38 M_z=0.00 M_x=-5.22
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=120.43 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-35.48 Sfr.=0.24

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 13 SLU Xl=1.20
  Sollecitazioni: N=-17609.70 T_z=-5980.96 M_y=9222.18 T_y=0.00 M_z=3.40 M_x=-5.06
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=120.43 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-36.07 Sfr.=0.27

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 13 SLU
  Sollecitazioni: N=-17609.70
  [Lin.] $M_{y,sx}$=-2101.95 $M_{y,dx}$=-9222.18 $M_{y,eq}$=6374.09
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-3.19 $M_{z,dx}$=3.40 $M_{z,eq}$=3.32
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=120.43 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.28 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-9.17 $\sigma_{m,d}$=-24.94 Sfr.=0.26

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-5585.81 T_z=-1928.53 M_y=673.28 T_y=42.52 M_z=90.08 M_x=-12.56
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 13 SLU Xl=1.20
  Sollecitazioni: N=-17609.70 T_z=-5980.96 M_y=9222.18 T_y=0.00 M_z=3.40 M_x=-5.06
  Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=6.54 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.11

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 13 SLU Xl=1.20
  Sollecitazioni: N=-17609.70 T_z=-5980.96 M_y=9222.18 T_y=0.00 M_z=3.40 M_x=-5.06
  Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=19.31
  Tensioni: τ_d=6.54 Sfr.=0.34

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 13 SLU Xl=1.20
  Sollecitazioni: N=-17609.70 T_z=-5980.96 M_y=9222.18 T_y=0.00 M_z=3.40 M_x=-5.06
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-9.17 $\sigma_{m,d}$=-36.07 Sfr.=0.28

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 13 SLU Xl=1.20
  Sollecitazioni: N=-17609.70 T_z=-5980.96 M_y=9222.18 T_y=0.00 M_z=3.40 M_x=-5.06
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-36.07 Sfr.=0.27

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 13 SLU Xl=1.20
  Sollecitazioni: N=-17609.70 T_z=-5980.96 M_y=9222.18 T_y=0.00 M_z=3.40 M_x=-5.06
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-9.17 Sfr.=0.07

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/21222) $f_{Z,G}$=0.01 (L/21585)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/35076)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 5 (teorica) $f_{Z,G}$=0.01 (L/15589)

Asta n. 2060 (298 297) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 75 SLU I Xl=1.20
  Sollecitazioni: N=-5803.38 T_z=-1520.57 M_y=731.23 T_y=10.92 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=120.42 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-2.86 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-5788.69 T_z=-1415.23 M_y=-1036.48 T_y=10.92 M_z=-12.68 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=120.42 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=4.21 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
  Sollecitazioni: N=-5803.38
  [Par.] $M_{y,sx}$=1036.48 $M_{y,dx}$=-731.23 $M_{y,eq}$=-1036.48

[Lin.] $M_{z,sx}$=12.68 $M_{z,dx}$=0.47 $M_{z,eq}$=-7.42
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=120.42 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.28 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-3.02 $\sigma_{m,d}$=4.15 Sfr.=0.03

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=1.20
Sollecitazioni: N=-5803.38 T_z=-1520.57 M_y=731.23 T_y=10.92 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=1.66 Sfr.=0.04

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-5788.69 T_z=-1415.23 M_y=-1036.48 T_y=10.92 M_z=-12.68 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-3.01 $\sigma_{m,d}$=-4.21 Sfr.=0.01

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-5788.69 T_z=-1415.23 M_y=-1036.48 T_y=10.92 M_z=-12.68 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=4.21 Sfr.=0.01

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=1.20
Sollecitazioni: N=-5803.38 T_z=-1520.57 M_y=731.23 T_y=10.92 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-3.02 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 63 SLU Xl=1.12
Sollecitazioni: N=-17524.80 T_z=-4011.87 M_y=2398.27 T_y=32.19 M_z=0.00 M_x=-4.87
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=120.42 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-9.37 Sfr.=0.06

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-17225.30 T_z=-4568.63 M_y=-4014.98 T_y=33.82 M_z=-37.16 M_x=-4.51
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=120.42 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=16.17 Sfr.=0.11

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 13 SLU
Sollecitazioni: N=-17385.40
[Par.] $M_{y,sx}$=3027.02 $M_{y,dx}$=-2144.94 $M_{y,eq}$=-3027.02
[Lin.] $M_{z,sx}$=36.58 $M_{z,dx}$=3.20 $M_{z,eq}$=-20.67
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=120.42 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.28 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-9.05 $\sigma_{m,d}$=12.09 Sfr.=0.16

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-5508.62 T_z=-1455.01 M_y=-1048.67 T_y=-91.42 M_z=35.99 M_x=-12.43
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 13 SLU Xl=1.20
Sollecitazioni: N=-17385.40 T_z=-4363.26 M_y=2144.94 T_y=33.03 M_z=3.20 M_x=-4.69
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=4.77 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.06

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 13 SLU Xl=1.20
Sollecitazioni: N=-17385.40 T_z=-4363.26 M_y=2144.94 T_y=33.03 M_z=3.20 M_x=-4.69
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=19.31
Tensioni: τ_d=4.77 Sfr.=0.25

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-17225.30 T_z=-4568.63 M_y=-4014.98 T_y=33.82 M_z=-37.16 M_x=-4.51
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-8.97 $\sigma_{m,d}$=-16.17 Sfr.=0.11

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-17225.30 T_z=-4568.63 M_y=-4014.98 T_y=33.82 M_z=-37.16 M_x=-4.51
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=16.17 Sfr.=0.11

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 13 SLU Xl=1.20
Sollecitazioni: N=-17385.40 T_z=-4363.26 M_y=2144.94 T_y=33.03 M_z=3.20 M_x=-4.69
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-9.05 Sfr.=0.07

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/14349)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/25129)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/10723)

Asta n. 2060 (299 298) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-5709.53 T_z=-847.42 M_y=-2162.35 T_y=-9.17 M_z=-1.09 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=126.35 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=8.46 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
  Sollecitazioni: N=-5724.94
  [Lin.] $M_{y,sx}$=2162.35 $M_{y,dx}$=1021.78 $M_{y,eq}$=-1706.12
  [Lin.] $M_{z,sx}$=1.09 $M_{z,dx}$=-12.68 $M_{z,eq}$=-8.05
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=126.35 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.98 $\sigma_{m,d}$=6.77 Sfr.=0.04

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=1.26
  Sollecitazioni: N=-5724.94 T_z=-957.94 M_y=-1021.78 T_y=-9.17 M_z=-12.68 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=1.05 Sfr.=0.02

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-5709.53 T_z=-847.42 M_y=-2162.35 T_y=-9.17 M_z=-1.09 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.97 $\sigma_{m,d}$=-8.46 Sfr.=0.03

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-5709.53 T_z=-847.42 M_y=-2162.35 T_y=-9.17 M_z=-1.09 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=8.46 Sfr.=0.03

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=1.26
  Sollecitazioni: N=-5724.94 T_z=-957.94 M_y=-1021.78 T_y=-9.17 M_z=-12.68 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.98 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 65 SLU Xl=0.08
  Sollecitazioni: N=-12793.20 T_z=-1818.85 M_y=-3458.19 T_y=-22.15 M_z=0.00 M_x=-3.23
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=126.35 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=13.51 Sfr.=0.09

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 50 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-16993.90 T_z=-2648.96 M_y=-7409.24 T_y=-15.33 M_z=-17.78 M_x=-4.51
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=126.35 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=29.17 Sfr.=0.20

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 50 SLU
  Sollecitazioni: N=-17013.90
  [Lin.] $M_{y,sx}$=7409.24 $M_{y,dx}$=3971.41 $M_{y,eq}$=-6034.10
  [Lin.] $M_{z,sx}$=17.78 $M_{z,dx}$=-37.16 $M_{z,eq}$=-29.41
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=126.35 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-8.86 $\sigma_{m,d}$=23.95 Sfr.=0.22

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-5429.48 T_z=-887.25 M_y=-2218.37 T_y=32.63 M_z=92.94 M_x=-12.43
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 13 SLU Xl=1.26
  Sollecitazioni: N=-17154.90 T_z=-2710.31 M_y=-2984.32 T_y=-20.63 M_z=-36.58 M_x=-4.70
  Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=2.96 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 13 SLU Xl=1.26
  Sollecitazioni: N=-17154.90 T_z=-2710.31 M_y=-2984.32 T_y=-20.63 M_z=-36.58 M_x=-4.70
  Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=19.31
  Tensioni: τ_d=2.96 Sfr.=0.15

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 50 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-16993.90 T_z=-2648.96 M_y=-7409.24 T_y=-15.33 M_z=-17.78 M_x=-4.51
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-8.85 $\sigma_{m,d}$=-29.17 Sfr.=0.20

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=0.00

Sollecitazioni: N=-16993.90 T_z=-2648.96 M_y=-7409.24 T_y=-15.33 M_z=-17.78 M_x=-4.51
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=29.17 Sfr.=0.20

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 13 SLU Xl=1.26
Sollecitazioni: N=-17154.90 T_z=-2710.31 M_y=-2984.32 T_y=-20.63 M_z=-36.58 M_x=-4.70
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-8.93 Sfr.=0.07

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/11776)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/21369)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/8673)

Asta n. 2060 (-2289 299) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-5625.02 T_z=-241.24 M_y=-2610.64 T_y=1.62 M_z=-3.52 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=150.03 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=10.24 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
Sollecitazioni: N=-5643.31
[Lin.] $M_{y,sx}$=2610.64 $M_{y,dx}$=2150.27 $M_{y,eq}$=-2426.49
[Lin.] $M_{z,sx}$=3.52 $M_{z,dx}$=-1.09 $M_{z,eq}$=-2.55
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=150.03 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.34 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.94 $\sigma_{m,d}$=9.51 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=1.50
Sollecitazioni: N=-5643.31 T_z=-372.47 M_y=-2150.27 T_y=1.62 M_z=-1.09 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=0.41 Sfr.=0.01

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-5625.02 T_z=-241.24 M_y=-2610.64 T_y=1.62 M_z=-3.52 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.93 $\sigma_{m,d}$=-10.24 Sfr.=0.03

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-5625.02 T_z=-241.24 M_y=-2610.64 T_y=1.62 M_z=-3.52 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=10.24 Sfr.=0.03

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=1.50
Sollecitazioni: N=-5643.31 T_z=-372.47 M_y=-2150.27 T_y=1.62 M_z=-1.09 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.94 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 24 SLU Xl=0.60
Sollecitazioni: N=-16914.60 T_z=-873.21 M_y=-7111.57 T_y=-8.60 M_z=0.00 M_x=-4.06
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=150.03 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=27.78 Sfr.=0.19

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 13 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-16889.60 T_z=-807.09 M_y=-7621.81 T_y=-5.17 M_z=-2.75 M_x=-4.70
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=150.03 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=29.81 Sfr.=0.23

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 13 SLU
Sollecitazioni: N=-16913.40
[Lin.] $M_{y,sx}$=7621.81 $M_{y,dx}$=6283.01 $M_{y,eq}$=-7086.29
[Lin.] $M_{z,sx}$=2.75 $M_{z,dx}$=-10.50 $M_{z,eq}$=-7.40
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=150.03 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.34 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-8.81 $\sigma_{m,d}$=27.78 Sfr.=0.28

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-5345.32 T_z=-281.09 M_y=-2725.30 T_y=-66.33 M_z=62.84 M_x=-12.43
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 63 SLU Xl=1.50
Sollecitazioni: N=-17054.10 T_z=-1169.45 M_y=-5190.70 T_y=-7.90 M_z=-3.24 M_x=-4.88
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71

Tensioni: τ_d=1.28 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 63 SLU Xl=1.50
Sollecitazioni: N=-17054.10 T_z=-1169.45 M_y=-5190.70 T_y=-7.90 M_z=-3.24 M_x=-4.88
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=1.28 Sfr.=0.06

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 13 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-16889.60 T_z=-807.09 M_y=-7621.81 T_y=-5.17 M_z=-2.75 M_x=-4.70
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-8.80 $\sigma_{m,d}$=-29.81 Sfr.=0.23

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 13 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-16889.60 T_z=-807.09 M_y=-7621.81 T_y=-5.17 M_z=-2.75 M_x=-4.70
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=29.81 Sfr.=0.23

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 13 SLU Xl=1.50
Sollecitazioni: N=-16913.40 T_z=-977.69 M_y=-6283.01 T_y=-5.17 M_z=-10.50 M_x=-4.70
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-8.81 Sfr.=0.07

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/10981)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/20430)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.02 (L/8036)

Asta n. 2060 (306 -2289) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 75 SLU I Xl=0.94
Sollecitazioni: N=-5540.51 T_z=365.01 M_y=-2394.36 T_y=-4.32 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=156.20 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=9.35 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=1.56
Sollecitazioni: N=-5548.13 T_z=310.36 M_y=-2605.35 T_y=-4.32 M_z=-3.52 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=156.20 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=10.22 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
Sollecitazioni: N=-5548.13
[Lin.] $M_{y,sx}$=2013.84 $M_{y,dx}$=2605.35 $M_{y,eq}$=-2368.75
[Lin.] $M_{z,sx}$=-3.23 $M_{z,dx}$=-3.52 $M_{z,eq}$=-1.41
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=156.20 $\lambda_{rel,y}$=0.11 $\lambda_{rel,z}$=0.36 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.89 $\sigma_{m,d}$=9.27 Sfr.=0.04

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-5529.08 T_z=447.00 M_y=-2013.84 T_y=-4.32 M_z=3.23 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=0.49 Sfr.=0.01

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.56
Sollecitazioni: N=-5548.13 T_z=310.36 M_y=-2605.35 T_y=-4.32 M_z=-3.52 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hz}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.89 $\sigma_{m,d}$=-10.22 Sfr.=0.03

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.56
Sollecitazioni: N=-5548.13 T_z=310.36 M_y=-2605.35 T_y=-4.32 M_z=-3.52 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=10.22 Sfr.=0.03

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=1.56
Sollecitazioni: N=-5548.13 T_z=310.36 M_y=-2605.35 T_y=-4.32 M_z=-3.52 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.89 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 13 SLU Xl=1.35
Sollecitazioni: N=-16627.00 T_z=1076.16 M_y=-7384.74 T_y=-10.08 M_z=0.00 M_x=-4.64
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=156.20 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=28.85 Sfr.=0.22

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 13 SLU Xl=1.56
Sollecitazioni: N=-16630.30 T_z=1052.48 M_y=-7606.41 T_y=-10.08 M_z=-2.75 M_x=-4.64
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70

Ltors=156.20 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=29.75 Sfr.=0.22

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 13 SLU
Sollecitazioni: N=-16630.30
[Lin.] $M_{y,sx}$=5823.66 $M_{y,dx}$=7606.41 $M_{y,eq}$=-6893.31
[Lin.] $M_{z,sx}$=-12.99 $M_{z,dx}$=-2.75 $M_{z,eq}$=6.69
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=156.20 $\lambda_{rel,y}$=0.11 $\lambda_{rel,z}$=0.36 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-8.66 $\sigma_{m,d}$=27.01 Sfr.=0.27

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-5250.08 T_z=486.81 M_y=-2190.07 T_y=-56.15 M_z=23.03 M_x=-12.42
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 49 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-12022.90 T_z=1786.92 M_y=-4356.78 T_y=-19.88 M_z=8.18 M_x=-2.71
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=1.95 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 49 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-12022.90 T_z=1786.92 M_y=-4356.78 T_y=-19.88 M_z=8.18 M_x=-2.71
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=1.95 Sfr.=0.09

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 13 SLU Xl=1.56
Sollecitazioni: N=-16630.30 T_z=1052.48 M_y=-7606.41 T_y=-10.08 M_z=-2.75 M_x=-4.64
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-8.66 $\sigma_{m,d}$=-29.75 Sfr.=0.23

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 13 SLU Xl=1.56
Sollecitazioni: N=-16630.30 T_z=1052.48 M_y=-7606.41 T_y=-10.08 M_z=-2.75 M_x=-4.64
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=29.75 Sfr.=0.22

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 13 SLU Xl=1.56
Sollecitazioni: N=-16630.30 T_z=1052.48 M_y=-7606.41 T_y=-10.08 M_z=-2.75 M_x=-4.64
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-8.66 Sfr.=0.07

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/15711)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/31050)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/11237) $f_{z,G}$=0.01 (L/12223)

Asta n. 2061 (-2128 107) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=24.80 T_z=10.16 M_y=-116.87 T_y=2.89 M_z=-3.68 M_x=1.07
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=147.11 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.34 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=0.50 Sfr.=0.00

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=24.80 T_z=10.16 M_y=-116.87 T_y=2.89 M_z=-3.68 M_x=1.07
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=24.80 T_z=10.16 M_y=-116.87 T_y=2.89 M_z=-3.68 M_x=1.07
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=24.80 T_z=10.16 M_y=-116.87 T_y=2.89 M_z=-3.68 M_x=1.07
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=0.50 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=1.34
Sollecitazioni: N=8.50 T_z=-106.71 M_y=-52.37 T_y=2.89 M_z=0.00 M_x=1.07
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=0.12 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=1.34
Sollecitazioni: N=8.50 T_z=-106.71 M_y=-52.37 T_y=2.89 M_z=0.00 M_x=1.07
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=0.12 Sfr.=0.00

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=24.80 T_z=10.16 M_y=-116.87 T_y=2.89 M_z=-3.68 M_x=1.07
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=0.50 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 50 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=100.60 T_z=-20.87 M_y=-354.67 T_y=6.92 M_z=-8.69 M_x=-1.12
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=147.11 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.34 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.05 $\sigma_{m,d}$=1.50 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 65 SLU Xl=1.16
  Sollecitazioni: N=-5.34 T_z=-157.23 M_y=-58.50 T_y=10.49 M_z=0.00 M_x=1.50
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=147.11 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=0.23 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 7 SND Xl=1.34
  Sollecitazioni: N=-102.81 T_z=-215.49 M_y=-301.12 T_y=16.93 M_z=8.37 M_x=4.63
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=147.11 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=1.29 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 7 SND
  Sollecitazioni: N=-102.81
  [Par.] $M_{y,sx}$=220.33 $M_{y,dx}$=301.12 $M_{y,eq}$=-301.12
  [Lin.] $M_{z,sx}$=21.07 $M_{z,dx}$=8.37 $M_{z,eq}$=-9.30
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=147.11 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.34 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.05 $\sigma_{m,d}$=1.30 Sfr.=0.01

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=136.12 T_z=118.94 M_y=-220.33 T_y=-11.15 M_z=13.72 M_x=4.63
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.07 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=82.42 T_z=65.77 M_y=-168.92 T_y=-3.17 M_z=4.05 M_x=6.38
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 50 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=100.60 T_z=-20.87 M_y=-354.67 T_y=6.92 M_z=-8.69 M_x=-1.12
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.05 $\sigma_{m,d}$=1.50 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 7 SND Xl=1.34
  Sollecitazioni: N=119.82 T_z=-215.49 M_y=-301.12 T_y=16.93 M_z=8.37 M_x=4.63
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=0.24 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 13 SLU Xl=1.34
  Sollecitazioni: N=43.13 T_z=-185.80 M_y=-144.80 T_y=10.20 M_z=1.16 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=19.31
  Tensioni: τ_d=0.20 Sfr.=0.01

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 7 SND Xl=1.34
  Sollecitazioni: N=-102.81 T_z=-215.49 M_y=-301.12 T_y=16.93 M_z=8.37 M_x=4.63
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.05 $\sigma_{m,d}$=-1.29 Sfr.=0.01

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=100.60 T_z=-20.87 M_y=-354.67 T_y=6.92 M_z=-8.69 M_x=-1.12
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=1.50 Sfr.=0.01

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 7 SND Xl=1.34
  Sollecitazioni: N=-102.81 T_z=-215.49 M_y=-301.12 T_y=16.93 M_z=8.37 M_x=4.63
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.05 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/169804)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/400253)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/116740)

Asta n. 2061 (130 -2128) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU I Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=64.85 T_z=297.48 M_y=215.98 T_y=-8.97 M_z=9.02 M_x=1.07
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
  L=155.01 $\lambda_{rel,y}$=0.11 $\lambda_{rel,z}$=0.36 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.03 $\sigma_{m,d}$=0.96 Sfr.=0.00

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU I Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=64.85 T_z=297.48 M_y=215.98 T_y=-8.97 M_z=9.02 M_x=1.07
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.03 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=64.85 T_z=297.48 M_y=215.98 T_y=-8.97 M_z=9.02 M_x=1.07
  Resistenze: K_{fi}=1.25
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=64.85 T_z=297.48 M_y=215.98 T_y=-8.97 M_z=9.02 M_x=1.07
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.03 $\sigma_{m,d}$=0.96 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=64.85 T_z=297.48 M_y=215.98 T_y=-8.97 M_z=9.02 M_x=1.07
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=0.33 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=64.85 T_z=297.48 M_y=215.98 T_y=-8.97 M_z=9.02 M_x=1.07
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=0.33 Sfr.=0.01

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=64.85 T_z=297.48 M_y=215.98 T_y=-8.97 M_z=9.02 M_x=1.07
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-0.96 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 50 SLU Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=199.83 T_z=786.29 M_y=644.00 T_y=-17.47 M_z=16.02 M_x=-1.12
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=155.01 $\lambda_{rel,y}$=0.11 $\lambda_{rel,z}$=0.36 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.10 $\sigma_{m,d}$=2.72 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 10 SND Xl=0.80
  Sollecitazioni: N=-4.45 T_z=338.09 M_y=53.33 T_y=5.05 M_z=0.00 M_x=1.83
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=155.01 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-0.21 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 7 SND Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=-7.79 T_z=411.67 M_y=274.60 T_y=-41.93 M_z=58.84 M_x=4.63
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=155.01 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-1.84 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 7 SND
  Sollecitazioni: N=-25.04
  [Par.] $M_{y,sx}$=-274.60 $M_{y,dx}$=220.52 $M_{y,eq}$=274.60
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-58.84 $M_{z,dx}$=-21.07 $M_{z,eq}$=26.88
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=155.01 $\lambda_{rel,y}$=0.11 $\lambda_{rel,z}$=0.36 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 $\sigma_{m,d}$=-1.42 Sfr.=0.01

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 50 SLU Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=199.83 T_z=786.29 M_y=644.00 T_y=-17.47 M_z=16.02 M_x=-1.12
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.10 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=103.92 T_z=239.22 M_y=184.77 T_y=-90.12 M_z=126.07 M_x=6.38
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 50 SLU Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=199.83 T_z=786.29 M_y=644.00 T_y=-17.47 M_z=16.02 M_x=-1.12
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.10 $\sigma_{m,d}$=2.72 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 50 SLU Xl=0.14

Sollecitazioni: N=199.83 T_z=786.29 M_y=644.00 T_y=-17.47 M_z=16.02 M_x=-1.12
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=0.86 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=0.14
Sollecitazioni: N=199.83 T_z=786.29 M_y=644.00 T_y=-17.47 M_z=16.02 M_x=-1.12
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=0.86 Sfr.=0.04

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 7 SND Xl=0.14
Sollecitazioni: N=-7.79 T_z=411.67 M_y=274.60 T_y=-41.93 M_z=58.84 M_x=4.63
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.00 $\sigma_{m,d}$=-1.84 Sfr.=0.01

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=0.14
Sollecitazioni: N=199.83 T_z=786.29 M_y=644.00 T_y=-17.47 M_z=16.02 M_x=-1.12
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-2.72 Sfr.=0.02

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 7 SND Xl=1.55
Sollecitazioni: N=-25.04 T_z=287.91 M_y=-220.52 T_y=23.98 M_z=13.72 M_x=4.63
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 44 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/74180)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/156169)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/53463)

Asta n. 2061 (285 130) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=4.97 T_z=-275.35 M_y=-159.25 T_y=13.74 M_z=-5.51 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=116.52 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.27 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.00 $\sigma_{m,d}$=0.69 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 75 SLU I Xl=0.34
Sollecitazioni: N=0.00 T_z=-305.38 M_y=-59.56 T_y=13.74 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=116.52 $\lambda_{rel,m}$=0.23 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=0.23 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=1.03
Sollecitazioni: N=-7.59 T_z=-365.44 M_y=170.74 T_y=13.74 M_z=8.65 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=116.52 $\lambda_{rel,m}$=0.23 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-0.78 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
Sollecitazioni: N=-7.59
[Par.] $M_{y,sx}$=159.25 $M_{y,dx}$=-170.74 $M_{y,eq}$=170.74
[Lin.] $M_{z,sx}$=5.51 $M_{z,dx}$=8.65 $M_{z,eq}$=3.46
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=116.52 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.27 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.00 $\sigma_{m,d}$=-0.71 Sfr.=0.00

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=4.97 T_z=-275.35 M_y=-159.25 T_y=13.74 M_z=-5.51 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=4.97 T_z=-275.35 M_y=-159.25 T_y=13.74 M_z=-5.51 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.00 $\sigma_{m,d}$=0.69 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=1.03
Sollecitazioni: N=-7.59 T_z=-365.44 M_y=170.74 T_y=13.74 M_z=8.65 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=0.40 Sfr.=0.01

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.03
Sollecitazioni: N=-7.59 T_z=-365.44 M_y=170.74 T_y=13.74 M_z=8.65 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.00 $\sigma_{m,d}$=-0.78 Sfr.=0.00

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.03

Sollecitazioni: N=-7.59 T_z=-365.44 M_y=170.74 T_y=13.74 M_z=8.65 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-0.78 Sfr.=0.00

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=1.03
Sollecitazioni: N=-7.59 T_z=-365.44 M_y=170.74 T_y=13.74 M_z=8.65 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.00 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 1 SND Xl=1.03
Sollecitazioni: N=61.67 T_z=-396.54 M_y=259.47 T_y=133.55 M_z=135.73 M_x=7.51
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
L=116.52 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.27 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.03 $\sigma_{m,d}$=2.78 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 10 SND Xl=0.21
Sollecitazioni: N=-112.48 T_z=-343.23 M_y=-213.11 T_y=24.69 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=116.52 $\lambda_{rel,m}$=0.23 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=0.83 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 1 SND Xl=1.03
Sollecitazioni: N=-76.84 T_z=-396.54 M_y=259.47 T_y=133.55 M_z=135.73 M_x=7.51
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=116.52 $\lambda_{rel,m}$=0.23 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-2.78 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 63 SLU
Sollecitazioni: N=-16.63
[Par.] $M_{y,sx}$=321.20 $M_{y,dx}$=-394.25 $M_{y,eq}$=394.25
[Lin.] $M_{z,sx}$=4.90 $M_{z,dx}$=6.42 $M_{z,eq}$=2.57
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=116.52 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.27 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 $\sigma_{m,d}$=-1.57 Sfr.=0.01

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=139.05 T_z=-334.09 M_y=-277.32 T_y=-43.07 M_z=11.28 M_x=4.60
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.07 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=74.23 T_z=-306.44 M_y=-219.20 T_y=-106.06 M_z=6.39 M_x=7.51
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 1 SND Xl=1.03
Sollecitazioni: N=61.67 T_z=-396.54 M_y=259.47 T_y=133.55 M_z=135.73 M_x=7.51
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.03 $\sigma_{m,d}$=2.78 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 13 SLU Xl=1.03
Sollecitazioni: N=13.91 T_z=-842.42 M_y=414.81 T_y=19.68 M_z=11.22 M_x=1.01
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=0.92 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 13 SLU Xl=1.03
Sollecitazioni: N=13.91 T_z=-842.42 M_y=414.81 T_y=19.68 M_z=11.22 M_x=1.01
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=19.31
Tensioni: τ_d=0.92 Sfr.=0.05

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 1 SND Xl=1.03
Sollecitazioni: N=-76.84 T_z=-396.54 M_y=259.47 T_y=133.55 M_z=135.73 M_x=7.51
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.04 $\sigma_{m,d}$=-2.78 Sfr.=0.01

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 1 SND Xl=1.03
Sollecitazioni: N=61.67 T_z=-396.54 M_y=259.47 T_y=133.55 M_z=135.73 M_x=7.51
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-2.78 Sfr.=0.01

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 7 SND Xl=1.03
Sollecitazioni: N=-141.67 T_z=-306.70 M_y=-6.85 T_y=70.56 M_z=59.06 M_x=4.60
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.07 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/105365)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/196362)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.00 (L/74482)

Asta n. 2061 (288 285) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=38.22 T_z=-37.08 M_y=-268.17 T_y=-3.59 M_z=-1.16 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
  L=120.81 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.28 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 $\sigma_{m,d}$=1.06 Sfr.=0.00

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=38.22 T_z=-37.08 M_y=-268.17 T_y=-3.59 M_z=-1.16 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=38.22 T_z=-37.08 M_y=-268.17 T_y=-3.59 M_z=-1.16 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 $\sigma_{m,d}$=1.06 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=1.21
  Sollecitazioni: N=23.49 T_z=-142.76 M_y=-159.54 T_y=-3.59 M_z=-5.51 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=0.16 Sfr.=0.00

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=38.22 T_z=-37.08 M_y=-268.17 T_y=-3.59 M_z=-1.16 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=1.06 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 50 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=140.95 T_z=-164.16 M_y=-745.93 T_y=-4.04 M_z=-8.35 M_x=1.19
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=120.81 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.28 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.07 $\sigma_{m,d}$=3.02 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 10 SND Xl=0.64
  Sollecitazioni: N=-57.18 T_z=-147.16 M_y=-296.56 T_y=21.01 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=120.81 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=1.16 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 1 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-15.98 T_z=-70.17 M_y=-299.13 T_y=-108.79 M_z=-121.94 M_x=7.51
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=120.81 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=2.76 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 1 SND
  Sollecitazioni: N=-30.71
  [Par.] $M_{y,sx}$=299.13 $M_{y,dx}$=219.44 $M_{y,eq}$=-299.13
  [Lin.] $M_{z,sx}$=121.94 $M_{z,dx}$=-17.41 $M_{z,eq}$=-80.13
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=120.81 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.28 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.02 $\sigma_{m,d}$=2.21 Sfr.=0.01

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 50 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=140.95 T_z=-164.16 M_y=-745.93 T_y=-4.04 M_z=-8.35 M_x=1.19
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.07 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=92.43 T_z=-70.17 M_y=-299.13 T_y=101.60 M_z=119.62 M_x=7.51
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 50 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=140.95 T_z=-164.16 M_y=-745.93 T_y=-4.04 M_z=-8.35 M_x=1.19
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.07 $\sigma_{m,d}$=3.02 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 13 SLU Xl=1.21
  Sollecitazioni: N=91.35 T_z=-287.25 M_y=-393.39 T_y=-4.39 M_z=-9.05 M_x=1.01
  Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=0.31 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 13 SLU Xl=1.21
  Sollecitazioni: N=91.35 T_z=-287.25 M_y=-393.39 T_y=-4.39 M_z=-9.05 M_x=1.01
  Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=19.31

Tensioni: τ_d=0.31 Sfr.=0.02

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-15.98 T_z=-70.17 M_y=-299.13 T_y=-108.79 M_z=-121.94 M_x=7.51
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 $\sigma_{m,d}$=-2.76 Sfr.=0.01

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=140.95 T_z=-164.16 M_y=-745.93 T_y=-4.04 M_z=-8.35 M_x=1.19
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=3.02 Sfr.=0.02

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 7 SND Xl=1.21
Sollecitazioni: N=-79.44 T_z=-205.82 M_y=-277.48 T_y=33.77 M_z=11.28 M_x=4.60
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.04 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/126674)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/298057)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/83065)

Asta n. 2061 (290 288) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU I Xl=1.20
Sollecitazioni: N=56.96 T_z=97.32 M_y=-268.40 T_y=-13.10 M_z=-1.16 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=120.43 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.28 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.03 $\sigma_{m,d}$=1.06 Sfr.=0.00

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=71.65 T_z=202.67 M_y=-87.76 T_y=-13.10 M_z=14.61 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.04 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.20
Sollecitazioni: N=56.96 T_z=97.32 M_y=-268.40 T_y=-13.10 M_z=-1.16 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.03 $\sigma_{m,d}$=1.06 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=71.65 T_z=202.67 M_y=-87.76 T_y=-13.10 M_z=14.61 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=0.22 Sfr.=0.01

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.20
Sollecitazioni: N=56.96 T_z=97.32 M_y=-268.40 T_y=-13.10 M_z=-1.16 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=1.06 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 50 SLU Xl=1.20
Sollecitazioni: N=202.94 T_z=356.63 M_y=-746.53 T_y=-44.58 M_z=-8.35 M_x=1.19
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=120.43 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.28 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.11 $\sigma_{m,d}$=3.02 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 7 SND Xl=1.20
Sollecitazioni: N=-14.48 T_z=164.76 M_y=-313.48 T_y=-34.08 M_z=-45.58 M_x=4.60
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=120.43 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=1.82 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 7 SND
Sollecitazioni: N=-14.48
[Par.] $M_{y,sx}$=131.87 $M_{y,dx}$=313.48 $M_{y,eq}$=-289.48
[Lin.] $M_{z,sx}$=-39.33 $M_{z,dx}$=-45.58 $M_{z,eq}$=-18.23
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=120.43 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.28 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 $\sigma_{m,d}$=1.37 Sfr.=0.01

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=222.03 T_z=493.58 M_y=-234.56 T_y=-44.58 M_z=45.34 M_x=1.19
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.12 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=110.95 T_z=237.80 M_y=-125.55 T_y=-55.74 M_z=85.75 M_x=7.51
Resistenze: K_{mod}=1.10

Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 50 SLU Xl=1.20
Sollecitazioni: N=202.94 T_z=356.63 M_y=-746.53 T_y=-44.58 M_z=-8.35 M_x=1.19
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.11 $\sigma_{m,d}$=3.02 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=222.03 T_z=493.58 M_y=-234.56 T_y=-44.58 M_z=45.34 M_x=1.19
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=0.54 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=222.03 T_z=493.58 M_y=-234.56 T_y=-44.58 M_z=45.34 M_x=1.19
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=0.54 Sfr.=0.02

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 7 SND Xl=1.20
Sollecitazioni: N=-14.48 T_z=164.76 M_y=-313.48 T_y=-34.08 M_z=-45.58 M_x=4.60
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 $\sigma_{m,d}$=-1.82 Sfr.=0.01

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.20
Sollecitazioni: N=202.94 T_z=356.63 M_y=-746.53 T_y=-44.58 M_z=-8.35 M_x=1.19
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=3.02 Sfr.=0.02

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 7 SND Xl=1.20
Sollecitazioni: N=-14.48 T_z=164.76 M_y=-313.48 T_y=7.88 M_z=43.25 M_x=4.60
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 42 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/219621)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/360807)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.00 (L/148567)

Asta n. 2061 (237 290) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU I Xl=0.14
Sollecitazioni: N=102.02 T_z=437.25 M_y=344.78 T_y=2.97 M_z=11.30 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=125.05 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.05 $\sigma_{m,d}$=1.49 Sfr.=0.01

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU I Xl=0.14
Sollecitazioni: N=102.02 T_z=437.25 M_y=344.78 T_y=2.97 M_z=11.30 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.05 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.14
Sollecitazioni: N=102.02 T_z=437.25 M_y=344.78 T_y=2.97 M_z=11.30 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.05 $\sigma_{m,d}$=1.49 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.14
Sollecitazioni: N=102.02 T_z=437.25 M_y=344.78 T_y=2.97 M_z=11.30 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=0.48 Sfr.=0.01

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.14
Sollecitazioni: N=102.02 T_z=437.25 M_y=344.78 T_y=2.97 M_z=11.30 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-1.49 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 50 SLU Xl=0.14
Sollecitazioni: N=297.04 T_z=1151.84 M_y=977.28 T_y=5.66 M_z=39.03 M_x=1.43
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=125.05 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.15 $\sigma_{m,d}$=4.33 Sfr.=0.03

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 13 SLU Xl=0.14
Sollecitazioni: N=267.10 T_z=1012.31 M_y=836.08 T_y=16.09 M_z=29.23 M_x=1.25
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=105.93
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.14 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.14
Sollecitazioni: N=126.92 T_z=399.94 M_y=269.18 T_y=11.64 M_z=90.59 M_x=7.22

Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 50 SLU Xl=0.14
Sollecitazioni: N=297.04 T_z=1151.84 M_y=977.28 T_y=5.66 M_z=39.03 M_x=1.43
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.15 $\sigma_{m,d}$=4.33 Sfr.=0.03

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 50 SLU Xl=0.14
Sollecitazioni: N=297.04 T_z=1151.84 M_y=977.28 T_y=5.66 M_z=39.03 M_x=1.43
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=1.26 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=0.14
Sollecitazioni: N=297.04 T_z=1151.84 M_y=977.28 T_y=5.66 M_z=39.03 M_x=1.43
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=1.26 Sfr.=0.06

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=0.14
Sollecitazioni: N=297.04 T_z=1151.84 M_y=977.28 T_y=5.66 M_z=39.03 M_x=1.43
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-4.33 Sfr.=0.03

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/41765)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/82065)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/29794)

Asta n. 2061 (293 237) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU I Xl=1.02
Sollecitazioni: N=16.59 T_z=-354.81 M_y=295.33 T_y=5.91 M_z=12.65 M_x=-2.12
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=115.81 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.27 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=1.32 Sfr.=0.00

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=29.56 T_z=-265.39 M_y=-21.91 T_y=5.91 M_z=6.61 M_x=-2.12
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=29.56 T_z=-265.39 M_y=-21.91 T_y=5.91 M_z=6.61 M_x=-2.12
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.02
Sollecitazioni: N=16.59 T_z=-354.81 M_y=295.33 T_y=5.91 M_z=12.65 M_x=-2.12
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=1.32 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=1.02
Sollecitazioni: N=16.59 T_z=-354.81 M_y=295.33 T_y=5.91 M_z=12.65 M_x=-2.12
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=0.39 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=1.02
Sollecitazioni: N=16.59 T_z=-354.81 M_y=295.33 T_y=5.91 M_z=12.65 M_x=-2.12
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=0.39 Sfr.=0.01

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.02
Sollecitazioni: N=16.59 T_z=-354.81 M_y=295.33 T_y=5.91 M_z=12.65 M_x=-2.12
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-1.32 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 50 SLU Xl=1.02
Sollecitazioni: N=88.34 T_z=-924.42 M_y=779.55 T_y=19.27 M_z=43.91 M_x=-3.20
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=115.81 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.27 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.05 $\sigma_{m,d}$=3.62 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 10 SND Xl=1.02
Sollecitazioni: N=-36.50 T_z=-371.84 M_y=347.42 T_y=6.42 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=115.81 $\lambda_{rel,m}$=0.23 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-1.36 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 1 SND Xl=1.02
  Sollecitazioni: N=-24.28 T_z=-379.30 M_y=361.27 T_y=31.85 M_z=110.82 M_x=-13.56
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=115.81 $\lambda_{rel,m}$=0.23 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-2.85 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 1 SND
  Sollecitazioni: N=-24.28
  [Par.] $M_{y,sx}$=62.86 $M_{y,dx}$=-361.27 $M_{y,eq}$=275.68
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-78.66 $M_{z,dx}$=110.82 $M_{z,eq}$=97.95
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=115.81 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.27 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 $\sigma_{m,d}$=-2.35 Sfr.=0.01

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 13 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=98.98 T_z=-690.52 M_y=-68.61 T_y=15.25 M_z=18.24 M_x=-3.62
  Resistenze: K_{mod}=0.80 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=105.93
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.05 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=70.43 T_z=-289.88 M_y=-62.86 T_y=31.85 M_z=78.66 M_x=-13.56
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 50 SLU Xl=1.02
  Sollecitazioni: N=88.34 T_z=-924.42 M_y=779.55 T_y=19.27 M_z=43.91 M_x=-3.20
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.05 $\sigma_{m,d}$=3.62 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 50 SLU Xl=1.02
  Sollecitazioni: N=88.34 T_z=-924.42 M_y=779.55 T_y=19.27 M_z=43.91 M_x=-3.20
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=1.01 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=1.02
  Sollecitazioni: N=88.34 T_z=-924.42 M_y=779.55 T_y=19.27 M_z=43.91 M_x=-3.20
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=1.01 Sfr.=0.05

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 1 SND Xl=1.02
  Sollecitazioni: N=-24.28 T_z=-379.30 M_y=361.27 T_y=31.85 M_z=110.82 M_x=-13.56
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 $\sigma_{m,d}$=-2.85 Sfr.=0.01

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.02
  Sollecitazioni: N=88.34 T_z=-924.42 M_y=779.55 T_y=19.27 M_z=43.91 M_x=-3.20
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-3.62 Sfr.=0.02

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 7 SND Xl=1.02
  Sollecitazioni: N=-50.23 T_z=-327.11 M_y=215.55 T_y=20.62 M_z=55.54 M_x=-7.35
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.03 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/115970)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/214545)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/79461)

Asta n. 2061 (-2230 293) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=63.79 T_z=-30.38 M_y=-126.88 T_y=19.81 M_z=-16.81 M_x=-2.09
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
  L=118.27 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.27 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.03 $\sigma_{m,d}$=0.71 Sfr.=0.00

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=63.79 T_z=-30.38 M_y=-126.88 T_y=19.81 M_z=-16.81 M_x=-2.09
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.03 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=63.79 T_z=-30.38 M_y=-126.88 T_y=19.81 M_z=-16.81 M_x=-2.09
  Resistenze: K_{fi}=1.25
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.00

Sollecitazioni: N=63.79 T_z=-30.38 M_y=-126.88 T_y=19.81 M_z=-16.81 M_x=-2.09
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.03 $\sigma_{m,d}$=0.71 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=1.18
Sollecitazioni: N=49.36 T_z=-133.83 M_y=-29.78 T_y=19.81 M_z=6.62 M_x=-2.09
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=0.15 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=1.18
Sollecitazioni: N=49.36 T_z=-133.83 M_y=-29.78 T_y=19.81 M_z=6.62 M_x=-2.09
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=0.15 Sfr.=0.00

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=63.79 T_z=-30.38 M_y=-126.88 T_y=19.81 M_z=-16.81 M_x=-2.09
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=0.71 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=188.72 T_z=-165.38 M_y=-406.27 T_y=61.62 M_z=-48.66 M_x=-3.06
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=118.27 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.27 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.10 $\sigma_{m,d}$=2.22 Sfr.=0.01

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 13 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=182.03 T_z=-121.91 M_y=-315.06 T_y=54.68 M_z=-46.41 M_x=-3.51
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=105.93
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.09 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=92.02 T_z=-56.67 M_y=-136.93 T_y=6.03 M_z=56.89 M_x=-13.92
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=188.72 T_z=-165.38 M_y=-406.27 T_y=61.62 M_z=-48.66 M_x=-3.06
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.10 $\sigma_{m,d}$=2.22 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 50 SLU Xl=1.18
Sollecitazioni: N=169.97 T_z=-299.87 M_y=-131.16 T_y=61.62 M_z=24.21 M_x=-3.06
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=0.33 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=1.18
Sollecitazioni: N=169.97 T_z=-299.87 M_y=-131.16 T_y=61.62 M_z=24.21 M_x=-3.06
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=0.33 Sfr.=0.02

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=188.72 T_z=-165.38 M_y=-406.27 T_y=61.62 M_z=-48.66 M_x=-3.06
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=2.22 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 44 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/130538)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 44 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/291791)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 44 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/90190)

Asta n. 2061 (-2263 -2230) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU I Xl=1.23
Sollecitazioni: N=82.89 T_z=103.90 M_y=-137.31 T_y=-11.38 M_z=-16.81 M_x=-2.21
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=122.60 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.28 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.04 $\sigma_{m,d}$=0.76 Sfr.=0.00

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=97.84 T_z=211.14 M_y=55.80 T_y=-11.38 M_z=-2.85 M_x=-2.21
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.05 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=97.84 T_z=211.14 M_y=55.80 T_y=-11.38 M_z=-2.85 M_x=-2.21
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.23
  Sollecitazioni: N=82.89 T_z=103.90 M_y=-137.31 T_y=-11.38 M_z=-16.81 M_x=-2.21
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.04 $\sigma_{m,d}$=0.76 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=97.84 T_z=211.14 M_y=55.80 T_y=-11.38 M_z=-2.85 M_x=-2.21
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=0.23 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=97.84 T_z=211.14 M_y=55.80 T_y=-11.38 M_z=-2.85 M_x=-2.21
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=0.23 Sfr.=0.01

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.23
  Sollecitazioni: N=82.89 T_z=103.90 M_y=-137.31 T_y=-11.38 M_z=-16.81 M_x=-2.21
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=0.76 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 50 SLU Xl=1.23
  Sollecitazioni: N=251.79 T_z=354.89 M_y=-438.03 T_y=-32.82 M_z=-48.66 M_x=-3.44
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=122.60 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.28 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.13 $\sigma_{m,d}$=2.34 Sfr.=0.02

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 13 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=264.43 T_z=461.71 M_y=135.28 T_y=-30.58 M_z=-8.92 M_x=-3.88
  Resistenze: K_{mod}=0.80 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=105.93
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.14 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=116.82 T_z=183.19 M_y=31.05 T_y=66.67 M_z=37.29 M_x=-14.04
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 50 SLU Xl=1.23
  Sollecitazioni: N=251.79 T_z=354.89 M_y=-438.03 T_y=-32.82 M_z=-48.66 M_x=-3.44
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.13 $\sigma_{m,d}$=2.34 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 13 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=264.43 T_z=461.71 M_y=135.28 T_y=-30.58 M_z=-8.92 M_x=-3.88
  Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=0.51 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 13 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=264.43 T_z=461.71 M_y=135.28 T_y=-30.58 M_z=-8.92 M_x=-3.88
  Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=19.31
  Tensioni: τ_d=0.51 Sfr.=0.03

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.23
  Sollecitazioni: N=251.79 T_z=354.89 M_y=-438.03 T_y=-32.82 M_z=-48.66 M_x=-3.44
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=2.34 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 17 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/214252)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 42 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/467461)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/146916)

Asta n. 2061 (252 -2263) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU I Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=130.80 T_z=447.59 M_y=494.73 T_y=-1.87 M_z=0.00 M_x=-2.21
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
  L=126.31 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.07 $\sigma_{m,d}$=1.93 Sfr.=0.01

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU I Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=130.80 T_z=447.59 M_y=494.73 T_y=-1.87 M_z=0.00 M_x=-2.21
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.07 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=130.80 T_z=447.59 M_y=494.73 T_y=-1.87 M_z=0.00 M_x=-2.21
  Resistenze: K_{fi}=1.25
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=130.80 T_z=447.59 M_y=494.73 T_y=-1.87 M_z=0.00 M_x=-2.21
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.07 $\sigma_{m,d}$=1.93 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=130.80 T_z=447.59 M_y=494.73 T_y=-1.87 M_z=0.00 M_x=-2.21
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=0.49 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=130.80 T_z=447.59 M_y=494.73 T_y=-1.87 M_z=0.00 M_x=-2.21
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=0.49 Sfr.=0.01

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=130.80 T_z=447.59 M_y=494.73 T_y=-1.87 M_z=0.00 M_x=-2.21
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-1.93 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 13 SLU Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=346.03 T_z=1046.97 M_y=1214.05 T_y=0.00 M_z=-8.21 M_x=-3.87
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,t}$=105.93
  L=126.31 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.18 $\sigma_{m,d}$=4.85 Sfr.=0.04

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 13 SLU Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=346.03 T_z=1046.97 M_y=1214.05 T_y=0.00 M_z=-8.21 M_x=-3.87
  Resistenze: K_{mod}=0.80 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=105.93
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.18 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=157.55 T_z=417.89 M_y=436.43 T_y=67.24 M_z=109.72 M_x=-14.04
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 13 SLU Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=346.03 T_z=1046.97 M_y=1214.05 T_y=0.00 M_z=-8.21 M_x=-3.87
  Resistenze: K_{mod}=0.80 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=105.93 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.18 $\sigma_{m,d}$=4.85 Sfr.=0.04

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 13 SLU Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=346.03 T_z=1046.97 M_y=1214.05 T_y=0.00 M_z=-8.21 M_x=-3.87
  Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=1.15 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 13 SLU Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=346.03 T_z=1046.97 M_y=1214.05 T_y=0.00 M_z=-8.21 M_x=-3.87
  Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=19.31
  Tensioni: τ_d=1.15 Sfr.=0.06

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 13 SLU Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=346.03 T_z=1046.97 M_y=1214.05 T_y=0.00 M_z=-8.21 M_x=-3.87
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-4.85 Sfr.=0.04

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/40092)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/86015)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/28671)

Asta n. 2061 (-2276 252) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU I Xl=1.36
  Sollecitazioni: N=2.56 T_z=-512.45 M_y=463.34 T_y=5.94 M_z=1.44 M_x=1.68
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
  L=149.12 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.34 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.00 $\sigma_{m,d}$=1.83 Sfr.=0.01

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=19.10 T_z=-393.83 M_y=-151.13 T_y=5.94 M_z=-6.62 M_x=1.68
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=19.10 T_z=-393.83 M_y=-151.13 T_y=5.94 M_z=-6.62 M_x=1.68
  Resistenze: K_{fi}=1.25

Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.36
Sollecitazioni: N=2.56 T_z=-512.45 M_y=463.34 T_y=5.94 M_z=1.44 M_x=1.68
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.00 $\sigma_{m,d}$=1.83 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=1.36
Sollecitazioni: N=2.56 T_z=-512.45 M_y=463.34 T_y=5.94 M_z=1.44 M_x=1.68
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=0.56 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=1.36
Sollecitazioni: N=2.56 T_z=-512.45 M_y=463.34 T_y=5.94 M_z=1.44 M_x=1.68
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=0.56 Sfr.=0.01

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.36
Sollecitazioni: N=2.56 T_z=-512.45 M_y=463.34 T_y=5.94 M_z=1.44 M_x=1.68
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-1.83 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 13 SLU Xl=1.36
Sollecitazioni: N=52.97 T_z=-1197.89 M_y=1118.92 T_y=7.88 M_z=-2.53 M_x=3.32
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,t}$=105.93
L=149.12 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.34 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.03 $\sigma_{m,d}$=4.40 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 10 SND Xl=1.08
Sollecitazioni: N=-17.96 T_z=-516.59 M_y=381.48 T_y=11.91 M_z=0.00 M_x=1.31
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=149.12 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-1.49 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 1 SND Xl=1.36
Sollecitazioni: N=-23.86 T_z=-530.74 M_y=515.96 T_y=68.17 M_z=100.34 M_x=11.39
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=149.12 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-3.32 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 1 SND
Sollecitazioni: N=-23.86
[Par.] $M_{y,sx}$=180.40 $M_{y,dx}$=-515.96 $M_{y,eq}$=452.63
[Lin.] $M_{z,sx}$=63.93 $M_{z,dx}$=100.34 $M_{z,eq}$=40.14
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=149.12 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.34 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 $\sigma_{m,d}$=-2.29 Sfr.=0.01

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 63 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=86.30 T_z=-982.93 M_y=-343.16 T_y=5.78 M_z=-1.59 M_x=2.01
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.04 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=45.52 T_z=-412.12 M_y=-180.40 T_y=-56.29 M_z=50.69 M_x=11.39
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 13 SLU Xl=1.36
Sollecitazioni: N=52.97 T_z=-1197.89 M_y=1118.92 T_y=7.88 M_z=-2.53 M_x=3.32
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=105.93 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.03 $\sigma_{m,d}$=4.40 Sfr.=0.03

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 13 SLU Xl=1.36
Sollecitazioni: N=52.97 T_z=-1197.89 M_y=1118.92 T_y=7.88 M_z=-2.53 M_x=3.32
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=1.31 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 13 SLU Xl=1.36
Sollecitazioni: N=52.97 T_z=-1197.89 M_y=1118.92 T_y=7.88 M_z=-2.53 M_x=3.32
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=19.31
Tensioni: τ_d=1.31 Sfr.=0.07

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 1 SND Xl=1.36
Sollecitazioni: N=-23.86 T_z=-530.74 M_y=515.96 T_y=68.17 M_z=100.34 M_x=11.39
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 $\sigma_{m,d}$=-3.32 Sfr.=0.02

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 13 SLU Xl=1.36

Sollecitazioni: N=52.97 T_z=-1197.89 M_y=1118.92 T_y=7.88 M_z=-2.53 M_x=3.32
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-4.40 Sfr.=0.03

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 7 SND Xl=1.36
Sollecitazioni: N=-31.88 T_z=-479.12 M_y=383.02 T_y=35.22 M_z=51.84 M_x=6.72
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.02 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 5 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/84889)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.00 (L/177736)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 17 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/58634) $f_{Z,G}$=0.00 (L/64631)

Asta n. 2061 (307 -2276) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=61.35 T_z=-90.88 M_y=-405.67 T_y=3.81 M_z=-12.61 M_x=1.66
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=157.11 $\lambda_{rel,y}$=0.11 $\lambda_{rel,z}$=0.36 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.03 $\sigma_{m,d}$=1.75 Sfr.=0.01

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=61.35 T_z=-90.88 M_y=-405.67 T_y=3.81 M_z=-12.61 M_x=1.66
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.03 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=61.35 T_z=-90.88 M_y=-405.67 T_y=3.81 M_z=-12.61 M_x=1.66
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=61.35 T_z=-90.88 M_y=-405.67 T_y=3.81 M_z=-12.61 M_x=1.66
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.03 $\sigma_{m,d}$=1.75 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=1.57
Sollecitazioni: N=42.19 T_z=-228.30 M_y=-154.94 T_y=3.81 M_z=-6.62 M_x=1.66
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=0.25 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=1.57
Sollecitazioni: N=42.19 T_z=-228.30 M_y=-154.94 T_y=3.81 M_z=-6.62 M_x=1.66
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=0.25 Sfr.=0.01

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=61.35 T_z=-90.88 M_y=-405.67 T_y=3.81 M_z=-12.61 M_x=1.66
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=1.75 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 13 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=177.18 T_z=-307.01 M_y=-1034.77 T_y=8.12 M_z=-25.98 M_x=3.26
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,t}$=105.93
L=157.11 $\lambda_{rel,y}$=0.11 $\lambda_{rel,z}$=0.36 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.09 $\sigma_{m,d}$=4.38 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 10 SND Xl=0.42
Sollecitazioni: N=-2.89 T_z=-160.29 M_y=-367.58 T_y=-5.09 M_z=0.00 M_x=1.29
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=157.11 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=1.44 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 7 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-10.87 T_z=-129.63 M_y=-436.31 T_y=34.10 M_z=-36.67 M_x=6.70
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=157.11 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=2.18 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 7 SND
Sollecitazioni: N=-30.03
[Par.] $M_{y,sx}$=436.31 $M_{y,dx}$=190.62 $M_{y,eq}$=-407.51
[Lin.] $M_{z,sx}$=36.67 $M_{z,dx}$=-52.78 $M_{z,eq}$=-46.34
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=157.11 $\lambda_{rel,y}$=0.11 $\lambda_{rel,z}$=0.36 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.02 $\sigma_{m,d}$=2.20 Sfr.=0.01

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 13 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=177.18 T_z=-307.01 M_y=-1034.77 T_y=8.12 M_z=-25.98 M_x=3.26
  Resistenze: K_{mod}=0.80 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=105.93
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.09 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=102.86 T_z=-111.59 M_y=-426.72 T_y=-37.72 M_z=16.76 M_x=11.37
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 13 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=177.18 T_z=-307.01 M_y=-1034.77 T_y=8.12 M_z=-25.98 M_x=3.26
  Resistenze: K_{mod}=0.80 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=105.93 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.09 $\sigma_{m,d}$=4.38 Sfr.=0.03

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 13 SLU Xl=1.57
  Sollecitazioni: N=152.27 T_z=-485.67 M_y=-412.09 T_y=8.12 M_z=-13.22 M_x=3.26
  Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=0.53 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 13 SLU Xl=1.57
  Sollecitazioni: N=152.27 T_z=-485.67 M_y=-412.09 T_y=8.12 M_z=-13.22 M_x=3.26
  Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=19.31
  Tensioni: τ_d=0.53 Sfr.=0.03

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 7 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-10.87 T_z=-129.63 M_y=-436.31 T_y=34.10 M_z=-36.67 M_x=6.70
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 $\sigma_{m,d}$=-2.18 Sfr.=0.01

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 13 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=177.18 T_z=-307.01 M_y=-1034.77 T_y=8.12 M_z=-25.98 M_x=3.26
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=4.38 Sfr.=0.03

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 7 SND Xl=1.57
  Sollecitazioni: N=-30.03 T_z=-267.06 M_y=-190.62 T_y=-26.48 M_z=39.54 M_x=6.70
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.02 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/65895)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 30 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/149762)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 5 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/45445)

Asta n. 2063 (-2139 -2140) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=1.90
  Sollecitazioni: N=-191.20 T_z=0.00 M_y=-274.87 T_y=0.00 M_z=28.89 M_x=-4.48
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=380.66 $\lambda_{rel,m}$=0.42 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=91.92 Sfr.=0.32

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
  Sollecitazioni: N=-191.20
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-206.15
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=21.67
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=380.66 $\lambda_{rel,y}$=1.48 $\lambda_{rel,z}$=2.06 $K_{c,y}$=0.42 $K_{c,z}$=0.22
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.32 $\sigma_{m,d}$=68.94 Sfr.=0.26

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-191.20 T_z=288.84 M_y=0.00 T_y=30.36 M_z=0.00 M_x=-4.48
  Resistenze: K_{fi}=1.25
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-191.20 T_z=288.84 M_y=0.00 T_y=30.36 M_z=0.00 M_x=-4.48
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=4.21 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-191.20 T_z=288.84 M_y=0.00 T_y=30.36 M_z=0.00 M_x=-4.48
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=4.21 Sfr.=0.10

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.90
  Sollecitazioni: N=-191.20 T_z=0.00 M_y=-274.87 T_y=0.00 M_z=28.89 M_x=-4.48

Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.32 $\sigma_{m,d}$=-91.92 Sfr.=0.29

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.90
Sollecitazioni: N=-191.20 T_z=0.00 M_y=-274.87 T_y=0.00 M_z=28.89 M_x=-4.48
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=91.92 Sfr.=0.29

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-191.20 T_z=288.84 M_y=0.00 T_y=30.36 M_z=0.00 M_x=-4.48
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.32 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 50 SLU Xl=1.90
Sollecitazioni: N=-662.58 T_z=0.00 M_y=-1062.75 T_y=0.00 M_z=90.22 M_x=-15.42
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=380.66 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=60.99 Sfr.=0.40

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 50 SLU
Sollecitazioni: N=-662.58
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-797.06
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=67.66
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=380.66 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.05 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.38 $\sigma_{m,d}$=45.74 Sfr.=0.31

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-662.58 T_z=1116.75 M_y=0.00 T_y=94.80 M_z=0.00 M_x=-15.42
Resistenze: K_{mod}=0.90
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.02 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 50 SLU Xl=3.81
Sollecitazioni: N=-662.58 T_z=-1116.75 M_y=0.00 T_y=-94.80 M_z=0.00 M_x=-15.42
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=4.90 $\tau_{tor,d}$=0.02 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=3.81
Sollecitazioni: N=-662.58 T_z=-1116.75 M_y=0.00 T_y=-94.80 M_z=0.00 M_x=-15.42
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=4.90 Sfr.=0.23

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 50 SLU Xl=1.90
Sollecitazioni: N=-662.58 T_z=0.00 M_y=-1062.75 T_y=0.00 M_z=90.22 M_x=-15.42
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.38 $\sigma_{m,d}$=-60.99 Sfr.=0.40

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.90
Sollecitazioni: N=-662.58 T_z=0.00 M_y=-1062.75 T_y=0.00 M_z=90.22 M_x=-15.42
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=60.99 Sfr.=0.40

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-662.58 T_z=1116.75 M_y=0.00 T_y=94.80 M_z=0.00 M_x=-15.42
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.38 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.39 (L/966) $f_{Z,L}$=0.39 (L/973)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.24 (L/1570) $f_{Z,L}$=0.24 (L/1578)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.52 (L/738) $f_{Z,L}$=0.51 (L/744)

Asta n. 2063 (-2140 -2141) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-14.32 T_z=0.00 M_y=-271.54 T_y=0.00 M_z=28.54 M_x=4.34
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=378.34 $\lambda_{rel,m}$=0.42 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=90.81 Sfr.=0.32

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
Sollecitazioni: N=-14.32
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-203.65
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=21.40
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=378.34 $\lambda_{rel,y}$=1.47 $\lambda_{rel,z}$=2.05 $K_{c,y}$=0.42 $K_{c,z}$=0.23
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.10 $\sigma_{m,d}$=68.10 Sfr.=0.24

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-14.32 T_z=287.08 M_y=0.00 T_y=30.17 M_z=0.00 M_x=4.34
  Resistenze: K_{fi}=1.25
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=3.78
  Sollecitazioni: N=-14.32 T_z=-287.08 M_y=0.00 T_y=-30.17 M_z=0.00 M_x=4.34
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=4.19 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=3.78
  Sollecitazioni: N=-14.32 T_z=-287.08 M_y=0.00 T_y=-30.17 M_z=0.00 M_x=4.34
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=4.19 Sfr.=0.10

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-14.32 T_z=0.00 M_y=-271.54 T_y=0.00 M_z=28.54 M_x=4.34
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.10 $\sigma_{m,d}$=-90.81 Sfr.=0.29

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-14.32 T_z=0.00 M_y=-271.54 T_y=0.00 M_z=28.54 M_x=4.34
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=90.81 Sfr.=0.29

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-14.32 T_z=287.08 M_y=0.00 T_y=30.17 M_z=0.00 M_x=4.34
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.10 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 63 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=4.88 T_z=0.00 M_y=-744.33 T_y=0.00 M_z=99.45 M_x=10.90
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=378.34 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=44.98 Sfr.=0.29

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 50 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-96.56 T_z=0.00 M_y=-1049.86 T_y=0.00 M_z=89.12 M_x=14.80
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=378.34 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=60.25 Sfr.=0.39

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 50 SLU
  Sollecitazioni: N=-96.56
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-787.39
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=66.84
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=378.34 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.20 $\sigma_{m,d}$=45.19 Sfr.=0.30

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=106.99 T_z=287.08 M_y=0.00 T_y=30.17 M_z=0.00 M_x=4.41
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.22 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 50 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-96.56 T_z=1109.96 M_y=0.00 T_y=94.22 M_z=0.00 M_x=14.80
  Resistenze: K_{mod}=0.90
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.02 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 63 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=4.88 T_z=0.00 M_y=-744.33 T_y=0.00 M_z=99.45 M_x=10.90
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=44.98 Sfr.=0.29

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 50 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-96.56 T_z=1109.96 M_y=0.00 T_y=94.22 M_z=0.00 M_x=14.80
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=4.87 $\tau_{tor,d}$=0.02 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-96.56 T_z=1109.96 M_y=0.00 T_y=94.22 M_z=0.00 M_x=14.80
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=4.87 Sfr.=0.22

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 50 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-96.56 T_z=0.00 M_y=-1049.86 T_y=0.00 M_z=89.12 M_x=14.80
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.20 $\sigma_{m,d}$=-60.25 Sfr.=0.39

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-96.56 T_z=0.00 M_y=-1049.86 T_y=0.00 M_z=89.12 M_x=14.80
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=60.25 Sfr.=0.39

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 49 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-117.93 T_z=952.33 M_y=0.00 T_y=62.70 M_z=0.00 M_x=12.78
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.25 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.38 (L/985) $f_{Z,L}$=0.38 (L/992)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.24 (L/1600) $f_{Z,L}$=0.24 (L/1609)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.50 (L/753) $f_{Z,L}$=0.50 (L/759)

Asta n. 2063 (-2141 -2142) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU I Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=21.09 T_z=0.00 M_y=-271.05 T_y=0.00 M_z=28.49 M_x=-4.10
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
  L=378.00 $\lambda_{rel,y}$=1.47 $\lambda_{rel,z}$=2.04 $K_{c,y}$=0.42 $K_{c,z}$=0.23
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.15 $\sigma_{m,d}$=90.64 Sfr.=0.32

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=21.09 T_z=286.82 M_y=0.00 T_y=30.15 M_z=0.00 M_x=-4.10
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.15 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=21.09 T_z=286.82 M_y=0.00 T_y=30.15 M_z=0.00 M_x=-4.10
  Resistenze: K_{fi}=1.25
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=21.09 T_z=0.00 M_y=-271.05 T_y=0.00 M_z=28.49 M_x=-4.10
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.15 $\sigma_{m,d}$=90.64 Sfr.=0.29

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=21.09 T_z=286.82 M_y=0.00 T_y=30.15 M_z=0.00 M_x=-4.10
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=4.18 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=21.09 T_z=286.82 M_y=0.00 T_y=30.15 M_z=0.00 M_x=-4.10
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=4.18 Sfr.=0.10

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=21.09 T_z=0.00 M_y=-271.05 T_y=0.00 M_z=28.49 M_x=-4.10
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=90.64 Sfr.=0.29

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 13 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=35.84 T_z=0.00 M_y=-895.47 T_y=0.00 M_z=94.12 M_x=-12.16
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,t}$=105.93
  L=378.00 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.07 $\sigma_{m,d}$=52.52 Sfr.=0.38

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 50 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-31.93 T_z=0.00 M_y=-1047.96 T_y=0.00 M_z=88.96 M_x=-13.96
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=378.00 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=60.14 Sfr.=0.39

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 50 SLU
  Sollecitazioni: N=-31.93
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-785.97
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=-0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=378.00 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.07 $\sigma_{m,d}$=40.94 Sfr.=0.28

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 62 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=145.52 T_z=413.59 M_y=0.00 T_y=80.83 M_z=0.00 M_x=-6.02
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.30 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 50 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-31.93 T_z=1108.95 M_y=0.00 T_y=94.14 M_z=0.00 M_x=-13.96
  Resistenze: K_{mod}=0.90
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.02 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 13 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=35.84 T_z=0.00 M_y=-895.47 T_y=0.00 M_z=94.12 M_x=-12.16
  Resistenze: K_{mod}=0.80 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=105.93 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.07 $\sigma_{m,d}$=52.52 Sfr.=0.38

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 50 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-31.93 T_z=1108.95 M_y=0.00 T_y=94.14 M_z=0.00 M_x=-13.96
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=4.87 $\tau_{tor,d}$=0.02 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-31.93 T_z=1108.95 M_y=0.00 T_y=94.14 M_z=0.00 M_x=-13.96
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=4.87 Sfr.=0.22

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 50 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-31.93 T_z=0.00 M_y=-1047.96 T_y=0.00 M_z=88.96 M_x=-13.96
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.07 $\sigma_{m,d}$=-60.14 Sfr.=0.39

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-31.93 T_z=0.00 M_y=-1047.96 T_y=0.00 M_z=88.96 M_x=-13.96
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=60.14 Sfr.=0.39

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 7 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-109.64 T_z=286.82 M_y=0.00 T_y=30.15 M_z=0.00 M_x=-4.23
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.23 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.38 (L/986) $f_{Z,L}$=0.38 (L/993)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.24 (L/1602) $f_{Z,L}$=0.23 (L/1611)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.50 (L/754) $f_{Z,L}$=0.50 (L/760)

Asta n. 2063 (-2142 -2143) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU I Xl=1.79
  Sollecitazioni: N=14.46 T_z=0.00 M_y=-242.24 T_y=0.00 M_z=25.46 M_x=4.33
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
  L=357.35 $\lambda_{rel,y}$=1.39 $\lambda_{rel,z}$=1.93 $K_{c,y}$=0.47 $K_{c,z}$=0.25
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.10 $\sigma_{m,d}$=81.01 Sfr.=0.28

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=14.46 T_z=271.15 M_y=0.00 T_y=28.50 M_z=0.00 M_x=4.33
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.10 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=14.46 T_z=271.15 M_y=0.00 T_y=28.50 M_z=0.00 M_x=4.33
  Resistenze: K_{fi}=1.25
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.79
  Sollecitazioni: N=14.46 T_z=0.00 M_y=-242.24 T_y=0.00 M_z=25.46 M_x=4.33
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.10 $\sigma_{m,d}$=81.01 Sfr.=0.26

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=14.46 T_z=271.15 M_y=0.00 T_y=28.50 M_z=0.00 M_x=4.33
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=3.95 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=14.46 T_z=271.15 M_y=0.00 T_y=28.50 M_z=0.00 M_x=4.33
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=3.95 Sfr.=0.09

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.79
  Sollecitazioni: N=14.46 T_z=0.00 M_y=-242.24 T_y=0.00 M_z=25.46 M_x=4.33
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=81.01 Sfr.=0.26

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 50 SLU Xl=1.79
  Sollecitazioni: N=16.56 T_z=0.00 M_y=-936.56 T_y=0.00 M_z=79.50 M_x=14.85
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=357.35 $\lambda_{rel,y}$=0.82 $\lambda_{rel,z}$=0.99 $K_{c,y}$=0.89 $K_{c,z}$=0.78
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.03 $\sigma_{m,d}$=53.75 Sfr.=0.35

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 1 SND Xl=1.79
  Sollecitazioni: N=-30.06 T_z=0.00 M_y=-242.24 T_y=0.00 M_z=25.46 M_x=4.41
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=357.35 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=14.21 Sfr.=0.08

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 7 SND
  Sollecitazioni: N=-70.29
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-181.68
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=19.09
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=357.35 $\lambda_{rel,y}$=0.82 $\lambda_{rel,z}$=0.99 $K_{c,y}$=0.89 $K_{c,z}$=0.78
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.15 $\sigma_{m,d}$=10.66 Sfr.=0.06

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=99.21 T_z=271.15 M_y=0.00 T_y=28.50 M_z=0.00 M_x=4.51
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.21 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 50 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=16.56 T_z=1048.35 M_y=0.00 T_y=88.99 M_z=0.00 M_x=14.85
  Resistenze: K_{mod}=0.90
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.02 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 50 SLU Xl=1.79
  Sollecitazioni: N=16.56 T_z=0.00 M_y=-936.56 T_y=0.00 M_z=79.50 M_x=14.85
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.03 $\sigma_{m,d}$=53.75 Sfr.=0.35

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 50 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=16.56 T_z=1048.35 M_y=0.00 T_y=88.99 M_z=0.00 M_x=14.85
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=4.60 $\tau_{tor,d}$=0.02 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=16.56 T_z=1048.35 M_y=0.00 T_y=88.99 M_z=0.00 M_x=14.85
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=4.60 Sfr.=0.21

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 7 SND Xl=1.79
  Sollecitazioni: N=-70.28 T_z=0.00 M_y=-242.24 T_y=0.00 M_z=25.46 M_x=4.51
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.15 $\sigma_{m,d}$=-14.21 Sfr.=0.08

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.79
  Sollecitazioni: N=16.56 T_z=0.00 M_y=-936.56 T_y=0.00 M_z=79.50 M_x=14.85
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=53.75 Sfr.=0.35

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 7 SND Xl=3.57
  Sollecitazioni: N=-70.29 T_z=-271.14 M_y=0.00 T_y=-28.50 M_z=0.00 M_x=4.51
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.15 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.31 (L/1167) $f_{Z,L}$=0.30 (L/1176)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.19 (L/1897) $f_{Z,L}$=0.19 (L/1907)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.40 (L/892) $f_{Z,L}$=0.40 (L/900)

Asta n. 2063 (-2143 -2144) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-17.57 T_z=0.00 M_y=-270.12 T_y=0.00 M_z=28.39 M_x=-4.40
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=377.36 $\lambda_{rel,m}$=0.42 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=90.33 Sfr.=0.31

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
  Sollecitazioni: N=-17.57
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-202.59
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=21.29

Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=377.36 $\lambda_{rel,y}$=1.47 $\lambda_{rel,z}$=2.04 $K_{c,y}$=0.43 $K_{c,z}$=0.23
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.12 $\sigma_{m,d}$=67.75 Sfr.=0.24

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-17.57 T_z=286.32 M_y=0.00 T_y=30.09 M_z=0.00 M_x=-4.40
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-17.57 T_z=286.32 M_y=0.00 T_y=30.09 M_z=0.00 M_x=-4.40
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=4.17 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-17.57 T_z=286.32 M_y=0.00 T_y=30.09 M_z=0.00 M_x=-4.40
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=4.17 Sfr.=0.10

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-17.57 T_z=0.00 M_y=-270.12 T_y=0.00 M_z=28.39 M_x=-4.40
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.12 $\sigma_{m,d}$=-90.33 Sfr.=0.29

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-17.57 T_z=0.00 M_y=-270.12 T_y=0.00 M_z=28.39 M_x=-4.40
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=90.33 Sfr.=0.29

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=3.77
Sollecitazioni: N=-17.57 T_z=-286.32 M_y=0.00 T_y=-30.09 M_z=0.00 M_x=-4.40
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.12 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 49 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=50.59 T_z=0.00 M_y=-896.04 T_y=0.00 M_z=58.99 M_x=-12.63
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=377.36 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.11 $\sigma_{m,d}$=50.36 Sfr.=0.33

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 50 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-7.27 T_z=0.00 M_y=-1044.35 T_y=0.00 M_z=88.66 M_x=-14.79
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=377.36 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=59.93 Sfr.=0.39

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 50 SLU
Sollecitazioni: N=-7.27
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-783.26
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=-0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=377.36 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.02 $\sigma_{m,d}$=40.80 Sfr.=0.27

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=166.30 T_z=286.32 M_y=0.00 T_y=30.09 M_z=0.00 M_x=-4.84
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.35 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-7.27 T_z=1107.01 M_y=0.00 T_y=93.97 M_z=0.00 M_x=-14.79
Resistenze: K_{mod}=0.90
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.02 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 49 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=50.59 T_z=0.00 M_y=-896.04 T_y=0.00 M_z=58.99 M_x=-12.63
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.11 $\sigma_{m,d}$=50.36 Sfr.=0.33

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-7.27 T_z=1107.01 M_y=0.00 T_y=93.97 M_z=0.00 M_x=-14.79
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=4.86 $\tau_{tor,d}$=0.02 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-7.27 T_z=1107.01 M_y=0.00 T_y=93.97 M_z=0.00 M_x=-14.79
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=4.86 Sfr.=0.22

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 50 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-7.27 T_z=0.00 M_y=-1044.35 T_y=0.00 M_z=88.66 M_x=-14.79
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.02 $\sigma_{m,d}$=59.93 Sfr.=0.39

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-7.27 T_z=0.00 M_y=-1044.35 T_y=0.00 M_z=88.66 M_x=-14.79
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=59.93 Sfr.=0.39

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 7 SND Xl=3.77
  Sollecitazioni: N=-201.44 T_z=-286.32 M_y=0.00 T_y=-30.09 M_z=0.00 M_x=-4.84
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.42 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.38 (L/991) $f_{Z,L}$=0.38 (L/999)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.23 (L/1611) $f_{Z,L}$=0.23 (L/1620)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.50 (L/758) $f_{Z,L}$=0.49 (L/764)

Asta n. 2063 (-2144 -2145) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-22.23 T_z=0.00 M_y=-271.53 T_y=0.00 M_z=28.54 M_x=4.36
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=378.35 $\lambda_{rel,m}$=0.42 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=90.80 Sfr.=0.32

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
  Sollecitazioni: N=-22.23
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-203.65
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=21.40
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=378.35 $\lambda_{rel,y}$=1.47 $\lambda_{rel,z}$=2.05 $K_{c,y}$=0.42 $K_{c,z}$=0.23
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.15 $\sigma_{m,d}$=68.10 Sfr.=0.24

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-22.23 T_z=287.07 M_y=0.00 T_y=30.17 M_z=0.00 M_x=4.36
  Resistenze: K_{fi}=1.25
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=3.78
  Sollecitazioni: N=-22.23 T_z=-287.07 M_y=0.00 T_y=-30.17 M_z=0.00 M_x=4.36
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=4.19 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=3.78
  Sollecitazioni: N=-22.23 T_z=-287.07 M_y=0.00 T_y=-30.17 M_z=0.00 M_x=4.36
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=4.19 Sfr.=0.10

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-22.23 T_z=0.00 M_y=-271.53 T_y=0.00 M_z=28.54 M_x=4.36
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.15 $\sigma_{m,d}$=-90.80 Sfr.=0.29

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-22.23 T_z=0.00 M_y=-271.53 T_y=0.00 M_z=28.54 M_x=4.36
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=90.80 Sfr.=0.29

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=3.78
  Sollecitazioni: N=-22.23 T_z=-287.07 M_y=0.00 T_y=-30.17 M_z=0.00 M_x=4.36
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.15 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 51 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=3.86 T_z=0.00 M_y=-955.73 T_y=0.00 M_z=79.23 M_x=13.48
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=378.35 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=54.73 Sfr.=0.36

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 50 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-3.94 T_z=0.00 M_y=-1049.82 T_y=0.00 M_z=89.12 M_x=14.73
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=378.35 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=60.25 Sfr.=0.39

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 50 SLU
  Sollecitazioni: N=-3.94
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-787.37
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=66.84
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=378.35 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 $\sigma_{m,d}$=45.19 Sfr.=0.29

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=277.98 T_z=287.07 M_y=0.00 T_y=30.17 M_z=0.00 M_x=4.63
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.58 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 50 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-3.94 T_z=1109.90 M_y=0.00 T_y=94.22 M_z=0.00 M_x=14.73
  Resistenze: K_{mod}=0.90
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.02 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 51 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=3.86 T_z=0.00 M_y=-955.73 T_y=0.00 M_z=79.23 M_x=13.48
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=54.73 Sfr.=0.36

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 50 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-3.94 T_z=1109.90 M_y=0.00 T_y=94.22 M_z=0.00 M_x=14.73
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=4.87 $\tau_{tor,d}$=0.02 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-3.94 T_z=1109.90 M_y=0.00 T_y=94.22 M_z=0.00 M_x=14.73
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=4.87 Sfr.=0.22

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 50 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-3.94 T_z=0.00 M_y=-1049.82 T_y=0.00 M_z=89.12 M_x=14.73
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 $\sigma_{m,d}$=60.25 Sfr.=0.39

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-3.94 T_z=0.00 M_y=-1049.82 T_y=0.00 M_z=89.12 M_x=14.73
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=60.25 Sfr.=0.39

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 7 SND Xl=3.78
  Sollecitazioni: N=-322.44 T_z=-287.07 M_y=0.00 T_y=-30.17 M_z=0.00 M_x=4.63
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.67 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.38 (L/983) $f_{z,L}$=0.38 (L/991)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.24 (L/1598) $f_{z,L}$=0.24 (L/1607)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.50 (L/752) $f_{z,L}$=0.50 (L/758)

Asta n. 2063 (-2145 -2146) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-21.95 T_z=0.00 M_y=-270.11 T_y=0.00 M_z=28.39 M_x=-4.38
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=377.36 $\lambda_{rel,m}$=0.42 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=90.33 Sfr.=0.31

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
  Sollecitazioni: N=-21.95
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-202.58
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=21.29
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=377.36 $\lambda_{rel,y}$=1.47 $\lambda_{rel,z}$=2.04 $K_{c,y}$=0.43 $K_{c,z}$=0.23
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.15 $\sigma_{m,d}$=67.75 Sfr.=0.24

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-21.95 T_z=286.31 M_y=0.00 T_y=30.09 M_z=0.00 M_x=-4.38
  Resistenze: K_{fi}=1.25
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-21.95 T_z=286.31 M_y=0.00 T_y=30.09 M_z=0.00 M_x=-4.38
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=4.17 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-21.95 T_z=286.31 M_y=0.00 T_y=30.09 M_z=0.00 M_x=-4.38
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=4.17 Sfr.=0.10

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-21.95 T_z=0.00 M_y=-270.11 T_y=0.00 M_z=28.39 M_x=-4.38
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.15 $\sigma_{m,d}$=-90.33 Sfr.=0.29

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-21.95 T_z=0.00 M_y=-270.11 T_y=0.00 M_z=28.39 M_x=-4.38
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=90.33 Sfr.=0.29

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=3.77
  Sollecitazioni: N=-21.95 T_z=-286.31 M_y=0.00 T_y=-30.09 M_z=0.00 M_x=-4.38
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.15 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 51 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=4.51 T_z=0.00 M_y=-950.71 T_y=0.00 M_z=78.81 M_x=-13.51
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=377.36 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=54.44 Sfr.=0.36

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 50 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-3.03 T_z=0.00 M_y=-1044.31 T_y=0.00 M_z=88.65 M_x=-14.76
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=377.36 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=59.93 Sfr.=0.39

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 50 SLU
  Sollecitazioni: N=-3.03
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-783.23
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=66.49
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=377.36 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 $\sigma_{m,d}$=44.95 Sfr.=0.29

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=320.96 T_z=286.31 M_y=0.00 T_y=30.09 M_z=0.00 M_x=-4.65
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.67 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 50 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-3.03 T_z=1106.97 M_y=0.00 T_y=93.97 M_z=0.00 M_x=-14.76
  Resistenze: K_{mod}=0.90
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.02 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 51 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=4.51 T_z=0.00 M_y=-950.71 T_y=0.00 M_z=78.81 M_x=-13.51
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=54.44 Sfr.=0.36

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 50 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-3.03 T_z=1106.97 M_y=0.00 T_y=93.97 M_z=0.00 M_x=-14.76
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=4.86 $\tau_{tor,d}$=0.02 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-3.03 T_z=1106.97 M_y=0.00 T_y=93.97 M_z=0.00 M_x=-14.76
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=4.86 Sfr.=0.22

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 50 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-3.03 T_z=0.00 M_y=-1044.31 T_y=0.00 M_z=88.65 M_x=-14.76
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 $\sigma_{m,d}$=59.93 Sfr.=0.39

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-3.03 T_z=0.00 M_y=-1044.31 T_y=0.00 M_z=88.65 M_x=-14.76
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=59.93 Sfr.=0.39

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 7 SND Xl=3.77
  Sollecitazioni: N=-364.86 T_z=-286.31 M_y=0.00 T_y=-30.09 M_z=0.00 M_x=-4.65
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07

Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.76 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.38 (L/991) $f_{Z,L}$=0.38 (L/998)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.23 (L/1610) $f_{Z,L}$=0.23 (L/1619)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.50 (L/757) $f_{Z,L}$=0.49 (L/763)

Asta n. 2063 (-2146 -2147) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-20.94 T_z=0.00 M_y=-271.52 T_y=0.00 M_z=28.54 M_x=4.40
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=378.35 $\lambda_{rel,m}$=0.42 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=90.80 Sfr.=0.32

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
  Sollecitazioni: N=-20.94
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-203.64
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=21.40
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=378.35 $\lambda_{rel,y}$=1.47 $\lambda_{rel,z}$=2.05 $K_{c,y}$=0.42 $K_{c,z}$=0.23
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.14 $\sigma_{m,d}$=68.10 Sfr.=0.24

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-20.94 T_z=287.06 M_y=0.00 T_y=30.17 M_z=0.00 M_x=4.40
  Resistenze: K_{fi}=1.25
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-20.94 T_z=287.06 M_y=0.00 T_y=30.17 M_z=0.00 M_x=4.40
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=4.18 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-20.94 T_z=287.06 M_y=0.00 T_y=30.17 M_z=0.00 M_x=4.40
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=4.18 Sfr.=0.10

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-20.94 T_z=0.00 M_y=-271.52 T_y=0.00 M_z=28.54 M_x=4.40
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.14 $\sigma_{m,d}$=-90.80 Sfr.=0.29

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-20.94 T_z=0.00 M_y=-271.52 T_y=0.00 M_z=28.54 M_x=4.40
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=90.80 Sfr.=0.29

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=3.78
  Sollecitazioni: N=-20.94 T_z=-287.06 M_y=0.00 T_y=-30.17 M_z=0.00 M_x=4.40
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.14 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 49 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=43.70 T_z=0.00 M_y=-900.70 T_y=0.00 M_z=59.30 M_x=12.67
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=378.35 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.09 $\sigma_{m,d}$=50.62 Sfr.=0.33

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 50 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-12.52 T_z=0.00 M_y=-1049.78 T_y=0.00 M_z=89.12 M_x=14.82
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=378.35 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=60.25 Sfr.=0.39

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 50 SLU
  Sollecitazioni: N=-12.52
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-787.34
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=66.84
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=378.35 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.03 $\sigma_{m,d}$=45.18 Sfr.=0.30

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=192.36 T_z=287.06 M_y=0.00 T_y=30.17 M_z=0.00 M_x=4.86
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.40 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 50 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-12.52 T_z=1109.85 M_y=0.00 T_y=94.22 M_z=0.00 M_x=14.82
  Resistenze: K_{mod}=0.90
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.02 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 49 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=43.70 T_z=0.00 M_y=-900.70 T_y=0.00 M_z=59.30 M_x=12.67
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.09 $\sigma_{m,d}$=50.62 Sfr.=0.33

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 50 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-12.52 T_z=1109.85 M_y=0.00 T_y=94.22 M_z=0.00 M_x=14.82
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=4.87 $\tau_{tor,d}$=0.02 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-12.52 T_z=1109.85 M_y=0.00 T_y=94.22 M_z=0.00 M_x=14.82
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=4.87 Sfr.=0.22

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 50 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-12.52 T_z=0.00 M_y=-1049.78 T_y=0.00 M_z=89.12 M_x=14.82
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.03 $\sigma_{m,d}$=-60.25 Sfr.=0.39

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-12.52 T_z=0.00 M_y=-1049.78 T_y=0.00 M_z=89.12 M_x=14.82
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=60.25 Sfr.=0.39

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 7 SND Xl=3.78
  Sollecitazioni: N=-234.24 T_z=-287.06 M_y=0.00 T_y=-30.17 M_z=0.00 M_x=4.86
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.49 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.38 (L/983) $f_{Z,L}$=0.38 (L/990)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.24 (L/1598) $f_{Z,L}$=0.24 (L/1607)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.50 (L/752) $f_{Z,L}$=0.50 (L/757)

Asta n. 2063 (-2147 -2148) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU I Xl=1.55
  Sollecitazioni: N=32.01 T_z=0.00 M_y=-182.71 T_y=0.00 M_z=19.20 M_x=-5.04
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
  L=310.36 $\lambda_{rel,y}$=1.21 $\lambda_{rel,z}$=1.68 $K_{c,y}$=0.60 $K_{c,z}$=0.33
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.22 $\sigma_{m,d}$=61.10 Sfr.=0.21

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU I Xl=3.10
  Sollecitazioni: N=32.01 T_z=-235.48 M_y=0.00 T_y=-24.75 M_z=0.00 M_x=-5.04
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.22 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=32.01 T_z=235.47 M_y=0.00 T_y=24.75 M_z=0.00 M_x=-5.04
  Resistenze: K_{fi}=1.25
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.55
  Sollecitazioni: N=32.01 T_z=0.00 M_y=-182.71 T_y=0.00 M_z=19.20 M_x=-5.04
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.22 $\sigma_{m,d}$=61.10 Sfr.=0.20

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=3.10
  Sollecitazioni: N=32.01 T_z=-235.48 M_y=0.00 T_y=-24.75 M_z=0.00 M_x=-5.04
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=3.43 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=3.10
  Sollecitazioni: N=32.01 T_z=-235.48 M_y=0.00 T_y=-24.75 M_z=0.00 M_x=-5.04
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=3.43 Sfr.=0.08

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.55
  Sollecitazioni: N=32.01 T_z=0.00 M_y=-182.71 T_y=0.00 M_z=19.20 M_x=-5.04
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=61.10 Sfr.=0.20

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 50 SLU Xl=1.55
  Sollecitazioni: N=110.97 T_z=0.00 M_y=-706.40 T_y=0.00 M_z=59.97 M_x=-17.22
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=310.36 $\lambda_{rel,y}$=0.71 $\lambda_{rel,z}$=0.86 $K_{c,y}$=0.93 $K_{c,z}$=0.87
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.23 $\sigma_{m,d}$=40.54 Sfr.=0.27

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 1 SND Xl=1.55
  Sollecitazioni: N=-57.36 T_z=0.00 M_y=-182.71 T_y=0.00 M_z=19.20 M_x=-5.14
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=310.36 $\lambda_{rel,m}$=0.25 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=10.72 Sfr.=0.06

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 7 SND
  Sollecitazioni: N=-61.62
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-137.03
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=14.40
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=310.36 $\lambda_{rel,y}$=0.71 $\lambda_{rel,z}$=0.86 $K_{c,y}$=0.93 $K_{c,z}$=0.87
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.13 $\sigma_{m,d}$=8.04 Sfr.=0.04

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 49 SLU Xl=3.10
  Sollecitazioni: N=114.42 T_z=-781.14 M_y=0.00 T_y=-51.43 M_z=0.00 M_x=-14.89
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.24 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 50 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=110.96 T_z=910.41 M_y=0.00 T_y=77.29 M_z=0.00 M_x=-17.22
  Resistenze: K_{mod}=0.90
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.02 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 50 SLU Xl=1.55
  Sollecitazioni: N=110.97 T_z=0.00 M_y=-706.40 T_y=0.00 M_z=59.97 M_x=-17.22
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.23 $\sigma_{m,d}$=40.54 Sfr.=0.27

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 50 SLU Xl=3.10
  Sollecitazioni: N=110.97 T_z=-910.43 M_y=0.00 T_y=-77.29 M_z=0.00 M_x=-17.22
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=4.00 $\tau_{tor,d}$=0.02 Sfr.=0.03

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=3.10
  Sollecitazioni: N=110.97 T_z=-910.43 M_y=0.00 T_y=-77.29 M_z=0.00 M_x=-17.22
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=4.00 Sfr.=0.18

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 7 SND Xl=1.55
  Sollecitazioni: N=-61.62 T_z=0.00 M_y=-182.71 T_y=0.00 M_z=19.20 M_x=-5.24
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.13 $\sigma_{m,d}$=-10.72 Sfr.=0.06

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.55
  Sollecitazioni: N=110.97 T_z=0.00 M_y=-706.40 T_y=0.00 M_z=59.97 M_x=-17.22
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=40.54 Sfr.=0.26

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 7 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-61.62 T_z=235.47 M_y=0.00 T_y=24.75 M_z=0.00 M_x=-5.24
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.13 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.17 (L/1782) $f_{Z,L}$=0.17 (L/1795)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.11 (L/2895)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.23 (L/1362) $f_{Z,L}$=0.23 (L/1373)

Asta n. 2063 (-2148 -2149) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=2.14
  Sollecitazioni: N=-51.01 T_z=0.00 M_y=-347.49 T_y=0.00 M_z=36.52 M_x=3.60
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=428.01 $\lambda_{rel,m}$=0.44 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=116.20 Sfr.=0.40

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
  Sollecitazioni: N=-51.01
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-260.61
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=27.39
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70

L=428.01 $\lambda_{rel,y}$=1.66 $\lambda_{rel,z}$=2.31 $K_{c,y}$=0.34 $K_{c,z}$=0.18
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.35 $\sigma_{m,d}$=87.15 Sfr.=0.31

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-51.01 T_z=324.75 M_y=0.00 T_y=34.13 M_z=0.00 M_x=3.60
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-51.01 T_z=324.75 M_y=0.00 T_y=34.13 M_z=0.00 M_x=3.60
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=4.73 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-51.01 T_z=324.75 M_y=0.00 T_y=34.13 M_z=0.00 M_x=3.60
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=4.73 Sfr.=0.11

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=2.14
Sollecitazioni: N=-51.01 T_z=0.00 M_y=-347.49 T_y=0.00 M_z=36.52 M_x=3.60
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.35 $\sigma_{m,d}$=-116.20 Sfr.=0.37

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=2.14
Sollecitazioni: N=-51.01 T_z=0.00 M_y=-347.49 T_y=0.00 M_z=36.52 M_x=3.60
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=116.20 Sfr.=0.37

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-51.01 T_z=324.75 M_y=0.00 T_y=34.13 M_z=0.00 M_x=3.60
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.35 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 7 SND Xl=2.14
Sollecitazioni: N=96.03 T_z=0.00 M_y=-347.49 T_y=0.00 M_z=36.52 M_x=3.84
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
L=428.01 $\lambda_{rel,y}$=0.98 $\lambda_{rel,z}$=1.18 $K_{c,y}$=0.78 $K_{c,z}$=0.62
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.20 $\sigma_{m,d}$=20.38 Sfr.=0.11

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 50 SLU Xl=2.14
Sollecitazioni: N=-203.11 T_z=0.00 M_y=-1343.49 T_y=0.00 M_z=114.05 M_x=12.27
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=428.01 $\lambda_{rel,m}$=0.29 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=77.10 Sfr.=0.50

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 50 SLU
Sollecitazioni: N=-203.12
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-1007.62
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=-0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=428.01 $\lambda_{rel,y}$=0.98 $\lambda_{rel,z}$=1.18 $K_{c,y}$=0.78 $K_{c,z}$=0.62
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.42 $\sigma_{m,d}$=52.48 Sfr.=0.36

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=4.28
Sollecitazioni: N=96.03 T_z=-324.74 M_y=0.00 T_y=-34.13 M_z=0.00 M_x=3.84
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.20 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-203.12 T_z=1255.57 M_y=0.00 T_y=106.58 M_z=0.00 M_x=12.27
Resistenze: K_{mod}=0.90
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 7 SND Xl=2.14
Sollecitazioni: N=96.03 T_z=0.00 M_y=-347.49 T_y=0.00 M_z=36.52 M_x=3.84
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.20 $\sigma_{m,d}$=20.38 Sfr.=0.11

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-203.12 T_z=1255.57 M_y=0.00 T_y=106.58 M_z=0.00 M_x=12.27
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=5.51 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.06

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-203.12 T_z=1255.57 M_y=0.00 T_y=106.58 M_z=0.00 M_x=12.27
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=5.51 Sfr.=0.25

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 50 SLU Xl=2.14

Sollecitazioni: N=-203.11 T_z=0.00 M_y=-1343.49 T_y=0.00 M_z=114.05 M_x=12.27
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.42 $\sigma_{m,d}$=-77.10 Sfr.=0.50

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=2.14
Sollecitazioni: N=-203.11 T_z=0.00 M_y=-1343.49 T_y=0.00 M_z=114.05 M_x=12.27
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=77.10 Sfr.=0.50

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-203.12 T_z=1255.57 M_y=0.00 T_y=106.58 M_z=0.00 M_x=12.27
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.42 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.63 (L/679) $f_{Z,L}$=0.63 (L/684)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.39 (L/1104) $f_{Z,L}$=0.39 (L/1110)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.82 (L/519) $f_{Z,L}$=0.82 (L/523)

Asta n. 2063 (-2149 -2150) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU I Xl=1.62
Sollecitazioni: N=3.75 T_z=0.00 M_y=-199.75 T_y=0.00 M_z=20.99 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=324.51 $\lambda_{rel,y}$=1.26 $\lambda_{rel,z}$=1.75 $K_{c,y}$=0.55 $K_{c,z}$=0.30
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.03 $\sigma_{m,d}$=66.80 Sfr.=0.23

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=3.75 T_z=246.22 M_y=0.00 T_y=25.88 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.03 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.62
Sollecitazioni: N=3.75 T_z=0.00 M_y=-199.75 T_y=0.00 M_z=20.99 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.03 $\sigma_{m,d}$=66.80 Sfr.=0.21

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=3.25
Sollecitazioni: N=3.75 T_z=-246.22 M_y=0.00 T_y=-25.88 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=3.59 Sfr.=0.08

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.62
Sollecitazioni: N=3.75 T_z=0.00 M_y=-199.75 T_y=0.00 M_z=20.99 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=66.80 Sfr.=0.21

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 13 SLU Xl=1.62
Sollecitazioni: N=14.97 T_z=0.00 M_y=-659.93 T_y=0.00 M_z=69.36 M_x=-1.21
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,t}$=105.93
L=324.51 $\lambda_{rel,y}$=0.75 $\lambda_{rel,z}$=0.89 $K_{c,y}$=0.92 $K_{c,z}$=0.84
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.03 $\sigma_{m,d}$=38.71 Sfr.=0.28

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 50 SLU Xl=1.62
Sollecitazioni: N=-11.02 T_z=0.00 M_y=-772.31 T_y=0.00 M_z=65.56 M_x=-1.42
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=324.51 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=44.32 Sfr.=0.29

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 50 SLU
Sollecitazioni: N=-11.02
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-579.23
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=49.17
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=324.51 $\lambda_{rel,y}$=0.75 $\lambda_{rel,z}$=0.89 $K_{c,y}$=0.92 $K_{c,z}$=0.84
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.02 $\sigma_{m,d}$=33.24 Sfr.=0.22

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=107.47 T_z=246.22 M_y=0.00 T_y=25.88 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.22 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-11.02 T_z=951.97 M_y=0.00 T_y=80.81 M_z=0.00 M_x=-1.42
Resistenze: K_{mod}=0.90
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 13 SLU Xl=1.62

Sollecitazioni: N=14.97 T_z=0.00 M_y=-659.93 T_y=0.00 M_z=69.36 M_x=-1.21
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=105.93 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.03 $\sigma_{m,d}$=38.71 Sfr.=0.28

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 50 SLU Xl=3.25
Sollecitazioni: N=-11.02 T_z=-951.97 M_y=0.00 T_y=-80.81 M_z=0.00 M_x=-1.42
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=4.18 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.04

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=3.25
Sollecitazioni: N=-11.02 T_z=-951.97 M_y=0.00 T_y=-80.81 M_z=0.00 M_x=-1.42
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=4.18 Sfr.=0.19

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 50 SLU Xl=1.62
Sollecitazioni: N=-11.02 T_z=0.00 M_y=-772.31 T_y=0.00 M_z=65.56 M_x=-1.42
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.02 $\sigma_{m,d}$=-44.32 Sfr.=0.29

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.62
Sollecitazioni: N=-11.02 T_z=0.00 M_y=-772.31 T_y=0.00 M_z=65.56 M_x=-1.42
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=44.32 Sfr.=0.29

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 7 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-99.97 T_z=246.22 M_y=0.00 T_y=25.88 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.21 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.21 (L/1559) $f_{Z,L}$=0.21 (L/1570)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.13 (L/2533)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.27 (L/1191) $f_{Z,L}$=0.27 (L/1201)

Asta n. 2063 (-2150 286) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=2.05
Sollecitazioni: N=-70.52 T_z=0.00 M_y=-317.76 T_y=0.00 M_z=33.40 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=409.28 $\lambda_{rel,m}$=0.43 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=106.26 Sfr.=0.37

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
Sollecitazioni: N=-70.53
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-238.32
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=25.05
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=409.28 $\lambda_{rel,y}$=1.59 $\lambda_{rel,z}$=2.21 $K_{c,y}$=0.37 $K_{c,z}$=0.19
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.49 $\sigma_{m,d}$=79.70 Sfr.=0.29

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=4.09
Sollecitazioni: N=-70.52 T_z=-310.56 M_y=0.00 T_y=-32.64 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=4.53 Sfr.=0.10

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=2.05
Sollecitazioni: N=-70.52 T_z=0.00 M_y=-317.76 T_y=0.00 M_z=33.40 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.49 $\sigma_{m,d}$=-106.26 Sfr.=0.34

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=2.05
Sollecitazioni: N=-70.52 T_z=0.00 M_y=-317.76 T_y=0.00 M_z=33.40 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=106.26 Sfr.=0.34

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-70.53 T_z=310.55 M_y=0.00 T_y=32.64 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.49 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 7 SND Xl=2.05
Sollecitazioni: N=4.94 T_z=0.00 M_y=-317.76 T_y=0.00 M_z=33.40 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
L=409.28 $\lambda_{rel,y}$=0.94 $\lambda_{rel,z}$=1.13 $K_{c,y}$=0.81 $K_{c,z}$=0.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=18.64 Sfr.=0.10

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 50 SLU Xl=2.05
Sollecitazioni: N=-231.83 T_z=0.00 M_y=-1228.57 T_y=0.00 M_z=104.29 M_x=1.63

Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=409.28 $\lambda_{rel,m}$=0.29 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=70.51 Sfr.=0.46

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 13 SLU
Sollecitazioni: N=-190.09
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-787.35
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=82.75
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=409.28 $\lambda_{rel,y}$=0.94 $\lambda_{rel,z}$=1.13 $K_{c,y}$=0.81 $K_{c,z}$=0.66
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.40 $\sigma_{m,d}$=46.18 Sfr.=0.34

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=4.09
Sollecitazioni: N=4.95 T_z=-310.56 M_y=0.00 T_y=-32.64 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-231.84 T_z=1200.69 M_y=0.00 T_y=101.93 M_z=0.00 M_x=1.63
Resistenze: K_{mod}=0.90
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 7 SND Xl=2.05
Sollecitazioni: N=4.94 T_z=0.00 M_y=-317.76 T_y=0.00 M_z=33.40 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=18.64 Sfr.=0.10

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 50 SLU Xl=4.09
Sollecitazioni: N=-231.82 T_z=-1200.73 M_y=0.00 T_y=-101.93 M_z=0.00 M_x=1.63
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=5.27 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.06

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=4.09
Sollecitazioni: N=-231.82 T_z=-1200.73 M_y=0.00 T_y=-101.93 M_z=0.00 M_x=1.63
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=5.27 Sfr.=0.24

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 50 SLU Xl=2.05
Sollecitazioni: N=-231.83 T_z=0.00 M_y=-1228.57 T_y=0.00 M_z=104.29 M_x=1.63
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.48 $\sigma_{m,d}$=-70.51 Sfr.=0.46

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=2.05
Sollecitazioni: N=-231.83 T_z=0.00 M_y=-1228.57 T_y=0.00 M_z=104.29 M_x=1.63
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=70.51 Sfr.=0.46

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-231.84 T_z=1200.69 M_y=0.00 T_y=101.93 M_z=0.00 M_x=1.63
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.48 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.53 (L/776) $f_{z,L}$=0.52 (L/782)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.32 (L/1262) $f_{z,L}$=0.32 (L/1269)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.69 (L/594) $f_{z,L}$=0.68 (L/598)

Asta n. 2063 (286 285) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=0.88
Sollecitazioni: N=-17.34 T_z=0.00 M_y=-58.40 T_y=0.00 M_z=6.14 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=175.45 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=19.53 Sfr.=0.07

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
Sollecitazioni: N=-17.38
[Par.] $M_{y,sx}$=-0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-43.80
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=4.60
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=175.45 $\lambda_{rel,y}$=0.68 $\lambda_{rel,z}$=0.95 $K_{c,y}$=0.94 $K_{c,z}$=0.81
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.12 $\sigma_{m,d}$=14.65 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=1.75
Sollecitazioni: N=-17.38 T_z=-133.14 M_y=0.00 T_y=-13.99 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=1.94 Sfr.=0.04

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.88
  Sollecitazioni: N=-17.34 T_z=0.00 M_y=-58.40 T_y=0.00 M_z=6.14 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.12 $\sigma_{m,d}$=-19.53 Sfr.=0.06

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.88
  Sollecitazioni: N=-17.34 T_z=0.00 M_y=-58.40 T_y=0.00 M_z=6.14 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=19.53 Sfr.=0.06

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=1.75
  Sollecitazioni: N=-17.38 T_z=-133.14 M_y=0.00 T_y=-13.99 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.12 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 7 SND Xl=0.88
  Sollecitazioni: N=18.55 T_z=0.00 M_y=-58.40 T_y=0.00 M_z=6.14 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
  L=175.45 $\lambda_{rel,y}$=0.40 $\lambda_{rel,z}$=0.48 $K_{c,y}$=0.99 $K_{c,z}$=0.98
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.04 $\sigma_{m,d}$=3.43 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 50 SLU Xl=0.88
  Sollecitazioni: N=-32.50 T_z=0.00 M_y=-225.79 T_y=0.00 M_z=19.17 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=175.45 $\lambda_{rel,m}$=0.19 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=12.96 Sfr.=0.08

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 50 SLU
  Sollecitazioni: N=-32.63
  [Par.] $M_{y,sx}$=-0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-169.34
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=14.38
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=175.45 $\lambda_{rel,y}$=0.40 $\lambda_{rel,z}$=0.48 $K_{c,y}$=0.99 $K_{c,z}$=0.98
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.07 $\sigma_{m,d}$=9.72 Sfr.=0.06

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=18.59 T_z=133.14 M_y=0.00 T_y=13.99 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.04 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 7 SND Xl=0.88
  Sollecitazioni: N=18.55 T_z=0.00 M_y=-58.40 T_y=0.00 M_z=6.14 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.04 $\sigma_{m,d}$=3.43 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=1.75
  Sollecitazioni: N=-32.63 T_z=-514.77 M_y=0.00 T_y=-43.70 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=2.26 Sfr.=0.10

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 50 SLU Xl=0.88
  Sollecitazioni: N=-32.50 T_z=0.00 M_y=-225.79 T_y=0.00 M_z=19.17 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.07 $\sigma_{m,d}$=-12.96 Sfr.=0.08

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=0.88
  Sollecitazioni: N=-32.50 T_z=0.00 M_y=-225.79 T_y=0.00 M_z=19.17 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=12.96 Sfr.=0.08

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 7 SND Xl=1.75
  Sollecitazioni: N=-53.27 T_z=-133.14 M_y=0.00 T_y=-13.99 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.11 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.02 (L/9811)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.01 (L/15928)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.02 (L/7493)

Asta n. 2064 (96 -2118) Trave 24x32 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 75 SLU I Xl=1.47
  Sollecitazioni: N=-75.81 T_z=264.85 M_y=-294.46 T_y=1.56 M_z=0.00 M_x=2.04
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=147.08 $\lambda_{rel,m}$=0.23 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=25.25 Sfr.=0.09

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=0.76
  Sollecitazioni: N=-79.29 T_z=289.78 M_y=-96.91 T_y=1.56 M_z=-1.09 M_x=2.04
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=147.08 $\lambda_{rel,m}$=0.23 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=8.45 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
  Sollecitazioni: N=-82.33
  [Par.] $M_{y,sx}$=-90.51 $M_{y,dx}$=294.46 $M_{y,eq}$=-250.23
  [Lin.] $M_{z,sx}$=2.06 $M_{z,dx}$=0.02 $M_{z,eq}$=-1.23
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=147.08 $\lambda_{rel,y}$=0.37 $\lambda_{rel,z}$=0.57 $K_{c,y}$=0.99 $K_{c,z}$=0.96
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.26 $\sigma_{m,d}$=21.62 Sfr.=0.08

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=-82.33 T_z=311.59 M_y=90.51 T_y=1.56 M_z=-2.06 M_x=2.04
  Resistenze: K_{fi}=1.25
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=-82.33 T_z=311.59 M_y=90.51 T_y=1.56 M_z=-2.06 M_x=2.04
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=2.08 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=-82.33 T_z=311.59 M_y=90.51 T_y=1.56 M_z=-2.06 M_x=2.04
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=2.08 Sfr.=0.05

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.47
  Sollecitazioni: N=-75.81 T_z=264.85 M_y=-294.46 T_y=1.56 M_z=0.00 M_x=2.04
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.24 $\sigma_{m,d}$=-25.25 Sfr.=0.08

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.47
  Sollecitazioni: N=-75.81 T_z=264.85 M_y=-294.46 T_y=1.56 M_z=0.00 M_x=2.04
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=25.25 Sfr.=0.08

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=-82.33 T_z=311.59 M_y=90.51 T_y=1.56 M_z=-2.06 M_x=2.04
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.26 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 49 SLU Xl=1.47
  Sollecitazioni: N=-226.38 T_z=831.27 M_y=-966.98 T_y=4.23 M_z=0.00 M_x=4.46
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=147.08 $\lambda_{rel,m}$=0.17 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=23.61 Sfr.=0.16

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 50 SLU Xl=1.47
  Sollecitazioni: N=-262.97 T_z=985.32 M_y=-1108.86 T_y=2.21 M_z=-2.82 M_x=5.33
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=147.08 $\lambda_{rel,m}$=0.17 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=27.16 Sfr.=0.18

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 50 SLU
  Sollecitazioni: N=-271.44
  [Par.] $M_{y,sx}$=-247.81 $M_{y,dx}$=1108.86 $M_{y,eq}$=-881.83
  [Lin.] $M_{z,sx}$=5.77 $M_{z,dx}$=-2.82 $M_{z,eq}$=-4.59
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=147.08 $\lambda_{rel,y}$=0.25 $\lambda_{rel,z}$=0.34 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.35 $\sigma_{m,d}$=21.68 Sfr.=0.15

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=-50.51 T_z=279.61 M_y=21.28 T_y=-16.21 M_z=2.11 M_x=9.55
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 50 SLU Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=-271.44 T_z=1046.08 M_y=247.81 T_y=2.21 M_z=-5.77 M_x=5.33
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=2.86 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=-271.44 T_z=1046.08 M_y=247.81 T_y=2.21 M_z=-5.77 M_x=5.33
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=2.86 Sfr.=0.13

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 50 SLU Xl=1.47
  Sollecitazioni: N=-262.97 T_z=985.32 M_y=-1108.86 T_y=2.21 M_z=-2.82 M_x=5.33
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.34 $\sigma_{m,d}$=-27.16 Sfr.=0.18

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.47
  Sollecitazioni: N=-262.97 T_z=985.32 M_y=-1108.86 T_y=2.21 M_z=-2.82 M_x=5.33
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=27.16 Sfr.=0.18

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 50 SLU Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=-271.44 T_z=1046.08 M_y=247.81 T_y=2.21 M_z=-5.77 M_x=5.33
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.35 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/17291)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/27195)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/13338)

Asta n. 2064 (-2118 119) Trave 24x32 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU I Xl=1.35
  Sollecitazioni: N=29.06 T_z=-487.40 M_y=333.43 T_y=8.49 M_z=11.49 M_x=2.04
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
  L=154.97 $\lambda_{rel,y}$=0.38 $\lambda_{rel,z}$=0.60 $K_{c,y}$=0.99 $K_{c,z}$=0.96
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.09 $\sigma_{m,d}$=30.13 Sfr.=0.11

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU I Xl=1.35
  Sollecitazioni: N=29.06 T_z=-487.40 M_y=333.43 T_y=8.49 M_z=11.49 M_x=2.04
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.09 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=22.47 T_z=-440.11 M_y=-293.41 T_y=8.49 M_z=0.00 M_x=2.04
  Resistenze: K_{fi}=1.25
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.35
  Sollecitazioni: N=29.06 T_z=-487.40 M_y=333.43 T_y=8.49 M_z=11.49 M_x=2.04
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.09 $\sigma_{m,d}$=30.13 Sfr.=0.10

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=1.35
  Sollecitazioni: N=29.06 T_z=-487.40 M_y=333.43 T_y=8.49 M_z=11.49 M_x=2.04
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=3.25 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=1.35
  Sollecitazioni: N=29.06 T_z=-487.40 M_y=333.43 T_y=8.49 M_z=11.49 M_x=2.04
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=3.25 Sfr.=0.07

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.35
  Sollecitazioni: N=29.06 T_z=-487.40 M_y=333.43 T_y=8.49 M_z=11.49 M_x=2.04
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-30.13 Sfr.=0.10

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 50 SLU Xl=1.35
  Sollecitazioni: N=76.60 T_z=-1861.64 M_y=1368.99 T_y=30.54 M_z=38.47 M_x=5.33
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=154.97 $\lambda_{rel,y}$=0.27 $\lambda_{rel,z}$=0.36 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.10 $\sigma_{m,d}$=34.67 Sfr.=0.23

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 7 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=0.00 T_z=-521.25 M_y=-353.19 T_y=58.75 M_z=15.34 M_x=8.23
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=154.97 $\lambda_{rel,m}$=0.17 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=9.12 Sfr.=0.05

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 63 SLU Xl=1.35
  Sollecitazioni: N=142.90 T_z=-1285.63 M_y=930.58 T_y=23.34 M_z=26.12 M_x=4.76
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.19 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=32.95 T_z=-476.02 M_y=-319.92 T_y=101.28 M_z=23.16 M_x=9.55
  Resistenze: K_{mod}=1.10

Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 50 SLU Xl=1.35
Sollecitazioni: N=76.60 T_z=-1861.64 M_y=1368.99 T_y=30.54 M_z=38.47 M_x=5.33
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.10 $\sigma_{m,d}$=34.67 Sfr.=0.23

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 50 SLU Xl=1.35
Sollecitazioni: N=76.60 T_z=-1861.64 M_y=1368.99 T_y=30.54 M_z=38.47 M_x=5.33
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=5.09 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.06

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=1.35
Sollecitazioni: N=76.60 T_z=-1861.64 M_y=1368.99 T_y=30.54 M_z=38.47 M_x=5.33
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=5.09 Sfr.=0.23

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.35
Sollecitazioni: N=76.60 T_z=-1861.64 M_y=1368.99 T_y=30.54 M_z=38.47 M_x=5.33
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-34.67 Sfr.=0.23

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/9981)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/15077)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.02 (L/7830)

Asta n. 2064 (-2141 119) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 75 SLU I Xl=0.13
Sollecitazioni: N=-241.36 T_z=-774.65 M_y=-431.16 T_y=31.45 M_z=0.00 M_x=-4.25
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=116.86 $\lambda_{rel,m}$=0.23 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=1.68 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-239.79 T_z=-763.33 M_y=-530.67 T_y=31.45 M_z=-4.37 M_x=-4.25
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=116.86 $\lambda_{rel,m}$=0.23 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=2.13 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
Sollecitazioni: N=-251.62
[Par.] $M_{y,sx}$=530.67 $M_{y,dx}$=-251.39 $M_{y,eq}$=-508.34
[Lin.] $M_{z,sx}$=4.37 $M_{z,dx}$=26.15 $M_{z,eq}$=13.95
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=116.86 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.27 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.13 $\sigma_{m,d}$=2.17 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-239.79 T_z=-763.33 M_y=-530.67 T_y=31.45 M_z=-4.37 M_x=-4.25
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=0.97
Sollecitazioni: N=-251.62 T_z=-848.23 M_y=251.39 T_y=31.45 M_z=26.15 M_x=-4.25
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=0.93 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.97
Sollecitazioni: N=-251.62 T_z=-848.23 M_y=251.39 T_y=31.45 M_z=26.15 M_x=-4.25
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=0.93 Sfr.=0.02

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-239.79 T_z=-763.33 M_y=-530.67 T_y=31.45 M_z=-4.37 M_x=-4.25
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.12 $\sigma_{m,d}$=-2.13 Sfr.=0.01

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-239.79 T_z=-763.33 M_y=-530.67 T_y=31.45 M_z=-4.37 M_x=-4.25
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=2.13 Sfr.=0.01

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=0.97
Sollecitazioni: N=-251.62 T_z=-848.23 M_y=251.39 T_y=31.45 M_z=26.15 M_x=-4.25
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.13 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 62 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=35.67 T_z=-1092.72 M_y=-787.53 T_y=75.53 M_z=-24.71 M_x=-7.61
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=116.86 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.27 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 $\sigma_{m,d}$=3.40 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 50 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-537.22 T_z=-2880.16 M_y=-1737.41 T_y=61.15 M_z=0.00 M_x=-10.69
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=116.86 $\lambda_{rel,m}$=0.23 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=6.79 Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 13 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-320.02 T_z=-2465.54 M_y=-1524.88 T_y=71.56 M_z=-9.62 M_x=-10.33
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=116.86 $\lambda_{rel,m}$=0.23 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=6.08 Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 50 SLU
  Sollecitazioni: N=-552.61
  [Par.] $M_{y,sx}$=1737.41 $M_{y,dx}$=-1111.52 $M_{y,eq}$=-1737.41
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-0.49 $M_{z,dx}$=59.84 $M_{z,eq}$=36.10
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=116.86 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.27 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.29 $\sigma_{m,d}$=7.26 Sfr.=0.05

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 62 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=35.67 T_z=-1092.72 M_y=-787.53 T_y=75.53 M_z=-24.71 M_x=-7.61
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 13 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-320.02 T_z=-2465.54 M_y=-1524.88 T_y=71.56 M_z=-9.62 M_x=-10.33
  Resistenze: K_{mod}=0.80
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 62 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=35.67 T_z=-1092.72 M_y=-787.53 T_y=75.53 M_z=-24.71 M_x=-7.61
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 $\sigma_{m,d}$=3.40 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 50 SLU Xl=0.97
  Sollecitazioni: N=-552.61 T_z=-2990.53 M_y=1111.52 T_y=61.15 M_z=59.84 M_x=-10.69
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=3.27 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=0.97
  Sollecitazioni: N=-552.61 T_z=-2990.53 M_y=1111.52 T_y=61.15 M_z=59.84 M_x=-10.69
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=3.27 Sfr.=0.15

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 13 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-320.02 T_z=-2465.54 M_y=-1524.88 T_y=71.56 M_z=-9.62 M_x=-10.33
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.17 $\sigma_{m,d}$=-6.08 Sfr.=0.05

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 13 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-320.02 T_z=-2465.54 M_y=-1524.88 T_y=71.56 M_z=-9.62 M_x=-10.33
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=6.08 Sfr.=0.05

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 49 SLU Xl=0.97
  Sollecitazioni: N=-703.74 T_z=-2585.18 M_y=959.55 T_y=40.97 M_z=48.69 M_x=-8.82
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.37 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/29498)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.00 (L/49644)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/21538)

Asta n. 2064 (-2161 -2141) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-145.43 T_z=-86.44 M_y=-706.65 T_y=-3.96 M_z=0.00 M_x=-4.25
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=120.43 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00

Tensioni: $\sigma_{m,d}$=2.76 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=0.40
Sollecitazioni: N=-150.33 T_z=-121.56 M_y=-664.90 T_y=-3.96 M_z=-1.19 M_x=-4.25
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=120.43 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=2.61 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
Sollecitazioni: N=-160.12
[Lin.] $M_{y,sx}$=706.65 $M_{y,dx}$=539.11 $M_{y,eq}$=-639.64
[Lin.] $M_{z,sx}$=-0.40 $M_{z,dx}$=-4.37 $M_{z,eq}$=-2.46
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=120.43 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.28 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.08 $\sigma_{m,d}$=2.53 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-145.43 T_z=-86.44 M_y=-706.65 T_y=-3.96 M_z=0.00 M_x=-4.25
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=1.20
Sollecitazioni: N=-160.12 T_z=-191.79 M_y=-539.11 T_y=-3.96 M_z=-4.37 M_x=-4.25
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=0.21 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=1.20
Sollecitazioni: N=-160.12 T_z=-191.79 M_y=-539.11 T_y=-3.96 M_z=-4.37 M_x=-4.25
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=0.21 Sfr.=0.00

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-145.43 T_z=-86.44 M_y=-706.65 T_y=-3.96 M_z=0.00 M_x=-4.25
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.08 $\sigma_{m,d}$=-2.76 Sfr.=0.01

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-145.43 T_z=-86.44 M_y=-706.65 T_y=-3.96 M_z=0.00 M_x=-4.25
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=2.76 Sfr.=0.01

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=1.20
Sollecitazioni: N=-160.12 T_z=-191.79 M_y=-539.11 T_y=-3.96 M_z=-4.37 M_x=-4.25
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.08 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 63 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=179.50 T_z=-348.80 M_y=-1836.15 T_y=-16.69 M_z=0.00 M_x=-9.96
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=120.43 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.28 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.09 $\sigma_{m,d}$=7.17 Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 13 SLU Xl=0.16
Sollecitazioni: N=-40.26 T_z=-458.62 M_y=-2090.52 T_y=-10.07 M_z=0.00 M_x=-10.33
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=120.43 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=8.17 Sfr.=0.06

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-254.93 T_z=-531.93 M_y=-2489.25 T_y=-3.47 M_z=4.67 M_x=-10.69
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=120.43 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=9.78 Sfr.=0.07

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 50 SLU
Sollecitazioni: N=-274.02
[Lin.] $M_{y,sx}$=2489.25 $M_{y,dx}$=1766.16 $M_{y,eq}$=-2200.02
[Lin.] $M_{z,sx}$=-4.67 $M_{z,dx}$=0.49 $M_{z,eq}$=3.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=120.43 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.28 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.14 $\sigma_{m,d}$=8.63 Sfr.=0.06

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=244.36 T_z=-134.16 M_y=-1043.87 T_y=-18.85 M_z=-2.01 M_x=-7.60
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.13 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 13 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-37.72 T_z=-440.36 M_y=-2162.70 T_y=-10.07 M_z=2.51 M_x=-10.33

Resistenze: K_{mod}=0.80
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 63 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=179.50 T_z=-348.80 M_y=-1836.15 T_y=-16.69 M_z=0.00 M_x=-9.96
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.09 $\sigma_{m,d}$=7.17 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 50 SLU Xl=1.20
Sollecitazioni: N=-274.02 T_z=-668.88 M_y=-1766.16 T_y=-3.47 M_z=0.00 M_x=-10.69
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=0.73 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=1.20
Sollecitazioni: N=-274.02 T_z=-668.88 M_y=-1766.16 T_y=-3.47 M_z=0.00 M_x=-10.69
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=0.73 Sfr.=0.03

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-254.93 T_z=-531.93 M_y=-2489.25 T_y=-3.47 M_z=4.67 M_x=-10.69
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.13 $\sigma_{m,d}$=-9.78 Sfr.=0.07

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-254.93 T_z=-531.93 M_y=-2489.25 T_y=-3.47 M_z=4.67 M_x=-10.69
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=9.78 Sfr.=0.07

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 49 SLU Xl=1.20
Sollecitazioni: N=-498.77 T_z=-576.32 M_y=-1520.75 T_y=3.17 M_z=8.93 M_x=-8.82
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.26 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/38856)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/63141)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/28700)

Asta n. 2064 (-2181 -2161) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 75 SLU I Xl=1.20
Sollecitazioni: N=-64.72 T_z=492.45 M_y=-713.53 T_y=-8.03 M_z=0.00 M_x=-4.25
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=120.43 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=2.79 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=1.12
Sollecitazioni: N=-63.74 T_z=499.47 M_y=-673.71 T_y=-8.03 M_z=1.05 M_x=-4.25
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=120.43 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=2.65 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
Sollecitazioni: N=-64.72
[Par.] $M_{y,sx}$=57.02 $M_{y,dx}$=713.53 $M_{y,eq}$=-535.15
[Lin.] $M_{z,sx}$=-10.08 $M_{z,dx}$=0.40 $M_{z,eq}$=6.21
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=120.43 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.28 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.03 $\sigma_{m,d}$=2.17 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-50.04 T_z=597.79 M_y=-57.02 T_y=-8.03 M_z=10.08 M_x=-4.25
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-50.04 T_z=597.79 M_y=-57.02 T_y=-8.03 M_z=10.08 M_x=-4.25
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=0.65 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-50.04 T_z=597.79 M_y=-57.02 T_y=-8.03 M_z=10.08 M_x=-4.25
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=0.65 Sfr.=0.01

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.20
Sollecitazioni: N=-64.72 T_z=492.45 M_y=-713.53 T_y=-8.03 M_z=0.00 M_x=-4.25
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70

Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.03 $\sigma_{m,d}$=-2.79 Sfr.=0.01

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.20
Sollecitazioni: N=-64.72 T_z=492.45 M_y=-713.53 T_y=-8.03 M_z=0.00 M_x=-4.25
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=2.79 Sfr.=0.01

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=1.20
Sollecitazioni: N=-64.72 T_z=492.45 M_y=-713.53 T_y=-8.03 M_z=0.00 M_x=-4.25
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.03 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 50 SLU Xl=1.20
Sollecitazioni: N=12.05 T_z=1710.99 M_y=-2512.67 T_y=-21.03 M_z=4.67 M_x=-10.69
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=120.43 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.28 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=9.88 Sfr.=0.07

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 51 SLU Xl=1.20
Sollecitazioni: N=-35.97 T_z=1568.53 M_y=-2292.22 T_y=-19.64 M_z=4.24 M_x=-9.87
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=120.43 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=9.01 Sfr.=0.06

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 51 SLU
Sollecitazioni: N=-35.97
[Lin.] $M_{y,sx}$=320.71 $M_{y,dx}$=2292.22 $M_{y,eq}$=-1503.62
[Lin.] $M_{z,sx}$=-27.89 $M_{z,dx}$=4.24 $M_{z,eq}$=18.43
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=120.43 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.28 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.02 $\sigma_{m,d}$=6.11 Sfr.=0.04

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 63 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=465.57 T_z=1375.23 M_y=-279.71 T_y=-17.24 M_z=21.17 M_x=-9.96
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.24 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 13 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=248.35 T_z=1611.59 M_y=-324.64 T_y=-19.15 M_z=25.57 M_x=-10.33
Resistenze: K_{mod}=0.80
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 50 SLU Xl=1.20
Sollecitazioni: N=12.05 T_z=1710.99 M_y=-2512.67 T_y=-21.03 M_z=4.67 M_x=-10.69
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=9.88 Sfr.=0.07

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=31.15 T_z=1847.94 M_y=-369.59 T_y=-21.03 M_z=30.00 M_x=-10.69
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=2.02 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=31.15 T_z=1847.94 M_y=-369.59 T_y=-21.03 M_z=30.00 M_x=-10.69
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=2.02 Sfr.=0.09

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 51 SLU Xl=1.20
Sollecitazioni: N=-35.97 T_z=1568.53 M_y=-2292.22 T_y=-19.64 M_z=4.24 M_x=-9.87
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.02 $\sigma_{m,d}$=-9.01 Sfr.=0.06

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.20
Sollecitazioni: N=12.05 T_z=1710.99 M_y=-2512.67 T_y=-21.03 M_z=4.67 M_x=-10.69
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=9.88 Sfr.=0.07

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 49 SLU Xl=1.20
Sollecitazioni: N=-287.44 T_z=1486.05 M_y=-2152.54 T_y=-18.51 M_z=5.11 M_x=-8.82
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.15 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.00 (L/78927)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/148569)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.00 (L/57401)

Asta n. 2064 (232 -2181) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=44.73 T_z=1278.60 M_y=1237.90 T_y=-1.58 M_z=11.75 M_x=-4.25
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
  L=125.16 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 $\sigma_{m,d}$=4.99 Sfr.=0.02

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=44.73 T_z=1278.60 M_y=1237.90 T_y=-1.58 M_z=11.75 M_x=-4.25
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=44.73 T_z=1278.60 M_y=1237.90 T_y=-1.58 M_z=11.75 M_x=-4.25
  Resistenze: K_{fi}=1.25
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=44.73 T_z=1278.60 M_y=1237.90 T_y=-1.58 M_z=11.75 M_x=-4.25
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 $\sigma_{m,d}$=4.99 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=44.73 T_z=1278.60 M_y=1237.90 T_y=-1.58 M_z=11.75 M_x=-4.25
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=1.40 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=44.73 T_z=1278.60 M_y=1237.90 T_y=-1.58 M_z=11.75 M_x=-4.25
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=1.40 Sfr.=0.03

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=44.73 T_z=1278.60 M_y=1237.90 T_y=-1.58 M_z=11.75 M_x=-4.25
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-4.99 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 50 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=319.31 T_z=4252.66 M_y=4035.40 T_y=5.99 M_z=23.69 M_x=-10.69
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=125.16 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.17 $\sigma_{m,d}$=16.07 Sfr.=0.11

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 10 SND Xl=0.55
  Sollecitazioni: N=-40.92 T_z=1308.71 M_y=1061.40 T_y=9.82 M_z=0.00 M_x=-10.31
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=125.16 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-4.15 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 49 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-56.32 T_z=3703.93 M_y=3548.27 T_y=6.71 M_z=20.34 M_x=-8.82
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=125.16 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-14.13 Sfr.=0.09

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 49 SLU
  Sollecitazioni: N=-73.01
  [Par.] $M_{y,sx}$=-3548.27 $M_{y,dx}$=290.89 $M_{y,eq}$=2661.20
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-20.34 $M_{z,dx}$=27.41 $M_{z,eq}$=24.58
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=125.16 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.04 $\sigma_{m,d}$=-10.72 Sfr.=0.07

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 63 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=753.83 T_z=3111.27 M_y=2925.89 T_y=-2.24 M_z=23.53 M_x=-9.96
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.39 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 13 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=536.57 T_z=3681.97 M_y=3480.65 T_y=1.84 M_z=23.63 M_x=-10.33
  Resistenze: K_{mod}=0.80
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 50 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=319.31 T_z=4252.66 M_y=4035.40 T_y=5.99 M_z=23.69 M_x=-10.69
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.17 $\sigma_{m,d}$=16.07 Sfr.=0.11

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 50 SLU Xl=0.20

Sollecitazioni: N=319.31 T_z=4252.66 M_y=4035.40 T_y=5.99 M_z=23.69 M_x=-10.69
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=4.65 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=319.31 T_z=4252.66 M_y=4035.40 T_y=5.99 M_z=23.69 M_x=-10.69
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=4.65 Sfr.=0.21

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 49 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-56.32 T_z=3703.93 M_y=3548.27 T_y=6.71 M_z=20.34 M_x=-8.82
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.03 $\sigma_{m,d}$=-14.13 Sfr.=0.09

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=319.31 T_z=4252.66 M_y=4035.40 T_y=5.99 M_z=23.69 M_x=-10.69
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-16.07 Sfr.=0.11

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 49 SLU Xl=1.25
Sollecitazioni: N=-73.01 T_z=3584.13 M_y=-290.89 T_y=6.71 M_z=27.41 M_x=-8.82
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.04 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/10300)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/18489)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/7605)

Asta n. 2064 (-2215 232) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=0.96
Sollecitazioni: N=-427.48 T_z=-1095.41 M_y=901.42 T_y=3.80 M_z=10.03 M_x=1.80
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=115.70 $\lambda_{rel,m}$=0.23 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-3.65 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
Sollecitazioni: N=-427.48
[Par.] $M_{y,sx}$=108.80 $M_{y,dx}$=-901.42 $M_{y,eq}$=676.07
[Lin.] $M_{z,sx}$=-6.38 $M_{z,dx}$=10.03 $M_{z,eq}$=8.57
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=115.70 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.27 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.22 $\sigma_{m,d}$=-2.75 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-415.77 T_z=-1011.53 M_y=-108.80 T_y=3.80 M_z=6.38 M_x=1.80
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=0.96
Sollecitazioni: N=-427.48 T_z=-1095.41 M_y=901.42 T_y=3.80 M_z=10.03 M_x=1.80
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=1.20 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.96
Sollecitazioni: N=-427.48 T_z=-1095.41 M_y=901.42 T_y=3.80 M_z=10.03 M_x=1.80
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=1.20 Sfr.=0.03

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.96
Sollecitazioni: N=-427.48 T_z=-1095.41 M_y=901.42 T_y=3.80 M_z=10.03 M_x=1.80
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.22 $\sigma_{m,d}$=-3.65 Sfr.=0.01

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.96
Sollecitazioni: N=-427.48 T_z=-1095.41 M_y=901.42 T_y=3.80 M_z=10.03 M_x=1.80
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-3.65 Sfr.=0.01

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=0.96
Sollecitazioni: N=-427.48 T_z=-1095.41 M_y=901.42 T_y=3.80 M_z=10.03 M_x=1.80
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.22 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 63 SLU Xl=0.96
Sollecitazioni: N=116.03 T_z=-2720.74 M_y=2281.19 T_y=1.69 M_z=14.09 M_x=3.36
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17

L=115.70 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.27 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.06 $\sigma_{m,d}$=9.09 Sfr.=0.06

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 50 SLU Xl=0.13
Sollecitazioni: N=-1098.49 T_z=-3635.09 M_y=0.00 T_y=12.34 M_z=15.35 M_x=4.22
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=115.70 $\lambda_{rel,m}$=0.23 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-0.20 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 50 SLU Xl=0.96
Sollecitazioni: N=-1111.67 T_z=-3729.59 M_y=3060.86 T_y=12.34 M_z=25.61 M_x=4.22
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=115.70 $\lambda_{rel,m}$=0.23 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-12.29 Sfr.=0.08

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 50 SLU
Sollecitazioni: N=-1111.67
[Par.] $M_{y,sx}$=463.37 $M_{y,dx}$=-3060.86 $M_{y,eq}$=2295.64
[Lin.] $M_{z,sx}$=-13.77 $M_{z,dx}$=25.61 $M_{z,eq}$=20.87
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=115.70 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.27 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.58 $\sigma_{m,d}$=-9.24 Sfr.=0.07

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=472.07 T_z=-1446.44 M_y=-103.58 T_y=-2.56 M_z=10.03 M_x=2.46
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.25 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-281.91 T_z=-1039.62 M_y=-228.30 T_y=29.49 M_z=159.76 M_x=24.25
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 63 SLU Xl=0.96
Sollecitazioni: N=116.03 T_z=-2720.74 M_y=2281.19 T_y=1.69 M_z=14.09 M_x=3.36
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.06 $\sigma_{m,d}$=9.09 Sfr.=0.06

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 50 SLU Xl=0.96
Sollecitazioni: N=-1111.67 T_z=-3729.59 M_y=3060.86 T_y=12.34 M_z=25.61 M_x=4.22
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=4.08 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.04

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=0.96
Sollecitazioni: N=-1111.67 T_z=-3729.59 M_y=3060.86 T_y=12.34 M_z=25.61 M_x=4.22
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=4.08 Sfr.=0.19

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 50 SLU Xl=0.96
Sollecitazioni: N=-1111.67 T_z=-3729.59 M_y=3060.86 T_y=12.34 M_z=25.61 M_x=4.22
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.58 $\sigma_{m,d}$=-12.29 Sfr.=0.08

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=0.96
Sollecitazioni: N=-1111.67 T_z=-3729.59 M_y=3060.86 T_y=12.34 M_z=25.61 M_x=4.22
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-12.29 Sfr.=0.08

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 49 SLU Xl=0.96
Sollecitazioni: N=-1589.32 T_z=-3236.91 M_y=2635.21 T_y=15.20 M_z=26.78 M_x=3.91
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.83 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.00 (L/20521)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.00 (L/36564)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.01 (L/15351)

Asta n. 2064 (-2233 -2215) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 75 SLU I Xl=0.16
Sollecitazioni: N=-323.59 T_z=-351.12 M_y=-517.90 T_y=6.61 M_z=0.00 M_x=1.80
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=120.43 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=2.02 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-321.63 T_z=-337.08 M_y=-573.16 T_y=6.61 M_z=-1.57 M_x=1.80

Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=120.43 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=2.26 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
Sollecitazioni: N=-336.31
[Par.] $M_{y,sx}$=573.16 $M_{y,dx}$=103.77 $M_{y,eq}$=-440.00
[Lin.] $M_{z,sx}$=1.57 $M_{z,dx}$=6.38 $M_{z,eq}$=3.20
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=120.43 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.28 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.18 $\sigma_{m,d}$=1.76 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-321.63 T_z=-337.08 M_y=-573.16 T_y=6.61 M_z=-1.57 M_x=1.80
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=1.20
Sollecitazioni: N=-336.31 T_z=-442.43 M_y=-103.77 T_y=6.61 M_z=6.38 M_x=1.80
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=0.48 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=1.20
Sollecitazioni: N=-336.31 T_z=-442.43 M_y=-103.77 T_y=6.61 M_z=6.38 M_x=1.80
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=0.48 Sfr.=0.01

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-321.63 T_z=-337.08 M_y=-573.16 T_y=6.61 M_z=-1.57 M_x=1.80
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.17 $\sigma_{m,d}$=-2.26 Sfr.=0.01

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-321.63 T_z=-337.08 M_y=-573.16 T_y=6.61 M_z=-1.57 M_x=1.80
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=2.26 Sfr.=0.01

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=1.20
Sollecitazioni: N=-336.31 T_z=-442.43 M_y=-103.77 T_y=6.61 M_z=6.38 M_x=1.80
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.18 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 63 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=412.67 T_z=-916.70 M_y=-1449.52 T_y=12.40 M_z=-2.46 M_x=3.36
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=120.43 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.28 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.21 $\sigma_{m,d}$=5.69 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 13 SLU Xl=0.24
Sollecitazioni: N=-204.97 T_z=-1127.11 M_y=-1493.31 T_y=14.39 M_z=0.00 M_x=3.79
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=120.43 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=5.83 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-814.96 T_z=-1282.73 M_y=-2073.47 T_y=16.41 M_z=-5.98 M_x=4.23
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=120.43 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=8.18 Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 50 SLU
Sollecitazioni: N=-834.05
[Lin.] $M_{y,sx}$=2073.47 $M_{y,dx}$=446.16 $M_{y,eq}$=-1422.54
[Lin.] $M_{z,sx}$=5.98 $M_{z,dx}$=13.77 $M_{z,eq}$=5.87
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=120.43 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.28 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.43 $\sigma_{m,d}$=5.63 Sfr.=0.04

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=680.10 T_z=-491.32 M_y=-770.60 T_y=8.61 M_z=0.00 M_x=2.46
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.35 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-165.28 T_z=-368.42 M_y=-656.25 T_y=-47.64 M_z=89.62 M_x=24.27
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 63 SLU Xl=0.00

Sollecitazioni: N=412.67 T_z=-916.70 M_y=-1449.52 T_y=12.40 M_z=-2.46 M_x=3.36
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.21 $\sigma_{m,d}$=5.69 Sfr.=0.04

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 50 SLU Xl=1.20
Sollecitazioni: N=-834.05 T_z=-1419.69 M_y=-446.16 T_y=16.41 M_z=13.77 M_x=4.23
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=1.55 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=1.20
Sollecitazioni: N=-834.05 T_z=-1419.69 M_y=-446.16 T_y=16.41 M_z=13.77 M_x=4.23
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=1.55 Sfr.=0.07

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-814.96 T_z=-1282.73 M_y=-2073.47 T_y=16.41 M_z=-5.98 M_x=4.23
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.42 $\sigma_{m,d}$=-8.18 Sfr.=0.05

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-814.96 T_z=-1282.73 M_y=-2073.47 T_y=16.41 M_z=-5.98 M_x=4.23
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=8.18 Sfr.=0.05

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 49 SLU Xl=1.20
Sollecitazioni: N=-1385.03 T_z=-1238.32 M_y=-401.63 T_y=15.28 M_z=12.21 M_x=3.91
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.72 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/35572)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/61601)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/26868)

Asta n. 2064 (-2253 -2233) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=1.20
Sollecitazioni: N=-240.93 T_z=241.82 M_y=-566.45 T_y=8.68 M_z=-1.57 M_x=1.80
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=120.44 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=2.23 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
Sollecitazioni: N=-240.93
[Lin.] $M_{y,sx}$=211.78 $M_{y,dx}$=566.45 $M_{y,eq}$=-424.58
[Lin.] $M_{z,sx}$=12.02 $M_{z,dx}$=-1.57 $M_{z,eq}$=-7.84
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=120.44 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.28 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.13 $\sigma_{m,d}$=1.76 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-226.24 T_z=347.17 M_y=-211.78 T_y=8.68 M_z=-12.02 M_x=1.80
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-226.24 T_z=347.17 M_y=-211.78 T_y=8.68 M_z=-12.02 M_x=1.80
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=0.38 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-226.24 T_z=347.17 M_y=-211.78 T_y=8.68 M_z=-12.02 M_x=1.80
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=0.38 Sfr.=0.01

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.20
Sollecitazioni: N=-240.93 T_z=241.82 M_y=-566.45 T_y=8.68 M_z=-1.57 M_x=1.80
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.13 $\sigma_{m,d}$=-2.23 Sfr.=0.01

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.20
Sollecitazioni: N=-240.93 T_z=241.82 M_y=-566.45 T_y=8.68 M_z=-1.57 M_x=1.80
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=2.23 Sfr.=0.01

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=1.20
Sollecitazioni: N=-240.93 T_z=241.82 M_y=-566.45 T_y=8.68 M_z=-1.57 M_x=1.80
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00

Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.13 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 13 SLU Xl=1.20
Sollecitazioni: N=65.81 T_z=815.30 M_y=-1741.59 T_y=20.32 M_z=-4.21 M_x=3.79
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,t}$=105.93
L=120.44 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.28 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.03 $\sigma_{m,d}$=6.86 Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 36 SLU Xl=1.20
Sollecitazioni: N=-126.42 T_z=585.34 M_y=-1274.36 T_y=18.94 M_z=0.00 M_x=3.68
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=120.44 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=4.98 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 50 SLU Xl=1.20
Sollecitazioni: N=-547.99 T_z=960.20 M_y=-2050.56 T_y=31.78 M_z=-5.99 M_x=4.23
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=120.44 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=8.09 Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 50 SLU
Sollecitazioni: N=-547.99
[Lin.] $M_{y,sx}$=811.67 $M_{y,dx}$=2050.56 $M_{y,eq}$=-1555.00
[Lin.] $M_{z,sx}$=44.26 $M_{z,dx}$=-5.99 $M_{z,eq}$=-28.95
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=120.44 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.28 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.29 $\sigma_{m,d}$=6.45 Sfr.=0.04

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=891.42 T_z=478.02 M_y=-267.62 T_y=-2.72 M_z=2.94 M_x=2.46
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.46 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-46.42 T_z=381.88 M_y=-257.35 T_y=-135.74 M_z=74.96 M_x=24.27
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 13 SLU Xl=1.20
Sollecitazioni: N=65.81 T_z=815.30 M_y=-1741.59 T_y=20.32 M_z=-4.21 M_x=3.79
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=105.93 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.03 $\sigma_{m,d}$=6.86 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-528.90 T_z=1097.16 M_y=-811.67 T_y=31.78 M_z=-44.26 M_x=4.23
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=1.20 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-528.90 T_z=1097.16 M_y=-811.67 T_y=31.78 M_z=-44.26 M_x=4.23
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=1.20 Sfr.=0.06

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 50 SLU Xl=1.20
Sollecitazioni: N=-547.99 T_z=960.20 M_y=-2050.56 T_y=31.78 M_z=-5.99 M_x=4.23
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.29 $\sigma_{m,d}$=-8.09 Sfr.=0.05

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.20
Sollecitazioni: N=-547.99 T_z=960.20 M_y=-2050.56 T_y=31.78 M_z=-5.99 M_x=4.23
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=8.09 Sfr.=0.05

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 49 SLU Xl=1.20
Sollecitazioni: N=-1173.71 T_z=824.06 M_y=-1790.76 T_y=35.45 M_z=-6.20 M_x=3.91
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.61 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.00 (L/101028)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/168380)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/77714)

Asta n. 2064 (242 -2253) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-130.85 T_z=1031.37 M_y=842.97 T_y=10.05 M_z=-22.73 M_x=1.80
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70

Ltors=126.33 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-3.59 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
Sollecitazioni: N=-143.84
[Par.] $M_{y,sx}$=-842.97 $M_{y,dx}$=205.99 $M_{y,eq}$=681.82
[Lin.] $M_{z,sx}$=22.73 $M_{z,dx}$=-12.02 $M_{z,eq}$=-18.45
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=126.33 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.07 $\sigma_{m,d}$=-2.90 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-130.85 T_z=1031.37 M_y=842.97 T_y=10.05 M_z=-22.73 M_x=1.80
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-130.85 T_z=1031.37 M_y=842.97 T_y=10.05 M_z=-22.73 M_x=1.80
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=1.13 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-130.85 T_z=1031.37 M_y=842.97 T_y=10.05 M_z=-22.73 M_x=1.80
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=1.13 Sfr.=0.03

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-130.85 T_z=1031.37 M_y=842.97 T_y=10.05 M_z=-22.73 M_x=1.80
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.07 $\sigma_{m,d}$=-3.59 Sfr.=0.01

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-130.85 T_z=1031.37 M_y=842.97 T_y=10.05 M_z=-22.73 M_x=1.80
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-3.59 Sfr.=0.01

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=1.26
Sollecitazioni: N=-143.84 T_z=938.20 M_y=-205.99 T_y=10.05 M_z=-12.02 M_x=1.80
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.07 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 13 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=374.94 T_z=3032.60 M_y=2505.70 T_y=20.35 M_z=-50.36 M_x=3.79
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,t}$=105.93
L=126.33 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.20 $\sigma_{m,d}$=10.44 Sfr.=0.08

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 50 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-238.85 T_z=3513.45 M_y=2885.86 T_y=5.26 M_z=-49.86 M_x=4.23
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=126.33 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-11.92 Sfr.=0.08

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 50 SLU
Sollecitazioni: N=-255.74
[Par.] $M_{y,sx}$=-2885.86 $M_{y,dx}$=792.04 $M_{y,eq}$=2390.63
[Lin.] $M_{z,sx}$=49.86 $M_{z,dx}$=-44.26 $M_{z,eq}$=-47.62
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=126.33 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.13 $\sigma_{m,d}$=-9.96 Sfr.=0.07

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 62 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=1104.88 T_z=1449.21 M_y=1220.22 T_y=42.35 M_z=-42.17 M_x=2.46
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.58 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.20
Sollecitazioni: N=73.28 T_z=993.21 M_y=821.76 T_y=-215.79 M_z=301.46 M_x=24.27
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 13 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=374.94 T_z=3032.60 M_y=2505.70 T_y=20.35 M_z=-50.36 M_x=3.79
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=105.93 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.20 $\sigma_{m,d}$=10.44 Sfr.=0.08

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 50 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-238.85 T_z=3513.45 M_y=2885.86 T_y=5.26 M_z=-49.86 M_x=4.23
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71

Tensioni: τ_d=3.84 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.03

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-238.85 T_z=3513.45 M_y=2885.86 T_y=5.26 M_z=-49.86 M_x=4.23
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=3.84 Sfr.=0.18

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 50 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-238.85 T_z=3513.45 M_y=2885.86 T_y=5.26 M_z=-49.86 M_x=4.23
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.12 $\sigma_{m,d}$=-11.92 Sfr.=0.08

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-238.85 T_z=3513.45 M_y=2885.86 T_y=5.26 M_z=-49.86 M_x=4.23
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-11.92 Sfr.=0.08

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 49 SLU Xl=1.26
Sollecitazioni: N=-958.03 T_z=2930.92 M_y=-699.05 T_y=-7.84 M_z=-48.90 M_x=3.91
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.50 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.01 (L/13063)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/22450)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/9797)

Asta n. 2064 (-2279 242) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=323.86 T_z=-585.68 M_y=-428.41 T_y=10.96 M_z=-4.72 M_x=1.32
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=150.00 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.34 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.17 $\sigma_{m,d}$=1.73 Sfr.=0.01

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=323.86 T_z=-585.68 M_y=-428.41 T_y=10.96 M_z=-4.72 M_x=1.32
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.17 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=323.86 T_z=-585.68 M_y=-428.41 T_y=10.96 M_z=-4.72 M_x=1.32
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=323.86 T_z=-585.68 M_y=-428.41 T_y=10.96 M_z=-4.72 M_x=1.32
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.17 $\sigma_{m,d}$=1.73 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=1.30
Sollecitazioni: N=307.91 T_z=-700.04 M_y=407.87 T_y=10.96 M_z=9.54 M_x=1.32
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=0.77 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=1.30
Sollecitazioni: N=307.91 T_z=-700.04 M_y=407.87 T_y=10.96 M_z=9.54 M_x=1.32
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=0.77 Sfr.=0.02

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=323.86 T_z=-585.68 M_y=-428.41 T_y=10.96 M_z=-4.72 M_x=1.32
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=1.73 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 13 SLU Xl=1.30
Sollecitazioni: N=832.20 T_z=-2149.12 M_y=1523.26 T_y=22.26 M_z=20.84 M_x=3.56
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,t}$=105.93
L=150.00 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.34 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.43 $\sigma_{m,d}$=6.22 Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-354.91 T_z=-2477.40 M_y=-1319.18 T_y=11.34 M_z=0.00 M_x=4.92
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=150.00 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=5.15 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 50 SLU Xl=1.30

Sollecitazioni: N=-375.82 T_z=-2627.76 M_y=2001.44 T_y=11.34 M_z=14.67 M_x=4.92
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=150.00 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-8.01 Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 50 SLU
Sollecitazioni: N=-375.82
[Par.] $M_{y,sx}$=1319.18 $M_{y,dx}$=-2001.44 $M_{y,eq}$=2001.44
[Lin.] $M_{z,sx}$=0.09 $M_{z,dx}$=14.67 $M_{z,eq}$=8.77
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=150.00 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.34 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.20 $\sigma_{m,d}$=-7.93 Sfr.=0.05

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=2661.44 T_z=-628.27 M_y=-656.41 T_y=37.15 M_z=-20.68 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.39 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=751.68 T_z=-703.78 M_y=-446.51 T_y=-115.05 M_z=92.27 M_x=10.74
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 13 SLU Xl=1.30
Sollecitazioni: N=832.20 T_z=-2149.12 M_y=1523.26 T_y=22.26 M_z=20.84 M_x=3.56
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=105.93 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.43 $\sigma_{m,d}$=6.22 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 50 SLU Xl=1.30
Sollecitazioni: N=-375.82 T_z=-2627.76 M_y=2001.44 T_y=11.34 M_z=14.67 M_x=4.92
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=2.87 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=1.30
Sollecitazioni: N=-375.82 T_z=-2627.76 M_y=2001.44 T_y=11.34 M_z=14.67 M_x=4.92
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=2.87 Sfr.=0.13

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 50 SLU Xl=1.30
Sollecitazioni: N=-375.82 T_z=-2627.76 M_y=2001.44 T_y=11.34 M_z=14.67 M_x=4.92
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.20 $\sigma_{m,d}$=-8.01 Sfr.=0.05

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.30
Sollecitazioni: N=-375.82 T_z=-2627.76 M_y=2001.44 T_y=11.34 M_z=14.67 M_x=4.92
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-8.01 Sfr.=0.05

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 49 SLU Xl=1.30
Sollecitazioni: N=-1386.18 T_z=-2372.48 M_y=1851.51 T_y=0.00 M_z=7.03 M_x=5.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.72 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.00 (L/35896)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/54022)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/27838)

Asta n. 2064 (302 -2279) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU I Xl=1.56
Sollecitazioni: N=423.22 T_z=127.56 M_y=-428.09 T_y=-4.54 M_z=-5.04 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=156.23 $\lambda_{rel,y}$=0.11 $\lambda_{rel,z}$=0.36 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.22 $\sigma_{m,d}$=1.74 Sfr.=0.01

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=442.27 T_z=264.21 M_y=-122.07 T_y=-4.54 M_z=2.06 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.23 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.56
Sollecitazioni: N=423.22 T_z=127.56 M_y=-428.09 T_y=-4.54 M_z=-5.04 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.22 $\sigma_{m,d}$=1.74 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=442.27 T_z=264.21 M_y=-122.07 T_y=-4.54 M_z=2.06 M_x=0.00

Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=0.29 Sfr.=0.01

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.56
Sollecitazioni: N=423.22 T_z=127.56 M_y=-428.09 T_y=-4.54 M_z=-5.04 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=1.74 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 13 SLU Xl=1.56
Sollecitazioni: N=1188.16 T_z=405.22 M_y=-1173.79 T_y=-6.75 M_z=-8.99 M_x=-2.70
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,t}$=105.93
L=156.23 $\lambda_{rel,y}$=0.11 $\lambda_{rel,z}$=0.36 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.62 $\sigma_{m,d}$=4.70 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 52 SLU Xl=1.56
Sollecitazioni: N=-319.84 T_z=236.13 M_y=-1039.86 T_y=1.51 M_z=0.00 M_x=-1.44
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=156.23 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=4.06 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 50 SLU Xl=1.56
Sollecitazioni: N=-19.79 T_z=343.61 M_y=-1317.62 T_y=1.32 M_z=-1.07 M_x=-2.11
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=156.23 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=5.16 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 49 SLU
Sollecitazioni: N=-1125.14
[Lin.] $M_{y,sx}$=692.23 $M_{y,dx}$=1135.74 $M_{y,eq}$=-958.34
[Lin.] $M_{z,sx}$=5.56 $M_{z,dx}$=5.20 $M_{z,eq}$=-2.22
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=156.23 $\lambda_{rel,y}$=0.11 $\lambda_{rel,z}$=0.36 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.59 $\sigma_{m,d}$=3.77 Sfr.=0.03

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=2926.17 T_z=578.03 M_y=107.93 T_y=-19.88 M_z=9.89 M_x=-2.98
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.52 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=900.11 T_z=386.48 M_y=-321.72 T_y=-69.04 M_z=67.29 M_x=-10.29
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 13 SLU Xl=1.56
Sollecitazioni: N=1188.16 T_z=405.22 M_y=-1173.79 T_y=-6.75 M_z=-8.99 M_x=-2.70
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=105.93 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.62 $\sigma_{m,d}$=4.70 Sfr.=0.04

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 13 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=1212.93 T_z=582.87 M_y=-401.96 T_y=-6.75 M_z=1.56 M_x=-2.70
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=0.64 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 13 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=1212.93 T_z=582.87 M_y=-401.96 T_y=-6.75 M_z=1.56 M_x=-2.70
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=19.31
Tensioni: τ_d=0.64 Sfr.=0.03

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 50 SLU Xl=1.56
Sollecitazioni: N=-19.79 T_z=343.61 M_y=-1317.62 T_y=1.32 M_z=-1.07 M_x=-2.11
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 $\sigma_{m,d}$=-5.16 Sfr.=0.03

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 13 SLU Xl=1.56
Sollecitazioni: N=1188.16 T_z=405.22 M_y=-1173.79 T_y=-6.75 M_z=-8.99 M_x=-2.70
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=4.70 Sfr.=0.04

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 49 SLU Xl=1.56
Sollecitazioni: N=-1125.14 T_z=195.06 M_y=-1135.74 T_y=6.89 M_z=5.20 M_x=-1.05
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.59 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/112976)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 42 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/177098)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.00 (L/84008)

Asta n. 2065 (-2231 -2232) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=1.90
  Sollecitazioni: N=-3.00 T_z=0.00 M_y=-278.41 T_y=0.00 M_z=29.26 M_x=3.30
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=380.66 $\lambda_{rel,m}$=0.42 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=93.10 Sfr.=0.32

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
  Sollecitazioni: N=-3.00
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-208.81
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=21.95
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=380.66 $\lambda_{rel,y}$=1.48 $\lambda_{rel,z}$=2.06 $K_{c,y}$=0.42 $K_{c,z}$=0.22
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.02 $\sigma_{m,d}$=69.83 Sfr.=0.24

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-3.00 T_z=292.56 M_y=0.00 T_y=30.75 M_z=0.00 M_x=3.30
  Resistenze: K_{fi}=1.25
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-3.00 T_z=292.56 M_y=0.00 T_y=30.75 M_z=0.00 M_x=3.30
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=4.27 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-3.00 T_z=292.56 M_y=0.00 T_y=30.75 M_z=0.00 M_x=3.30
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=4.27 Sfr.=0.10

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.90
  Sollecitazioni: N=-3.00 T_z=0.00 M_y=-278.41 T_y=0.00 M_z=29.26 M_x=3.30
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.02 $\sigma_{m,d}$=93.10 Sfr.=0.30

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.90
  Sollecitazioni: N=-3.00 T_z=0.00 M_y=-278.41 T_y=0.00 M_z=29.26 M_x=3.30
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=93.10 Sfr.=0.30

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-3.00 T_z=292.56 M_y=0.00 T_y=30.75 M_z=0.00 M_x=3.30
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.02 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 1 SND Xl=1.90
  Sollecitazioni: N=17.68 T_z=0.00 M_y=-278.41 T_y=0.00 M_z=29.26 M_x=3.35
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
  L=380.66 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.05 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.04 $\sigma_{m,d}$=16.33 Sfr.=0.09

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 50 SLU Xl=1.90
  Sollecitazioni: N=-13.16 T_z=0.00 M_y=-1077.97 T_y=0.00 M_z=91.49 M_x=11.46
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=380.66 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=61.86 Sfr.=0.40

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 50 SLU
  Sollecitazioni: N=-13.16
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-808.47
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=68.62
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=380.66 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.05 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.03 $\sigma_{m,d}$=46.40 Sfr.=0.30

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=3.81
  Sollecitazioni: N=17.68 T_z=-292.56 M_y=0.00 T_y=-30.75 M_z=0.00 M_x=3.35
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.04 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 50 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-13.16 T_z=1132.74 M_y=0.00 T_y=96.14 M_z=0.00 M_x=11.46
  Resistenze: K_{mod}=0.90
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 1 SND Xl=1.90
  Sollecitazioni: N=17.68 T_z=0.00 M_y=-278.41 T_y=0.00 M_z=29.26 M_x=3.35

Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.04 $\sigma_{m,d}$=16.33 Sfr.=0.09

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-13.16 T_z=1132.74 M_y=0.00 T_y=96.14 M_z=0.00 M_x=11.46
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=4.97 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-13.16 T_z=1132.74 M_y=0.00 T_y=96.14 M_z=0.00 M_x=11.46
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=4.97 Sfr.=0.23

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 50 SLU Xl=1.90
Sollecitazioni: N=-13.16 T_z=0.00 M_y=-1077.97 T_y=0.00 M_z=91.49 M_x=11.46
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.03 $\sigma_{m,d}$=-61.86 Sfr.=0.40

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.90
Sollecitazioni: N=-13.16 T_z=0.00 M_y=-1077.97 T_y=0.00 M_z=91.49 M_x=11.46
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=61.86 Sfr.=0.40

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-23.68 T_z=292.56 M_y=0.00 T_y=30.75 M_z=0.00 M_x=3.35
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.05 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.40 (L/952) $f_{z,L}$=0.40 (L/959)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.25 (L/1546) $f_{z,L}$=0.24 (L/1554)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.52 (L/728) $f_{z,L}$=0.52 (L/734)

Asta n. 2065 (-2232 -2233) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-13.15 T_z=0.00 M_y=-275.03 T_y=0.00 M_z=28.91 M_x=-3.42
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=378.34 $\lambda_{rel,m}$=0.42 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=91.97 Sfr.=0.32

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
Sollecitazioni: N=-13.15
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-206.27
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=21.68
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=378.34 $\lambda_{rel,y}$=1.47 $\lambda_{rel,z}$=2.05 $K_{c,y}$=0.42 $K_{c,z}$=0.23
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.09 $\sigma_{m,d}$=68.98 Sfr.=0.24

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-13.15 T_z=290.78 M_y=0.00 T_y=30.56 M_z=0.00 M_x=-3.42
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=3.78
Sollecitazioni: N=-13.15 T_z=-290.78 M_y=0.00 T_y=-30.56 M_z=0.00 M_x=-3.42
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=4.24 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=3.78
Sollecitazioni: N=-13.15 T_z=-290.78 M_y=0.00 T_y=-30.56 M_z=0.00 M_x=-3.42
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=4.24 Sfr.=0.10

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-13.15 T_z=0.00 M_y=-275.03 T_y=0.00 M_z=28.91 M_x=-3.42
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.09 $\sigma_{m,d}$=-91.97 Sfr.=0.29

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-13.15 T_z=0.00 M_y=-275.03 T_y=0.00 M_z=28.91 M_x=-3.42
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=91.97 Sfr.=0.29

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-13.15 T_z=290.78 M_y=0.00 T_y=30.56 M_z=0.00 M_x=-3.42
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.09 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 7 SND Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=9.80 T_z=0.00 M_y=-275.03 T_y=0.00 M_z=28.91 M_x=-3.53
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
  L=378.34 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 $\sigma_{m,d}$=16.13 Sfr.=0.09

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 50 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-44.00 T_z=0.00 M_y=-1064.89 T_y=0.00 M_z=90.38 M_x=-11.70
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=378.34 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=61.11 Sfr.=0.40

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 50 SLU
  Sollecitazioni: N=-44.00
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-798.67
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=67.79
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=378.34 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.09 $\sigma_{m,d}$=45.83 Sfr.=0.30

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=9.80 T_z=290.78 M_y=0.00 T_y=30.56 M_z=0.00 M_x=-3.53
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 50 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-44.00 T_z=1125.85 M_y=0.00 T_y=95.56 M_z=0.00 M_x=-11.70
  Resistenze: K_{mod}=0.90
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 7 SND Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=9.80 T_z=0.00 M_y=-275.03 T_y=0.00 M_z=28.91 M_x=-3.53
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 $\sigma_{m,d}$=16.13 Sfr.=0.09

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 50 SLU Xl=3.78
  Sollecitazioni: N=-44.00 T_z=-1125.85 M_y=0.00 T_y=-95.56 M_z=0.00 M_x=-11.70
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=4.94 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=3.78
  Sollecitazioni: N=-44.00 T_z=-1125.85 M_y=0.00 T_y=-95.56 M_z=0.00 M_x=-11.70
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=4.94 Sfr.=0.23

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 50 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-44.00 T_z=0.00 M_y=-1064.89 T_y=0.00 M_z=90.38 M_x=-11.70
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.09 $\sigma_{m,d}$=-61.11 Sfr.=0.40

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-44.00 T_z=0.00 M_y=-1064.89 T_y=0.00 M_z=90.38 M_x=-11.70
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=61.11 Sfr.=0.40

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 50 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-44.00 T_z=1125.85 M_y=0.00 T_y=95.56 M_z=0.00 M_x=-11.70
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.09 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.39 (L/971) $f_{Z,L}$=0.39 (L/978)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.24 (L/1577) $f_{Z,L}$=0.24 (L/1585)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.51 (L/742) $f_{Z,L}$=0.51 (L/748)

Asta n. 2065 (-2233 -2234) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-15.22 T_z=0.00 M_y=-274.54 T_y=0.00 M_z=28.85 M_x=3.26
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=378.00 $\lambda_{rel,m}$=0.42 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=91.81 Sfr.=0.32

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
  Sollecitazioni: N=-15.22
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-205.90
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=21.64

Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=378.00 $\lambda_{rel,y}$=1.47 $\lambda_{rel,z}$=2.04 $K_{c,y}$=0.42 $K_{c,z}$=0.23
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.11 $\sigma_{m,d}$=68.86 Sfr.=0.24

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-15.22 T_z=290.51 M_y=0.00 T_y=30.53 M_z=0.00 M_x=3.26
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-15.22 T_z=290.51 M_y=0.00 T_y=30.53 M_z=0.00 M_x=3.26
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=4.24 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-15.22 T_z=290.51 M_y=0.00 T_y=30.53 M_z=0.00 M_x=3.26
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=4.24 Sfr.=0.10

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-15.22 T_z=0.00 M_y=-274.54 T_y=0.00 M_z=28.85 M_x=3.26
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.11 $\sigma_{m,d}$=-91.81 Sfr.=0.29

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-15.22 T_z=0.00 M_y=-274.54 T_y=0.00 M_z=28.85 M_x=3.26
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=91.81 Sfr.=0.29

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-15.22 T_z=290.51 M_y=0.00 T_y=30.53 M_z=0.00 M_x=3.26
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.11 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 7 SND Xl=1.89
Sollecitazioni: N=35.31 T_z=0.00 M_y=-274.54 T_y=0.00 M_z=28.85 M_x=3.41
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
L=378.00 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.07 $\sigma_{m,d}$=16.10 Sfr.=0.09

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 50 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-59.37 T_z=0.00 M_y=-1062.96 T_y=0.00 M_z=90.22 M_x=11.13
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=378.00 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=61.00 Sfr.=0.40

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 13 SLU
Sollecitazioni: N=-44.19
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-681.13
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=71.59
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=378.00 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.09 $\sigma_{m,d}$=39.95 Sfr.=0.29

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=35.31 T_z=290.51 M_y=0.00 T_y=30.53 M_z=0.00 M_x=3.41
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.07 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-59.37 T_z=1124.83 M_y=0.00 T_y=95.47 M_z=0.00 M_x=11.13
Resistenze: K_{mod}=0.90
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 7 SND Xl=1.89
Sollecitazioni: N=35.31 T_z=0.00 M_y=-274.54 T_y=0.00 M_z=28.85 M_x=3.41
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.07 $\sigma_{m,d}$=16.10 Sfr.=0.09

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-59.37 T_z=1124.83 M_y=0.00 T_y=95.47 M_z=0.00 M_x=11.13
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=4.94 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-59.37 T_z=1124.83 M_y=0.00 T_y=95.47 M_z=0.00 M_x=11.13
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=4.94 Sfr.=0.23

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 50 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-59.37 T_z=0.00 M_y=-1062.96 T_y=0.00 M_z=90.22 M_x=11.13
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.12 $\sigma_{m,d}$=-61.00 Sfr.=0.40

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-59.37 T_z=0.00 M_y=-1062.96 T_y=0.00 M_z=90.22 M_x=11.13
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=61.00 Sfr.=0.40

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 50 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-59.37 T_z=1124.83 M_y=0.00 T_y=95.47 M_z=0.00 M_x=11.13
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.12 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.39 (L/972) $f_{Z,L}$=0.39 (L/979)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.24 (L/1579) $f_{Z,L}$=0.24 (L/1588)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.51 (L/743) $f_{Z,L}$=0.50 (L/749)

Asta n. 2065 (-2234 -2235) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=1.79
  Sollecitazioni: N=-15.87 T_z=0.00 M_y=-245.35 T_y=0.00 M_z=25.79 M_x=-3.45
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=357.35 $\lambda_{rel,m}$=0.40 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=82.05 Sfr.=0.29

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
  Sollecitazioni: N=-15.87
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-184.01
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=19.34
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=357.35 $\lambda_{rel,y}$=1.39 $\lambda_{rel,z}$=1.93 $K_{c,y}$=0.47 $K_{c,z}$=0.25
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.11 $\sigma_{m,d}$=61.54 Sfr.=0.22

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-15.86 T_z=274.64 M_y=0.00 T_y=28.87 M_z=0.00 M_x=-3.45
  Resistenze: K_{fi}=1.25
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-15.86 T_z=274.64 M_y=0.00 T_y=28.87 M_z=0.00 M_x=-3.45
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=4.00 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-15.86 T_z=274.64 M_y=0.00 T_y=28.87 M_z=0.00 M_x=-3.45
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=4.00 Sfr.=0.09

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.79
  Sollecitazioni: N=-15.87 T_z=0.00 M_y=-245.35 T_y=0.00 M_z=25.79 M_x=-3.45
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.11 $\sigma_{m,d}$=-82.05 Sfr.=0.26

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.79
  Sollecitazioni: N=-15.87 T_z=0.00 M_y=-245.35 T_y=0.00 M_z=25.79 M_x=-3.45
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=82.05 Sfr.=0.26

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=3.57
  Sollecitazioni: N=-15.87 T_z=-274.63 M_y=0.00 T_y=-28.87 M_z=0.00 M_x=-3.45
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.11 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 62 SLU Xl=1.79
  Sollecitazioni: N=5.87 T_z=0.00 M_y=-353.87 T_y=0.00 M_z=69.22 M_x=-5.03
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=357.35 $\lambda_{rel,y}$=0.82 $\lambda_{rel,z}$=0.99 $K_{c,y}$=0.89 $K_{c,z}$=0.78
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=22.76 Sfr.=0.14

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 50 SLU Xl=1.79
  Sollecitazioni: N=-69.31 T_z=0.00 M_y=-949.96 T_y=0.00 M_z=80.63 M_x=-11.78
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=357.35 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=54.52 Sfr.=0.36

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 50 SLU
  Sollecitazioni: N=-69.32
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-712.47
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=60.47
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=357.35 $\lambda_{rel,y}$=0.82 $\lambda_{rel,z}$=0.99 $K_{c,y}$=0.89 $K_{c,z}$=0.78
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.14 $\sigma_{m,d}$=40.89 Sfr.=0.27

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=73.80 T_z=274.64 M_y=0.00 T_y=28.87 M_z=0.00 M_x=-3.58
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.15 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 50 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-69.29 T_z=1063.35 M_y=0.00 T_y=90.25 M_z=0.00 M_x=-11.78
  Resistenze: K_{mod}=0.90
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 62 SLU Xl=1.79
  Sollecitazioni: N=5.87 T_z=0.00 M_y=-353.87 T_y=0.00 M_z=69.22 M_x=-5.03
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=22.76 Sfr.=0.14

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 50 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-69.29 T_z=1063.35 M_y=0.00 T_y=90.25 M_z=0.00 M_x=-11.78
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=4.67 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-69.29 T_z=1063.35 M_y=0.00 T_y=90.25 M_z=0.00 M_x=-11.78
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=4.67 Sfr.=0.21

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 50 SLU Xl=1.79
  Sollecitazioni: N=-69.31 T_z=0.00 M_y=-949.96 T_y=0.00 M_z=80.63 M_x=-11.78
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.14 $\sigma_{m,d}$=-54.52 Sfr.=0.36

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.79
  Sollecitazioni: N=-69.31 T_z=0.00 M_y=-949.96 T_y=0.00 M_z=80.63 M_x=-11.78
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=54.52 Sfr.=0.36

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 7 SND Xl=3.57
  Sollecitazioni: N=-105.53 T_z=-274.63 M_y=0.00 T_y=-28.87 M_z=0.00 M_x=-3.58
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.22 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.31 (L/1151) $f_{z,L}$=0.31 (L/1159)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.19 (L/1869) $f_{z,L}$=0.19 (L/1879)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.41 (L/880) $f_{z,L}$=0.40 (L/887)

Asta n. 2065 (-2235 -2236) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-12.87 T_z=0.00 M_y=-273.59 T_y=0.00 M_z=28.76 M_x=3.52
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=377.36 $\lambda_{rel,m}$=0.42 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=91.49 Sfr.=0.32

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
  Sollecitazioni: N=-12.87
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-205.19
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=21.57
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=377.36 $\lambda_{rel,y}$=1.47 $\lambda_{rel,z}$=2.04 $K_{c,y}$=0.43 $K_{c,z}$=0.23
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.09 $\sigma_{m,d}$=68.62 Sfr.=0.24

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-12.87 T_z=290.00 M_y=0.00 T_y=30.48 M_z=0.00 M_x=3.52
  Resistenze: K_{fi}=1.25
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-12.87 T_z=290.00 M_y=0.00 T_y=30.48 M_z=0.00 M_x=3.52
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=4.23 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-12.87 T_z=290.00 M_y=0.00 T_y=30.48 M_z=0.00 M_x=3.52
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=4.23 Sfr.=0.10

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-12.87 T_z=0.00 M_y=-273.59 T_y=0.00 M_z=28.76 M_x=3.52
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.09 $\sigma_{m,d}$=-91.49 Sfr.=0.29

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-12.87 T_z=0.00 M_y=-273.59 T_y=0.00 M_z=28.76 M_x=3.52
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=91.49 Sfr.=0.29

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=3.77
  Sollecitazioni: N=-12.87 T_z=-290.00 M_y=0.00 T_y=-30.48 M_z=0.00 M_x=3.52
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.09 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 64 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=2.62 T_z=0.00 M_y=-655.78 T_y=0.00 M_z=90.35 M_x=8.03
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=377.36 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=39.80 Sfr.=0.26

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 50 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-72.72 T_z=0.00 M_y=-1059.29 T_y=0.00 M_z=89.91 M_x=11.76
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=377.36 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=60.79 Sfr.=0.40

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 50 SLU
  Sollecitazioni: N=-72.72
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.01 $M_{y,eq}$=-794.47
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=67.43
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=377.36 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.15 $\sigma_{m,d}$=45.59 Sfr.=0.30

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=117.54 T_z=290.00 M_y=0.00 T_y=30.48 M_z=0.00 M_x=4.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.24 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 50 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-72.72 T_z=1122.85 M_y=0.00 T_y=95.30 M_z=0.00 M_x=11.76
  Resistenze: K_{mod}=0.90
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 64 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=2.62 T_z=0.00 M_y=-655.78 T_y=0.00 M_z=90.35 M_x=8.03
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=39.80 Sfr.=0.26

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 50 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-72.72 T_z=1122.85 M_y=0.00 T_y=95.30 M_z=0.00 M_x=11.76
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=4.93 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-72.72 T_z=1122.85 M_y=0.00 T_y=95.30 M_z=0.00 M_x=11.76
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=4.93 Sfr.=0.23

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 50 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-72.72 T_z=0.00 M_y=-1059.29 T_y=0.00 M_z=89.91 M_x=11.76
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.15 $\sigma_{m,d}$=-60.79 Sfr.=0.40

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-72.72 T_z=0.00 M_y=-1059.29 T_y=0.00 M_z=89.91 M_x=11.76
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=60.79 Sfr.=0.40

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 7 SND Xl=3.77
  Sollecitazioni: N=-143.28 T_z=-290.00 M_y=0.00 T_y=-30.48 M_z=0.00 M_x=4.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07

Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.30 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.39 (L/977) $f_{Z,L}$=0.38 (L/984)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.24 (L/1587) $f_{Z,L}$=0.24 (L/1595)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.50 (L/747) $f_{Z,L}$=0.50 (L/753)

Asta n. 2065 (-2236 -2237) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-10.15 T_z=0.00 M_y=-275.03 T_y=0.00 M_z=28.91 M_x=-3.51
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=378.36 $\lambda_{rel,m}$=0.42 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=91.97 Sfr.=0.32

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
Sollecitazioni: N=-10.15
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.01 $M_{y,eq}$=-206.27
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=21.68
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=378.36 $\lambda_{rel,y}$=1.47 $\lambda_{rel,z}$=2.05 $K_{c,y}$=0.42 $K_{c,z}$=0.23
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.07 $\sigma_{m,d}$=68.98 Sfr.=0.24

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-10.15 T_z=290.77 M_y=0.00 T_y=30.56 M_z=0.00 M_x=-3.51
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=3.78
Sollecitazioni: N=-10.15 T_z=-290.77 M_y=0.00 T_y=-30.56 M_z=0.00 M_x=-3.51
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=4.24 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=3.78
Sollecitazioni: N=-10.15 T_z=-290.77 M_y=0.00 T_y=-30.56 M_z=0.00 M_x=-3.51
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=4.24 Sfr.=0.10

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-10.15 T_z=0.00 M_y=-275.03 T_y=0.00 M_z=28.91 M_x=-3.51
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.07 $\sigma_{m,d}$=-91.97 Sfr.=0.29

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-10.15 T_z=0.00 M_y=-275.03 T_y=0.00 M_z=28.91 M_x=-3.51
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=91.97 Sfr.=0.29

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=3.78
Sollecitazioni: N=-10.15 T_z=-290.77 M_y=0.00 T_y=-30.56 M_z=0.00 M_x=-3.51
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.07 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 63 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=15.90 T_z=0.00 M_y=-754.74 T_y=0.00 M_z=100.87 M_x=-9.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=378.36 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.03 $\sigma_{m,d}$=45.61 Sfr.=0.29

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 50 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-73.58 T_z=0.00 M_y=-1064.87 T_y=0.00 M_z=90.38 M_x=-11.73
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=378.36 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=61.11 Sfr.=0.40

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 50 SLU
Sollecitazioni: N=-73.58
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.05 $M_{y,eq}$=-798.65
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.01 $M_{z,eq}$=67.79
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=378.36 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.15 $\sigma_{m,d}$=45.83 Sfr.=0.30

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=150.32 T_z=290.77 M_y=0.00 T_y=30.56 M_z=0.00 M_x=-3.96
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.31 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 50 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-73.58 T_z=1125.80 M_y=0.00 T_y=95.55 M_z=0.00 M_x=-11.73
  Resistenze: K_{mod}=0.90
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 63 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=15.90 T_z=0.00 M_y=-754.74 T_y=0.00 M_z=100.87 M_x=-9.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.03 $\sigma_{m,d}$=45.61 Sfr.=0.29

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 50 SLU Xl=3.78
  Sollecitazioni: N=-73.58 T_z=-1125.83 M_y=0.00 T_y=-95.56 M_z=0.00 M_x=-11.73
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=4.94 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=3.78
  Sollecitazioni: N=-73.58 T_z=-1125.83 M_y=0.00 T_y=-95.56 M_z=0.00 M_x=-11.73
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=4.94 Sfr.=0.23

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 50 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-73.58 T_z=0.00 M_y=-1064.87 T_y=0.00 M_z=90.38 M_x=-11.73
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.15 $\sigma_{m,d}$=-61.11 Sfr.=0.40

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-73.58 T_z=0.00 M_y=-1064.87 T_y=0.00 M_z=90.38 M_x=-11.73
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=61.11 Sfr.=0.40

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 7 SND Xl=3.78
  Sollecitazioni: N=-170.62 T_z=-290.77 M_y=0.00 T_y=-30.56 M_z=0.00 M_x=-3.96
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.36 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.39 (L/969) $f_{Z,L}$=0.39 (L/976)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.24 (L/1574) $f_{Z,L}$=0.24 (L/1583)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.51 (L/741) $f_{Z,L}$=0.51 (L/747)

Asta n. 2065 (-2237 -2238) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-9.47 T_z=0.00 M_y=-273.59 T_y=0.00 M_z=28.76 M_x=3.52
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=377.35 $\lambda_{rel,m}$=0.42 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=91.49 Sfr.=0.32

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
  Sollecitazioni: N=-9.47
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.02 $M_{y,eq}$=-205.19
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=0.00 $M_{z,eq}$=21.57
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=377.35 $\lambda_{rel,y}$=1.47 $\lambda_{rel,z}$=2.04 $K_{c,y}$=0.43 $K_{c,z}$=0.23
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.07 $\sigma_{m,d}$=68.62 Sfr.=0.24

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-9.47 T_z=290.00 M_y=0.00 T_y=30.48 M_z=0.00 M_x=3.52
  Resistenze: K_{fi}=1.25
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-9.47 T_z=290.00 M_y=0.00 T_y=30.48 M_z=0.00 M_x=3.52
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=4.23 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-9.47 T_z=290.00 M_y=0.00 T_y=30.48 M_z=0.00 M_x=3.52
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=4.23 Sfr.=0.10

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-9.47 T_z=0.00 M_y=-273.59 T_y=0.00 M_z=28.76 M_x=3.52
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.07 $\sigma_{m,d}$=-91.49 Sfr.=0.29

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-9.47 T_z=0.00 M_y=-273.59 T_y=0.00 M_z=28.76 M_x=3.52

Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=91.49 Sfr.=0.29

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=3.77
Sollecitazioni: N=-9.47 T_z=-290.00 M_y=0.00 T_y=-30.48 M_z=0.00 M_x=3.52
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.07 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 63 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=20.05 T_z=0.00 M_y=-750.80 T_y=0.00 M_z=100.34 M_x=9.03
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=377.35 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.04 $\sigma_{m,d}$=45.38 Sfr.=0.29

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 50 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-71.71 T_z=0.00 M_y=-1059.30 T_y=0.00 M_z=89.91 M_x=11.76
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=377.35 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=60.79 Sfr.=0.40

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 50 SLU
Sollecitazioni: N=-71.71
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.06 $M_{y,eq}$=-794.47
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=0.00 $M_{z,eq}$=67.43
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=377.35 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.15 $\sigma_{m,d}$=45.59 Sfr.=0.30

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=157.94 T_z=290.00 M_y=0.00 T_y=30.48 M_z=0.00 M_x=4.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.33 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-71.71 T_z=1122.85 M_y=0.00 T_y=95.30 M_z=0.00 M_x=11.76
Resistenze: K_{mod}=0.90
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 63 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=20.05 T_z=0.00 M_y=-750.80 T_y=0.00 M_z=100.34 M_x=9.03
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.04 $\sigma_{m,d}$=45.38 Sfr.=0.29

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-71.71 T_z=1122.85 M_y=0.00 T_y=95.30 M_z=0.00 M_x=11.76
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=4.93 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-71.71 T_z=1122.85 M_y=0.00 T_y=95.30 M_z=0.00 M_x=11.76
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=4.93 Sfr.=0.23

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 50 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-71.71 T_z=0.00 M_y=-1059.30 T_y=0.00 M_z=89.91 M_x=11.76
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.15 $\sigma_{m,d}$=-60.79 Sfr.=0.40

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-71.71 T_z=0.00 M_y=-1059.30 T_y=0.00 M_z=89.91 M_x=11.76
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=60.79 Sfr.=0.40

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 7 SND Xl=3.77
Sollecitazioni: N=-176.87 T_z=-290.00 M_y=0.00 T_y=-30.48 M_z=0.00 M_x=4.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.37 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.39 (L/977) $f_{Z,L}$=0.38 (L/984)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.24 (L/1587) $f_{Z,L}$=0.24 (L/1596)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.50 (L/747) $f_{Z,L}$=0.50 (L/753)

Asta n. 2065 (-2238 -2239) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-9.74 T_z=0.00 M_y=-275.03 T_y=0.00 M_z=28.91 M_x=-3.51
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70

Ltors=378.36 $\lambda_{rel,m}$=0.42 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=91.97 Sfr.=0.32

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
Sollecitazioni: N=-9.74
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.01 $M_{y,eq}$=-206.27
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=21.68
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=378.36 $\lambda_{rel,y}$=1.47 $\lambda_{rel,z}$=2.05 $K_{c,y}$=0.42 $K_{c,z}$=0.23
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.07 $\sigma_{m,d}$=68.98 Sfr.=0.24

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-9.73 T_z=290.77 M_y=0.00 T_y=30.56 M_z=0.00 M_x=-3.51
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=3.78
Sollecitazioni: N=-9.74 T_z=-290.77 M_y=0.00 T_y=-30.56 M_z=0.00 M_x=-3.51
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=4.24 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=3.78
Sollecitazioni: N=-9.74 T_z=-290.77 M_y=0.00 T_y=-30.56 M_z=0.00 M_x=-3.51
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=4.24 Sfr.=0.10

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-9.74 T_z=0.00 M_y=-275.03 T_y=0.00 M_z=28.91 M_x=-3.51
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.07 $\sigma_{m,d}$=-91.97 Sfr.=0.29

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-9.74 T_z=0.00 M_y=-275.03 T_y=0.00 M_z=28.91 M_x=-3.51
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=91.97 Sfr.=0.29

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=3.78
Sollecitazioni: N=-9.74 T_z=-290.77 M_y=0.00 T_y=-30.56 M_z=0.00 M_x=-3.51
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.07 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 63 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=13.42 T_z=0.00 M_y=-754.74 T_y=0.00 M_z=100.87 M_x=-9.01
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=378.36 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.03 $\sigma_{m,d}$=45.61 Sfr.=0.29

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 50 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-63.98 T_z=0.00 M_y=-1064.87 T_y=0.00 M_z=90.38 M_x=-11.74
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=378.36 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=61.11 Sfr.=0.40

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 50 SLU
Sollecitazioni: N=-63.98
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.05 $M_{y,eq}$=-798.65
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.01 $M_{z,eq}$=67.79
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=378.36 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.13 $\sigma_{m,d}$=45.83 Sfr.=0.30

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=147.48 T_z=290.77 M_y=0.00 T_y=30.56 M_z=0.00 M_x=-3.71
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.31 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-63.98 T_z=1125.80 M_y=0.00 T_y=95.55 M_z=0.00 M_x=-11.74
Resistenze: K_{mod}=0.90
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 63 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=13.42 T_z=0.00 M_y=-754.74 T_y=0.00 M_z=100.87 M_x=-9.01
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.03 $\sigma_{m,d}$=45.61 Sfr.=0.29

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 50 SLU Xl=3.78
Sollecitazioni: N=-63.98 T_z=-1125.83 M_y=0.00 T_y=-95.56 M_z=0.00 M_x=-11.74
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71

Tensioni: τ_d=4.94 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=3.78
Sollecitazioni: N=-63.98 T_z=-1125.83 M_y=0.00 T_y=-95.56 M_z=0.00 M_x=-11.74
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=4.94 Sfr.=0.23

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 50 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-63.98 T_z=0.00 M_y=-1064.87 T_y=0.00 M_z=90.38 M_x=-11.74
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.13 $\sigma_{m,d}$=-61.11 Sfr.=0.40

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-63.98 T_z=0.00 M_y=-1064.87 T_y=0.00 M_z=90.38 M_x=-11.74
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=61.11 Sfr.=0.40

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=3.78
Sollecitazioni: N=-166.95 T_z=-290.77 M_y=0.00 T_y=-30.56 M_z=0.00 M_x=-3.71
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.35 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.39 (L/969) $f_{Z,L}$=0.39 (L/976)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.24 (L/1574) $f_{Z,L}$=0.24 (L/1583)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.51 (L/741) $f_{Z,L}$=0.51 (L/747)

Asta n. 2065 (-2239 -2240) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=1.55
Sollecitazioni: N=-10.64 T_z=0.00 M_y=-185.06 T_y=0.00 M_z=19.45 M_x=4.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=310.36 $\lambda_{rel,m}$=0.38 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=61.89 Sfr.=0.22

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
Sollecitazioni: N=-10.64
[Par.] $M_{y,sx}$=-0.00 $M_{y,dx}$=0.01 $M_{y,eq}$=-138.80
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=0.00 $M_{z,eq}$=14.59
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=310.36 $\lambda_{rel,y}$=1.20 $\lambda_{rel,z}$=1.68 $K_{c,y}$=0.60 $K_{c,z}$=0.33
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.07 $\sigma_{m,d}$=46.42 Sfr.=0.16

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-10.64 T_z=238.51 M_y=0.00 T_y=25.07 M_z=0.00 M_x=4.00
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-10.64 T_z=238.51 M_y=0.00 T_y=25.07 M_z=0.00 M_x=4.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=3.48 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-10.64 T_z=238.51 M_y=0.00 T_y=25.07 M_z=0.00 M_x=4.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=3.48 Sfr.=0.08

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.55
Sollecitazioni: N=-10.64 T_z=0.00 M_y=-185.06 T_y=0.00 M_z=19.45 M_x=4.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.07 $\sigma_{m,d}$=-61.89 Sfr.=0.20

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.55
Sollecitazioni: N=-10.64 T_z=0.00 M_y=-185.06 T_y=0.00 M_z=19.45 M_x=4.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=61.89 Sfr.=0.20

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=3.10
Sollecitazioni: N=-10.64 T_z=-238.51 M_y=0.00 T_y=-25.07 M_z=0.00 M_x=4.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.07 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 63 SLU Xl=1.55
Sollecitazioni: N=1.98 T_z=0.00 M_y=-507.86 T_y=0.00 M_z=67.87 M_x=10.13
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=310.36 $\lambda_{rel,y}$=0.71 $\lambda_{rel,z}$=0.86 $K_{c,y}$=0.93 $K_{c,z}$=0.87
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.00 $\sigma_{m,d}$=30.69 Sfr.=0.20

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 50 SLU Xl=1.55
  Sollecitazioni: N=-53.09 T_z=0.00 M_y=-716.53 T_y=0.00 M_z=60.82 M_x=13.56
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=310.36 $\lambda_{rel,m}$=0.25 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=41.12 Sfr.=0.27

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 50 SLU
  Sollecitazioni: N=-53.09
  [Par.] $M_{y,sx}$=-0.00 $M_{y,dx}$=0.03 $M_{y,eq}$=-537.40
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=0.00 $M_{z,eq}$=45.61
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=310.36 $\lambda_{rel,y}$=0.71 $\lambda_{rel,z}$=0.86 $K_{c,y}$=0.93 $K_{c,z}$=0.87
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.11 $\sigma_{m,d}$=30.84 Sfr.=0.20

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=128.06 T_z=238.51 M_y=0.00 T_y=25.07 M_z=0.00 M_x=4.14
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.27 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 50 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-53.08 T_z=923.49 M_y=0.00 T_y=78.38 M_z=0.00 M_x=13.56
  Resistenze: K_{mod}=0.90
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.02 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 63 SLU Xl=1.55
  Sollecitazioni: N=1.98 T_z=0.00 M_y=-507.86 T_y=0.00 M_z=67.87 M_x=10.13
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.00 $\sigma_{m,d}$=30.69 Sfr.=0.20

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 50 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-53.08 T_z=923.49 M_y=0.00 T_y=78.38 M_z=0.00 M_x=13.56
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=4.05 $\tau_{tor,d}$=0.02 Sfr.=0.04

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-53.08 T_z=923.49 M_y=0.00 T_y=78.38 M_z=0.00 M_x=13.56
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=4.05 Sfr.=0.19

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 50 SLU Xl=1.55
  Sollecitazioni: N=-53.09 T_z=0.00 M_y=-716.53 T_y=0.00 M_z=60.82 M_x=13.56
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.11 $\sigma_{m,d}$=-41.12 Sfr.=0.27

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.55
  Sollecitazioni: N=-53.09 T_z=0.00 M_y=-716.53 T_y=0.00 M_z=60.82 M_x=13.56
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=41.12 Sfr.=0.27

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=3.10
  Sollecitazioni: N=-149.33 T_z=-238.51 M_y=0.00 T_y=-25.07 M_z=0.00 M_x=4.14
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.31 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.18 (L/1758) $f_{Z,L}$=0.18 (L/1771)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.11 (L/2854)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.23 (L/1345) $f_{Z,L}$=0.23 (L/1356)

Asta n. 2065 (-2240 -2241) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=2.14
  Sollecitazioni: N=-4.06 T_z=0.00 M_y=-351.95 T_y=0.00 M_z=36.99 M_x=-2.89
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=428.01 $\lambda_{rel,m}$=0.44 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=117.70 Sfr.=0.41

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
  Sollecitazioni: N=-4.07
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-263.96
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=27.74
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=428.01 $\lambda_{rel,y}$=1.66 $\lambda_{rel,z}$=2.31 $K_{c,y}$=0.34 $K_{c,z}$=0.18
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.03 $\sigma_{m,d}$=88.27 Sfr.=0.31

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-4.07 T_z=328.92 M_y=0.00 T_y=34.57 M_z=0.00 M_x=-2.89

Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=4.28
Sollecitazioni: N=-4.06 T_z=-328.92 M_y=0.00 T_y=-34.57 M_z=0.00 M_x=-2.89
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=4.80 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=4.28
Sollecitazioni: N=-4.06 T_z=-328.92 M_y=0.00 T_y=-34.57 M_z=0.00 M_x=-2.89
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=4.80 Sfr.=0.11

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=2.14
Sollecitazioni: N=-4.06 T_z=0.00 M_y=-351.95 T_y=0.00 M_z=36.99 M_x=-2.89
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.03 $\sigma_{m,d}$=117.70 Sfr.=0.38

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=2.14
Sollecitazioni: N=-4.06 T_z=0.00 M_y=-351.95 T_y=0.00 M_z=36.99 M_x=-2.89
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=117.70 Sfr.=0.38

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-4.07 T_z=328.92 M_y=0.00 T_y=34.57 M_z=0.00 M_x=-2.89
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.03 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 63 SLU Xl=2.14
Sollecitazioni: N=3.12 T_z=0.00 M_y=-965.85 T_y=0.00 M_z=129.08 M_x=-7.36
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=428.01 $\lambda_{rel,y}$=0.98 $\lambda_{rel,z}$=1.18 $K_{c,y}$=0.78 $K_{c,z}$=0.62
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=58.37 Sfr.=0.38

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 50 SLU Xl=2.14
Sollecitazioni: N=-25.54 T_z=0.00 M_y=-1362.71 T_y=0.00 M_z=115.66 M_x=-9.83
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=428.01 $\lambda_{rel,m}$=0.29 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=78.20 Sfr.=0.51

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 50 SLU
Sollecitazioni: N=-25.55
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-1022.03
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=86.75
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=428.01 $\lambda_{rel,y}$=0.98 $\lambda_{rel,z}$=1.18 $K_{c,y}$=0.78 $K_{c,z}$=0.62
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.05 $\sigma_{m,d}$=58.65 Sfr.=0.38

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=4.28
Sollecitazioni: N=114.83 T_z=-328.92 M_y=0.00 T_y=-34.57 M_z=0.00 M_x=-3.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.24 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-25.55 T_z=1273.53 M_y=0.00 T_y=108.09 M_z=0.00 M_x=-9.83
Resistenze: K_{mod}=0.90
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 63 SLU Xl=2.14
Sollecitazioni: N=3.12 T_z=0.00 M_y=-965.85 T_y=0.00 M_z=129.08 M_x=-7.36
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=58.37 Sfr.=0.38

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 50 SLU Xl=4.28
Sollecitazioni: N=-25.54 T_z=-1273.53 M_y=0.00 T_y=-108.09 M_z=0.00 M_x=-9.83
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=5.59 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.07

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=4.28
Sollecitazioni: N=-25.54 T_z=-1273.53 M_y=0.00 T_y=-108.09 M_z=0.00 M_x=-9.83
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=5.59 Sfr.=0.26

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 50 SLU Xl=2.14
Sollecitazioni: N=-25.54 T_z=0.00 M_y=-1362.71 T_y=0.00 M_z=115.66 M_x=-9.83
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.05 $\sigma_{m,d}$=-78.20 Sfr.=0.51

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=2.14

Sollecitazioni: N=-25.54 T_z=0.00 M_y=-1362.71 T_y=0.00 M_z=115.66 M_x=-9.83
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=78.20 Sfr.=0.51

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-122.96 T_z=328.92 M_y=0.00 T_y=34.57 M_z=0.00 M_x=-3.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.26 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.64 (L/670) $f_{z,L}$=0.63 (L/675)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.39 (L/1089) $f_{z,L}$=0.39 (L/1095)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.83 (L/513) $f_{z,L}$=0.83 (L/517)

Asta n. 2065 (-2241 -2242) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=1.62
Sollecitazioni: N=-8.04 T_z=0.00 M_y=-202.32 T_y=0.00 M_z=21.26 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=324.51 $\lambda_{rel,m}$=0.39 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=67.66 Sfr.=0.24

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
Sollecitazioni: N=-8.04
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-151.74
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=15.95
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=324.51 $\lambda_{rel,y}$=1.26 $\lambda_{rel,z}$=1.75 $K_{c,y}$=0.55 $K_{c,z}$=0.30
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.06 $\sigma_{m,d}$=50.74 Sfr.=0.18

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=3.25
Sollecitazioni: N=-8.04 T_z=-249.39 M_y=0.00 T_y=-26.21 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=3.64 Sfr.=0.08

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.62
Sollecitazioni: N=-8.04 T_z=0.00 M_y=-202.32 T_y=0.00 M_z=21.26 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.06 $\sigma_{m,d}$=-67.66 Sfr.=0.22

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.62
Sollecitazioni: N=-8.04 T_z=0.00 M_y=-202.32 T_y=0.00 M_z=21.26 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=67.66 Sfr.=0.22

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-8.04 T_z=249.39 M_y=0.00 T_y=26.21 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.06 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 1 SND Xl=1.62
Sollecitazioni: N=75.55 T_z=0.00 M_y=-202.32 T_y=0.00 M_z=21.26 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
L=324.51 $\lambda_{rel,y}$=0.75 $\lambda_{rel,z}$=0.89 $K_{c,y}$=0.92 $K_{c,z}$=0.84
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.16 $\sigma_{m,d}$=11.87 Sfr.=0.06

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 50 SLU Xl=1.62
Sollecitazioni: N=-26.97 T_z=0.00 M_y=-783.36 T_y=0.00 M_z=66.49 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=324.51 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=44.96 Sfr.=0.29

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 50 SLU
Sollecitazioni: N=-26.97
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-587.52
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=49.87
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=324.51 $\lambda_{rel,y}$=0.75 $\lambda_{rel,z}$=0.89 $K_{c,y}$=0.92 $K_{c,z}$=0.84
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.06 $\sigma_{m,d}$=33.72 Sfr.=0.22

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=3.03
Sollecitazioni: N=75.55 T_z=-216.14 M_y=-50.36 T_y=-22.72 M_z=5.29 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.16 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 1 SND Xl=1.62
Sollecitazioni: N=75.55 T_z=0.00 M_y=-202.32 T_y=0.00 M_z=21.26 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70

Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.16 $\sigma_{m,d}$=11.87 Sfr.=0.06

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=3.25
Sollecitazioni: N=-26.97 T_z=-965.59 M_y=0.00 T_y=-81.96 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=4.24 Sfr.=0.20

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 50 SLU Xl=1.62
Sollecitazioni: N=-26.97 T_z=0.00 M_y=-783.36 T_y=0.00 M_z=66.49 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.06 $\sigma_{m,d}$=-44.96 Sfr.=0.29

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.62
Sollecitazioni: N=-26.97 T_z=0.00 M_y=-783.36 T_y=0.00 M_z=66.49 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=44.96 Sfr.=0.29

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-91.63 T_z=249.39 M_y=0.00 T_y=26.21 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.19 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.21 (L/1537) $f_{Z,L}$=0.21 (L/1549)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.13 (L/2496)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.28 (L/1176) $f_{Z,L}$=0.27 (L/1185)

Asta n. 2065 (-2242 297) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=2.05
Sollecitazioni: N=-20.48 T_z=0.00 M_y=-321.83 T_y=0.00 M_z=33.83 M_x=-4.31
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=409.28 $\lambda_{rel,m}$=0.43 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=107.62 Sfr.=0.38

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
Sollecitazioni: N=-20.49
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-241.37
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=-0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=409.28 $\lambda_{rel,y}$=1.59 $\lambda_{rel,z}$=2.21 $K_{c,y}$=0.37 $K_{c,z}$=0.19
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.14 $\sigma_{m,d}$=70.41 Sfr.=0.26

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-20.49 T_z=314.53 M_y=0.00 T_y=33.06 M_z=0.00 M_x=-4.31
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-20.49 T_z=314.53 M_y=0.00 T_y=33.06 M_z=0.00 M_x=-4.31
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=4.59 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-20.49 T_z=314.53 M_y=0.00 T_y=33.06 M_z=0.00 M_x=-4.31
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=4.59 Sfr.=0.10

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=2.05
Sollecitazioni: N=-20.48 T_z=0.00 M_y=-321.83 T_y=0.00 M_z=33.83 M_x=-4.31
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.14 $\sigma_{m,d}$=-107.62 Sfr.=0.35

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=2.05
Sollecitazioni: N=-20.48 T_z=0.00 M_y=-321.83 T_y=0.00 M_z=33.83 M_x=-4.31
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=107.62 Sfr.=0.35

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-20.49 T_z=314.53 M_y=0.00 T_y=33.06 M_z=0.00 M_x=-4.31
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.14 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 1 SND Xl=2.05
Sollecitazioni: N=74.37 T_z=0.00 M_y=-321.83 T_y=0.00 M_z=33.83 M_x=-4.52
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
L=409.28 $\lambda_{rel,y}$=0.94 $\lambda_{rel,z}$=1.13 $K_{c,y}$=0.81 $K_{c,z}$=0.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.15 $\sigma_{m,d}$=18.88 Sfr.=0.10

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 50 SLU Xl=2.05
  Sollecitazioni: N=-63.40 T_z=0.00 M_y=-1246.08 T_y=0.00 M_z=105.76 M_x=-13.33
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=409.28 $\lambda_{rel,m}$=0.29 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=71.51 Sfr.=0.47

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 50 SLU
  Sollecitazioni: N=-63.41
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-934.56
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=-0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=409.28 $\lambda_{rel,y}$=0.94 $\lambda_{rel,z}$=1.13 $K_{c,y}$=0.81 $K_{c,z}$=0.66
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.13 $\sigma_{m,d}$=48.67 Sfr.=0.33

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=4.09
  Sollecitazioni: N=74.38 T_z=-314.53 M_y=0.00 T_y=-33.06 M_z=0.00 M_x=-4.52
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.15 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 13 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-52.41 T_z=1040.49 M_y=0.00 T_y=109.36 M_z=0.00 M_x=-12.72
  Resistenze: K_{mod}=0.80
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 1 SND Xl=2.05
  Sollecitazioni: N=74.37 T_z=0.00 M_y=-321.83 T_y=0.00 M_z=33.83 M_x=-4.52
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.15 $\sigma_{m,d}$=18.88 Sfr.=0.10

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 50 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-63.41 T_z=1217.82 M_y=0.00 T_y=103.36 M_z=0.00 M_x=-13.33
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=5.35 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.06

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-63.41 T_z=1217.82 M_y=0.00 T_y=103.36 M_z=0.00 M_x=-13.33
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=5.35 Sfr.=0.25

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 50 SLU Xl=2.05
  Sollecitazioni: N=-63.40 T_z=0.00 M_y=-1246.08 T_y=0.00 M_z=105.76 M_x=-13.33
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.13 $\sigma_{m,d}$=-71.51 Sfr.=0.47

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=2.05
  Sollecitazioni: N=-63.40 T_z=0.00 M_y=-1246.08 T_y=0.00 M_z=105.76 M_x=-13.33
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=71.51 Sfr.=0.47

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-115.34 T_z=314.53 M_y=0.00 T_y=33.06 M_z=0.00 M_x=-4.52
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.24 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.53 (L/766) $f_{Z,L}$=0.53 (L/771)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.33 (L/1244) $f_{Z,L}$=0.33 (L/1250)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.70 (L/585) $f_{Z,L}$=0.69 (L/590)

Asta n. 2065 (297 -2230) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=0.88
  Sollecitazioni: N=-31.20 T_z=0.00 M_y=-59.15 T_y=0.00 M_z=6.22 M_x=10.43
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=175.46 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=19.78 Sfr.=0.07

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
  Sollecitazioni: N=-31.43
  [Par.] $M_{y,sx}$=-0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-44.36
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=4.66
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=175.46 $\lambda_{rel,y}$=0.68 $\lambda_{rel,z}$=0.95 $K_{c,y}$=0.94 $K_{c,z}$=0.81
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.22 $\sigma_{m,d}$=14.83 Sfr.=0.05

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-30.97 T_z=134.84 M_y=0.00 T_y=14.17 M_z=0.00 M_x=10.43

Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.02 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=1.75
Sollecitazioni: N=-31.43 T_z=-134.84 M_y=0.00 T_y=-14.17 M_z=0.00 M_x=10.43
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=1.97 $\tau_{tor,d}$=0.02 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=1.75
Sollecitazioni: N=-31.43 T_z=-134.84 M_y=0.00 T_y=-14.17 M_z=0.00 M_x=10.43
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=1.97 Sfr.=0.04

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.88
Sollecitazioni: N=-31.20 T_z=0.00 M_y=-59.15 T_y=0.00 M_z=6.22 M_x=10.43
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.22 $\sigma_{m,d}$=-19.78 Sfr.=0.06

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.88
Sollecitazioni: N=-31.20 T_z=0.00 M_y=-59.15 T_y=0.00 M_z=6.22 M_x=10.43
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=19.78 Sfr.=0.06

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=1.75
Sollecitazioni: N=-31.43 T_z=-134.84 M_y=0.00 T_y=-14.17 M_z=0.00 M_x=10.43
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.22 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 1 SND Xl=0.88
Sollecitazioni: N=13.22 T_z=0.00 M_y=-59.15 T_y=0.00 M_z=6.22 M_x=10.76
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
L=175.46 $\lambda_{rel,y}$=0.40 $\lambda_{rel,z}$=0.48 $K_{c,y}$=0.99 $K_{c,z}$=0.98
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.03 $\sigma_{m,d}$=3.47 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 50 SLU Xl=0.88
Sollecitazioni: N=-94.44 T_z=0.00 M_y=-229.01 T_y=0.00 M_z=19.44 M_x=31.75
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=175.46 $\lambda_{rel,m}$=0.19 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=13.14 Sfr.=0.09

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 50 SLU
Sollecitazioni: N=-95.20
[Par.] $M_{y,sx}$=-0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-171.76
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=14.58
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=175.46 $\lambda_{rel,y}$=0.40 $\lambda_{rel,z}$=0.48 $K_{c,y}$=0.99 $K_{c,z}$=0.98
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.20 $\sigma_{m,d}$=9.86 Sfr.=0.07

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=13.44 T_z=134.84 M_y=0.00 T_y=14.17 M_z=0.00 M_x=10.76
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.03 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 13 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-84.51 T_z=446.05 M_y=0.00 T_y=46.88 M_z=0.00 M_x=30.24
Resistenze: K_{mod}=0.80
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.03 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 1 SND Xl=0.88
Sollecitazioni: N=13.22 T_z=0.00 M_y=-59.15 T_y=0.00 M_z=6.22 M_x=10.76
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.03 $\sigma_{m,d}$=3.47 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 50 SLU Xl=1.75
Sollecitazioni: N=-95.20 T_z=-522.08 M_y=0.00 T_y=-44.31 M_z=0.00 M_x=31.75
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=2.29 $\tau_{tor,d}$=0.04 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=1.75
Sollecitazioni: N=-95.20 T_z=-522.08 M_y=0.00 T_y=-44.31 M_z=0.00 M_x=31.75
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=2.29 Sfr.=0.11

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 50 SLU Xl=0.88
Sollecitazioni: N=-94.44 T_z=0.00 M_y=-229.01 T_y=0.00 M_z=19.44 M_x=31.75
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.20 $\sigma_{m,d}$=-13.14 Sfr.=0.09

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=0.88

Sollecitazioni: N=-94.44 T_z=0.00 M_y=-229.01 T_y=0.00 M_z=19.44 M_x=31.75
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=13.14 Sfr.=0.09

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 13 SLU Xl=1.75
Sollecitazioni: N=-86.01 T_z=-446.05 M_y=0.00 T_y=-46.88 M_z=0.00 M_x=30.24
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.18 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.02 (L/9734)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.01 (L/15792)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.02 (L/7448)

Asta n. 2067 (-2277 -2278) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=1.90
Sollecitazioni: N=-25.19 T_z=0.00 M_y=-343.16 T_y=0.00 M_z=36.07 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=380.66 $\lambda_{rel,m}$=0.42 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=114.76 Sfr.=0.40

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
Sollecitazioni: N=-25.19
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-257.37
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=-0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=380.66 $\lambda_{rel,y}$=1.48 $\lambda_{rel,z}$=2.06 $K_{c,y}$=0.42 $K_{c,z}$=0.22
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.17 $\sigma_{m,d}$=75.08 Sfr.=0.27

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-25.19 T_z=360.60 M_y=0.00 T_y=37.90 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=5.26 Sfr.=0.12

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.90
Sollecitazioni: N=-25.19 T_z=0.00 M_y=-343.16 T_y=0.00 M_z=36.07 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.17 $\sigma_{m,d}$=-114.76 Sfr.=0.37

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.90
Sollecitazioni: N=-25.19 T_z=0.00 M_y=-343.16 T_y=0.00 M_z=36.07 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=114.76 Sfr.=0.37

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-25.19 T_z=360.60 M_y=0.00 T_y=37.90 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.17 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 1 SND Xl=1.90
Sollecitazioni: N=35.38 T_z=0.00 M_y=-343.16 T_y=0.00 M_z=36.07 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
L=380.66 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.05 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.07 $\sigma_{m,d}$=20.13 Sfr.=0.11

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 50 SLU Xl=1.90
Sollecitazioni: N=-15.91 T_z=0.00 M_y=-1356.43 T_y=0.00 M_z=114.84 M_x=1.50
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=380.66 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=77.83 Sfr.=0.51

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 13 SLU
Sollecitazioni: N=-21.61
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.01 $M_{y,eq}$=-867.65
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=91.19
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=380.66 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.05 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.05 $\sigma_{m,d}$=50.89 Sfr.=0.37

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=3.81
Sollecitazioni: N=35.38 T_z=-360.60 M_y=0.00 T_y=-37.90 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.07 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-15.91 T_z=1425.36 M_y=0.00 T_y=120.68 M_z=0.00 M_x=1.50
Resistenze: K_{mod}=0.90

Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 1 SND Xl=1.90
  Sollecitazioni: N=35.38 T_z=0.00 M_y=-343.16 T_y=0.00 M_z=36.07 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.07 $\sigma_{m,d}$=20.13 Sfr.=0.11

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 50 SLU Xl=3.81
  Sollecitazioni: N=-15.91 T_z=-1425.36 M_y=0.00 T_y=-120.68 M_z=0.00 M_x=1.50
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=6.26 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.08

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=3.81
  Sollecitazioni: N=-15.91 T_z=-1425.36 M_y=0.00 T_y=-120.68 M_z=0.00 M_x=1.50
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=6.26 Sfr.=0.29

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 50 SLU Xl=1.90
  Sollecitazioni: N=-15.91 T_z=0.00 M_y=-1356.43 T_y=0.00 M_z=114.84 M_x=1.50
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.03 $\sigma_{m,d}$=-77.83 Sfr.=0.51

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.90
  Sollecitazioni: N=-15.91 T_z=0.00 M_y=-1356.43 T_y=0.00 M_z=114.84 M_x=1.50
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=77.83 Sfr.=0.51

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-85.77 T_z=360.60 M_y=0.00 T_y=37.90 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.18 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.50 (L/758) $f_{z,L}$=0.50 (L/763)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.31 (L/1216) $f_{z,L}$=0.31 (L/1223)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.65 (L/582) $f_{z,L}$=0.65 (L/587)

Asta n. 2067 (-2278 -2279) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=1.90
  Sollecitazioni: N=0.00 T_z=0.00 M_y=-340.44 T_y=0.00 M_z=35.78 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=379.14 $\lambda_{rel,m}$=0.42 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=113.84 Sfr.=0.40

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=0.00 T_z=359.16 M_y=0.00 T_y=37.75 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=5.24 Sfr.=0.12

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.90
  Sollecitazioni: N=0.00 T_z=0.00 M_y=-340.44 T_y=0.00 M_z=35.78 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=113.84 Sfr.=0.36

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 50 SLU Xl=1.90
  Sollecitazioni: N=1.48 T_z=0.00 M_y=-1345.65 T_y=0.00 M_z=113.93 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=379.14 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.05 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.00 $\sigma_{m,d}$=77.21 Sfr.=0.50

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 51 SLU Xl=1.90
  Sollecitazioni: N=-5.03 T_z=0.00 M_y=-1223.71 T_y=0.00 M_z=101.11 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=379.14 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=70.05 Sfr.=0.46

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 51 SLU
  Sollecitazioni: N=-5.03
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-917.78
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=75.84
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=379.14 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.05 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 $\sigma_{m,d}$=52.54 Sfr.=0.34

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=100.76 T_z=359.16 M_y=0.00 T_y=37.75 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66

Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.21 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 49 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-38.37 T_z=1215.85 M_y=0.00 T_y=79.43 M_z=0.00 M_x=-1.03
  Resistenze: K_{mod}=0.90
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 50 SLU Xl=1.90
  Sollecitazioni: N=1.48 T_z=0.00 M_y=-1345.65 T_y=0.00 M_z=113.93 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.00 $\sigma_{m,d}$=77.21 Sfr.=0.50

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 49 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-38.37 T_z=1215.85 M_y=0.00 T_y=79.43 M_z=0.00 M_x=-1.03
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=5.33 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.06

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=1.48 T_z=1419.69 M_y=0.00 T_y=120.20 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=6.23 Sfr.=0.29

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 51 SLU Xl=1.90
  Sollecitazioni: N=-5.03 T_z=0.00 M_y=-1223.71 T_y=0.00 M_z=101.11 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 $\sigma_{m,d}$=70.05 Sfr.=0.46

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.90
  Sollecitazioni: N=1.48 T_z=0.00 M_y=-1345.65 T_y=0.00 M_z=113.93 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=77.21 Sfr.=0.50

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 7 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-102.59 T_z=359.16 M_y=0.00 T_y=37.75 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.21 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.49 (L/768) $f_{Z,L}$=0.49 (L/773)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.31 (L/1232) $f_{Z,L}$=0.31 (L/1239)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.64 (L/590) $f_{Z,L}$=0.64 (L/594)

Asta n. 2067 (-2279 -2280) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU I Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=16.75 T_z=0.00 M_y=-336.96 T_y=0.00 M_z=35.42 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
  L=377.20 $\lambda_{rel,y}$=1.46 $\lambda_{rel,z}$=2.04 $K_{c,y}$=0.43 $K_{c,z}$=0.23
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.12 $\sigma_{m,d}$=112.68 Sfr.=0.39

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=16.75 T_z=357.33 M_y=0.00 T_y=37.56 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.12 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=16.75 T_z=0.00 M_y=-336.96 T_y=0.00 M_z=35.42 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.12 $\sigma_{m,d}$=112.68 Sfr.=0.36

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=16.75 T_z=357.33 M_y=0.00 T_y=37.56 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=5.21 Sfr.=0.12

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=16.75 T_z=0.00 M_y=-336.96 T_y=0.00 M_z=35.42 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=112.68 Sfr.=0.36

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 50 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=11.45 T_z=0.00 M_y=-1331.92 T_y=0.00 M_z=112.77 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=377.20 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.74
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 $\sigma_{m,d}$=76.42 Sfr.=0.50

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 49 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-50.13 T_z=0.00 M_y=-1140.68 T_y=0.00 M_z=74.52 M_x=0.00

Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=377.20 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=64.07 Sfr.=0.42

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 49 SLU
Sollecitazioni: N=-50.13
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.01 $M_{y,eq}$=-855.51
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=55.89
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=377.20 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.74
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.10 $\sigma_{m,d}$=48.05 Sfr.=0.32

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 62 SLU Xl=3.27
Sollecitazioni: N=142.54 T_z=-379.10 M_y=-225.34 T_y=-75.13 M_z=44.65 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.30 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 50 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=11.45 T_z=0.00 M_y=-1331.92 T_y=0.00 M_z=112.77 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 $\sigma_{m,d}$=76.42 Sfr.=0.50

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=11.45 T_z=1412.42 M_y=0.00 T_y=119.58 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=6.20 Sfr.=0.29

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 49 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-50.13 T_z=0.00 M_y=-1140.68 T_y=0.00 M_z=74.52 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.10 $\sigma_{m,d}$=-64.07 Sfr.=0.42

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=11.45 T_z=0.00 M_y=-1331.92 T_y=0.00 M_z=112.77 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=76.42 Sfr.=0.50

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 7 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-120.00 T_z=357.33 M_y=0.00 T_y=37.56 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.25 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.48 (L/779) $f_{Z,L}$=0.48 (L/784)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.30 (L/1250) $f_{Z,L}$=0.30 (L/1257)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.63 (L/598) $f_{Z,L}$=0.63 (L/603)

Asta n. 2067 (-2280 -2281) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=1.79
Sollecitazioni: N=0.00 T_z=0.00 M_y=-302.43 T_y=0.00 M_z=31.79 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=357.35 $\lambda_{rel,m}$=0.40 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=101.14 Sfr.=0.35

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=3.57
Sollecitazioni: N=0.00 T_z=-338.52 M_y=0.00 T_y=-35.58 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=4.94 Sfr.=0.11

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.79
Sollecitazioni: N=0.00 T_z=0.00 M_y=-302.43 T_y=0.00 M_z=31.79 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=101.14 Sfr.=0.32

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 50 SLU Xl=1.79
Sollecitazioni: N=34.15 T_z=0.00 M_y=-1195.42 T_y=0.00 M_z=101.21 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=357.35 $\lambda_{rel,y}$=0.82 $\lambda_{rel,z}$=0.99 $K_{c,y}$=0.89 $K_{c,z}$=0.78
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.07 $\sigma_{m,d}$=68.59 Sfr.=0.45

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 37 SLU Xl=1.79
Sollecitazioni: N=-3.80 T_z=0.00 M_y=-1019.55 T_y=0.00 M_z=107.16 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=357.35 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=59.80 Sfr.=0.39

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 37 SLU

Sollecitazioni: N=-3.81
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-764.66
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=80.37
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=357.35 $\lambda_{rel,y}$=0.82 $\lambda_{rel,z}$=0.99 $K_{c,y}$=0.89 $K_{c,z}$=0.78
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 $\sigma_{m,d}$=44.85 Sfr.=0.29

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=84.36 T_z=338.52 M_y=0.00 T_y=35.58 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.18 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 50 SLU Xl=1.79
Sollecitazioni: N=34.15 T_z=0.00 M_y=-1195.42 T_y=0.00 M_z=101.21 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.07 $\sigma_{m,d}$=68.59 Sfr.=0.45

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=34.16 T_z=1338.09 M_y=0.00 T_y=113.29 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=5.88 Sfr.=0.27

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 37 SLU Xl=1.79
Sollecitazioni: N=-3.80 T_z=0.00 M_y=-1019.55 T_y=0.00 M_z=107.16 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 $\sigma_{m,d}$=59.80 Sfr.=0.39

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.79
Sollecitazioni: N=34.15 T_z=0.00 M_y=-1195.42 T_y=0.00 M_z=101.21 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=68.59 Sfr.=0.45

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 7 SND Xl=3.57
Sollecitazioni: N=-85.04 T_z=-338.52 M_y=0.00 T_y=-35.58 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.18 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.39 (L/916) $f_{z,L}$=0.39 (L/923)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.24 (L/1470) $f_{z,L}$=0.24 (L/1478)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.51 (L/704) $f_{z,L}$=0.50 (L/709)

Asta n. 2067 (-2281 -2282) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-12.95 T_z=0.00 M_y=-337.24 T_y=0.00 M_z=35.45 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=377.36 $\lambda_{rel,m}$=0.42 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=112.78 Sfr.=0.39

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
Sollecitazioni: N=-12.95
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-252.93
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=26.58
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=377.36 $\lambda_{rel,y}$=1.47 $\lambda_{rel,z}$=2.04 $K_{c,y}$=0.43 $K_{c,z}$=0.23
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.09 $\sigma_{m,d}$=84.58 Sfr.=0.30

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-12.95 T_z=357.48 M_y=0.00 T_y=37.57 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=5.21 Sfr.=0.12

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-12.95 T_z=0.00 M_y=-337.24 T_y=0.00 M_z=35.45 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.09 $\sigma_{m,d}$=-112.78 Sfr.=0.36

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-12.95 T_z=0.00 M_y=-337.24 T_y=0.00 M_z=35.45 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=112.78 Sfr.=0.36

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=3.77
Sollecitazioni: N=-12.95 T_z=-357.48 M_y=0.00 T_y=-37.57 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.09 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 50 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=56.78 T_z=0.00 M_y=-1333.04 T_y=0.00 M_z=112.86 M_x=2.30
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=377.36 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.12 $\sigma_{m,d}$=76.48 Sfr.=0.50

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 13 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-15.00 T_z=0.00 M_y=-1136.92 T_y=0.00 M_z=119.49 M_x=2.16
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=377.36 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=66.68 Sfr.=0.49

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 13 SLU
  Sollecitazioni: N=-15.00
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.02 $M_{y,eq}$=-852.69
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=89.62
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=377.36 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.03 $\sigma_{m,d}$=50.01 Sfr.=0.37

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=169.09 T_z=357.48 M_y=0.00 T_y=37.57 M_z=0.00 M_x=1.14
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.35 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 13 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-14.99 T_z=1205.13 M_y=0.00 T_y=126.66 M_z=0.00 M_x=2.16
  Resistenze: K_{mod}=0.80
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 50 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=56.78 T_z=0.00 M_y=-1333.04 T_y=0.00 M_z=112.86 M_x=2.30
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.12 $\sigma_{m,d}$=76.48 Sfr.=0.50

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 50 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=56.78 T_z=1413.02 M_y=0.00 T_y=119.64 M_z=0.00 M_x=2.30
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=6.20 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.08

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=56.78 T_z=1413.02 M_y=0.00 T_y=119.64 M_z=0.00 M_x=2.30
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=6.20 Sfr.=0.29

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 13 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-15.00 T_z=0.00 M_y=-1136.92 T_y=0.00 M_z=119.49 M_x=2.16
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.03 $\sigma_{m,d}$=-66.68 Sfr.=0.49

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=56.78 T_z=0.00 M_y=-1333.04 T_y=0.00 M_z=112.86 M_x=2.30
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=76.48 Sfr.=0.50

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 7 SND Xl=3.77
  Sollecitazioni: N=-195.00 T_z=-357.48 M_y=0.00 T_y=-37.57 M_z=0.00 M_x=1.14
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.41 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.48 (L/778) $f_{Z,L}$=0.48 (L/783)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.30 (L/1248) $f_{Z,L}$=0.30 (L/1255)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.63 (L/597) $f_{Z,L}$=0.63 (L/602)

Asta n. 2067 (-2282 -2283) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-17.59 T_z=0.00 M_y=-339.02 T_y=0.00 M_z=35.63 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=378.36 $\lambda_{rel,m}$=0.42 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=113.37 Sfr.=0.40

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
  Sollecitazioni: N=-17.59
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.02 $M_{y,eq}$=-254.26
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=26.72
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70

L=378.36 $\lambda_{rel,y}$=1.47 $\lambda_{rel,z}$=2.05 $K_{c,y}$=0.42 $K_{c,z}$=0.23
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.12 $\sigma_{m,d}$=85.03 Sfr.=0.30

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=3.78
Sollecitazioni: N=-17.59 T_z=-358.42 M_y=0.00 T_y=-37.67 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=5.23 Sfr.=0.12

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-17.59 T_z=0.00 M_y=-339.02 T_y=0.00 M_z=35.63 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.12 $\sigma_{m,d}$=-113.37 Sfr.=0.36

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-17.59 T_z=0.00 M_y=-339.02 T_y=0.00 M_z=35.63 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=113.37 Sfr.=0.36

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=3.78
Sollecitazioni: N=-17.59 T_z=-358.42 M_y=0.00 T_y=-37.67 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.12 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 50 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=72.01 T_z=0.00 M_y=-1340.05 T_y=0.00 M_z=113.46 M_x=-2.14
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=378.36 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.15 $\sigma_{m,d}$=76.89 Sfr.=0.50

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 13 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-25.57 T_z=0.00 M_y=-1142.90 T_y=0.00 M_z=120.12 M_x=-2.02
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=378.36 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=67.03 Sfr.=0.49

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 13 SLU
Sollecitazioni: N=-25.57
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.05 $M_{y,eq}$=-857.17
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.01 $M_{z,eq}$=90.09
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=378.36 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.05 $\sigma_{m,d}$=50.28 Sfr.=0.37

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=316.24 T_z=358.42 M_y=0.00 T_y=37.67 M_z=0.00 M_x=-1.08
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.66 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 13 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-25.57 T_z=1208.29 M_y=0.00 T_y=127.00 M_z=0.00 M_x=-2.02
Resistenze: K_{mod}=0.80
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 50 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=72.01 T_z=0.00 M_y=-1340.05 T_y=0.00 M_z=113.46 M_x=-2.14
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.15 $\sigma_{m,d}$=76.89 Sfr.=0.50

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 50 SLU Xl=3.78
Sollecitazioni: N=72.01 T_z=-1416.76 M_y=0.00 T_y=-119.95 M_z=0.00 M_x=-2.14
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=6.22 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.08

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=3.78
Sollecitazioni: N=72.01 T_z=-1416.76 M_y=0.00 T_y=-119.95 M_z=0.00 M_x=-2.14
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=6.22 Sfr.=0.29

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 13 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-25.57 T_z=0.00 M_y=-1142.90 T_y=0.00 M_z=120.12 M_x=-2.02
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.05 $\sigma_{m,d}$=-67.03 Sfr.=0.49

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=72.01 T_z=0.00 M_y=-1340.05 T_y=0.00 M_z=113.46 M_x=-2.14
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=76.89 Sfr.=0.50

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 7 SND Xl=3.78

Sollecitazioni: N=-351.42 T_z=-358.42 M_y=0.00 T_y=-37.67 M_z=0.00 M_x=-1.08
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.73 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.49 (L/771) $f_{Z,L}$=0.49 (L/777)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.31 (L/1238) $f_{Z,L}$=0.30 (L/1245)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.64 (L/592) $f_{Z,L}$=0.63 (L/597)

Asta n. 2067 (-2283 -2284) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-18.97 T_z=0.00 M_y=-337.24 T_y=0.00 M_z=35.45 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=377.35 $\lambda_{rel,m}$=0.42 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=112.78 Sfr.=0.39

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
Sollecitazioni: N=-18.97
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.02 $M_{y,eq}$=-252.93
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=0.00 $M_{z,eq}$=26.58
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=377.35 $\lambda_{rel,y}$=1.47 $\lambda_{rel,z}$=2.04 $K_{c,y}$=0.43 $K_{c,z}$=0.23
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.13 $\sigma_{m,d}$=84.58 Sfr.=0.30

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-18.97 T_z=357.48 M_y=0.00 T_y=37.57 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=5.21 Sfr.=0.12

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-18.97 T_z=0.00 M_y=-337.24 T_y=0.00 M_z=35.45 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.13 $\sigma_{m,d}$=-112.78 Sfr.=0.36

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-18.97 T_z=0.00 M_y=-337.24 T_y=0.00 M_z=35.45 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=112.78 Sfr.=0.36

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=3.77
Sollecitazioni: N=-18.97 T_z=-357.47 M_y=0.00 T_y=-37.57 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.13 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 50 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=67.90 T_z=0.00 M_y=-1333.04 T_y=0.00 M_z=112.86 M_x=2.13
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=377.35 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.14 $\sigma_{m,d}$=76.48 Sfr.=0.50

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 13 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-28.39 T_z=0.00 M_y=-1136.92 T_y=0.00 M_z=119.49 M_x=2.02
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=377.35 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=66.68 Sfr.=0.49

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 13 SLU
Sollecitazioni: N=-28.39
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.07 $M_{y,eq}$=-852.69
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=0.01 $M_{z,eq}$=89.62
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=377.35 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.06 $\sigma_{m,d}$=50.01 Sfr.=0.37

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=351.15 T_z=357.48 M_y=0.00 T_y=37.57 M_z=0.00 M_x=1.10
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.73 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 13 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-28.39 T_z=1205.13 M_y=0.00 T_y=126.66 M_z=0.00 M_x=2.02
Resistenze: K_{mod}=0.80
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 50 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=67.90 T_z=0.00 M_y=-1333.04 T_y=0.00 M_z=112.86 M_x=2.13
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70

Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.14 $\sigma_{m,d}$=76.48 Sfr.=0.50

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=67.90 T_z=1413.02 M_y=0.00 T_y=119.64 M_z=0.00 M_x=2.13
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=6.20 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.08

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=67.90 T_z=1413.02 M_y=0.00 T_y=119.64 M_z=0.00 M_x=2.13
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=6.20 Sfr.=0.29

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 13 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-28.39 T_z=0.00 M_y=-1136.92 T_y=0.00 M_z=119.49 M_x=2.02
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.06 $\sigma_{m,d}$=-66.68 Sfr.=0.49

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=67.90 T_z=0.00 M_y=-1333.04 T_y=0.00 M_z=112.86 M_x=2.13
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=76.48 Sfr.=0.50

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 7 SND Xl=3.77
Sollecitazioni: N=-389.08 T_z=-357.47 M_y=0.00 T_y=-37.57 M_z=0.00 M_x=1.10
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.81 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.48 (L/778) $f_{Z,L}$=0.48 (L/783)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.30 (L/1248) $f_{Z,L}$=0.30 (L/1255)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.63 (L/598) $f_{Z,L}$=0.63 (L/602)

Asta n. 2067 (-2284 -2285) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-15.02 T_z=0.00 M_y=-339.02 T_y=0.00 M_z=35.63 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=378.36 $\lambda_{rel,m}$=0.42 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=113.37 Sfr.=0.40

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
Sollecitazioni: N=-15.02
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.02 $M_{y,eq}$=-254.26
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=26.72
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=378.36 $\lambda_{rel,y}$=1.47 $\lambda_{rel,z}$=2.05 $K_{c,y}$=0.42 $K_{c,z}$=0.23
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.10 $\sigma_{m,d}$=85.03 Sfr.=0.30

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=3.78
Sollecitazioni: N=-15.02 T_z=-358.42 M_y=0.00 T_y=-37.67 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=5.23 Sfr.=0.12

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-15.02 T_z=0.00 M_y=-339.02 T_y=0.00 M_z=35.63 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.10 $\sigma_{m,d}$=-113.37 Sfr.=0.36

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-15.02 T_z=0.00 M_y=-339.02 T_y=0.00 M_z=35.63 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=113.37 Sfr.=0.36

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=3.78
Sollecitazioni: N=-15.02 T_z=-358.42 M_y=0.00 T_y=-37.67 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.10 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 50 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=57.68 T_z=0.00 M_y=-1340.05 T_y=0.00 M_z=113.46 M_x=-2.26
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=378.36 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.12 $\sigma_{m,d}$=76.89 Sfr.=0.50

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 13 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-18.01 T_z=0.00 M_y=-1142.90 T_y=0.00 M_z=120.12 M_x=-2.11
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=378.36 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00

Tensioni: $\sigma_{m,d}$=67.03 Sfr.=0.49

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 13 SLU
Sollecitazioni: N=-18.01
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.05 $M_{y,eq}$=-857.17
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.01 $M_{z,eq}$=90.09
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=378.36 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.04 $\sigma_{m,d}$=50.28 Sfr.=0.37

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=215.24 T_z=358.42 M_y=0.00 T_y=37.67 M_z=0.00 M_x=-1.14
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.45 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 13 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-18.01 T_z=1208.29 M_y=0.00 T_y=127.00 M_z=0.00 M_x=-2.11
Resistenze: K_{mod}=0.80
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 50 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=57.68 T_z=0.00 M_y=-1340.05 T_y=0.00 M_z=113.46 M_x=-2.26
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.12 $\sigma_{m,d}$=76.89 Sfr.=0.50

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 50 SLU Xl=3.78
Sollecitazioni: N=57.68 T_z=-1416.76 M_y=0.00 T_y=-119.95 M_z=0.00 M_x=-2.26
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=6.22 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.08

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=3.78
Sollecitazioni: N=57.68 T_z=-1416.76 M_y=0.00 T_y=-119.95 M_z=0.00 M_x=-2.26
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=6.22 Sfr.=0.29

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 13 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-18.01 T_z=0.00 M_y=-1142.90 T_y=0.00 M_z=120.12 M_x=-2.11
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.04 $\sigma_{m,d}$=-67.03 Sfr.=0.49

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=57.68 T_z=0.00 M_y=-1340.05 T_y=0.00 M_z=113.46 M_x=-2.26
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=76.89 Sfr.=0.50

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 7 SND Xl=3.78
Sollecitazioni: N=-245.27 T_z=-358.42 M_y=0.00 T_y=-37.67 M_z=0.00 M_x=-1.14
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.51 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.49 (L/772) $f_{Z,L}$=0.49 (L/777)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.31 (L/1238) $f_{Z,L}$=0.30 (L/1245)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.64 (L/593) $f_{Z,L}$=0.63 (L/598)

Asta n. 2067 (-2285 -2286) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=1.55
Sollecitazioni: N=-4.95 T_z=0.00 M_y=-228.12 T_y=0.00 M_z=23.98 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=310.36 $\lambda_{rel,m}$=0.38 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=76.29 Sfr.=0.27

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
Sollecitazioni: N=-4.95
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.01 $M_{y,eq}$=-171.09
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=0.00 $M_{z,eq}$=17.98
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=310.36 $\lambda_{rel,y}$=1.20 $\lambda_{rel,z}$=1.68 $K_{c,y}$=0.60 $K_{c,z}$=0.33
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.03 $\sigma_{m,d}$=57.21 Sfr.=0.20

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-4.95 T_z=294.01 M_y=0.00 T_y=30.90 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=4.29 Sfr.=0.10

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.55
Sollecitazioni: N=-4.95 T_z=0.00 M_y=-228.12 T_y=0.00 M_z=23.98 M_x=0.00

Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.03 $\sigma_{m,d}$=-76.29 Sfr.=0.24

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.55
Sollecitazioni: N=-4.95 T_z=0.00 M_y=-228.12 T_y=0.00 M_z=23.98 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=76.29 Sfr.=0.24

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=3.10
Sollecitazioni: N=-4.95 T_z=-294.00 M_y=0.00 T_y=-30.90 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.03 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 50 SLU Xl=1.55
Sollecitazioni: N=39.36 T_z=0.00 M_y=-901.70 T_y=0.00 M_z=76.34 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=310.36 $\lambda_{rel,y}$=0.71 $\lambda_{rel,z}$=0.86 $K_{c,y}$=0.93 $K_{c,z}$=0.87
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.08 $\sigma_{m,d}$=51.73 Sfr.=0.34

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 14 SLU Xl=1.55
Sollecitazioni: N=0.00 T_z=0.00 M_y=-687.33 T_y=0.00 M_z=72.24 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=310.36 $\lambda_{rel,m}$=0.25 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=40.31 Sfr.=0.29

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 37 SLU
Sollecitazioni: N=-34.59
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.03 $M_{y,eq}$=-576.78
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=0.00 $M_{z,eq}$=60.62
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=310.36 $\lambda_{rel,y}$=0.71 $\lambda_{rel,z}$=0.86 $K_{c,y}$=0.93 $K_{c,z}$=0.87
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.07 $\sigma_{m,d}$=33.83 Sfr.=0.22

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=149.08 T_z=294.01 M_y=0.00 T_y=30.90 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.31 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 50 SLU Xl=1.55
Sollecitazioni: N=39.36 T_z=0.00 M_y=-901.70 T_y=0.00 M_z=76.34 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.08 $\sigma_{m,d}$=51.73 Sfr.=0.34

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=39.36 T_z=1162.14 M_y=0.00 T_y=98.39 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=5.10 Sfr.=0.23

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 37 SLU Xl=1.55
Sollecitazioni: N=-34.59 T_z=0.00 M_y=-769.04 T_y=0.00 M_z=80.83 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.07 $\sigma_{m,d}$=-45.11 Sfr.=0.29

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.55
Sollecitazioni: N=39.36 T_z=0.00 M_y=-901.70 T_y=0.00 M_z=76.34 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=51.73 Sfr.=0.34

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=3.10
Sollecitazioni: N=-158.99 T_z=-294.00 M_y=0.00 T_y=-30.90 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.33 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.22 (L/1399) $f_{Z,L}$=0.22 (L/1409)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.14 (L/2245)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.29 (L/1075) $f_{Z,L}$=0.29 (L/1083)

Asta n. 2067 (-2286 -2287) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=2.14
Sollecitazioni: N=-6.70 T_z=0.00 M_y=-433.85 T_y=0.00 M_z=45.60 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=428.01 $\lambda_{rel,m}$=0.44 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=145.08 Sfr.=0.51

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
Sollecitazioni: N=-6.70

[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-325.39
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=-0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=428.01 $\lambda_{rel,y}$=1.66 $\lambda_{rel,z}$=2.31 $K_{c,y}$=0.34 $K_{c,z}$=0.18
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.05 $\sigma_{m,d}$=94.92 Sfr.=0.34

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=4.28
Sollecitazioni: N=-6.70 T_z=-405.46 M_y=0.00 T_y=-42.62 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=5.91 Sfr.=0.14

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=2.14
Sollecitazioni: N=-6.70 T_z=0.00 M_y=-433.85 T_y=0.00 M_z=45.60 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.05 $\sigma_{m,d}$=-145.08 Sfr.=0.47

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=2.14
Sollecitazioni: N=-6.70 T_z=0.00 M_y=-433.85 T_y=0.00 M_z=45.60 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=145.08 Sfr.=0.47

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-6.70 T_z=405.46 M_y=0.00 T_y=42.62 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.05 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 13 SLU Xl=2.14
Sollecitazioni: N=10.97 T_z=0.00 M_y=-1462.61 T_y=0.00 M_z=153.72 M_x=-1.64
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,t}$=105.93
L=428.01 $\lambda_{rel,y}$=0.98 $\lambda_{rel,z}$=1.18 $K_{c,y}$=0.78 $K_{c,z}$=0.62
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 $\sigma_{m,d}$=85.79 Sfr.=0.63

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 50 SLU Xl=2.14
Sollecitazioni: N=-5.71 T_z=0.00 M_y=-1714.91 T_y=0.00 M_z=145.19 M_x=-1.66
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=428.01 $\lambda_{rel,m}$=0.29 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=98.39 Sfr.=0.64

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 50 SLU
Sollecitazioni: N=-5.72
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-1286.18
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=-0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=428.01 $\lambda_{rel,y}$=0.98 $\lambda_{rel,z}$=1.18 $K_{c,y}$=0.78 $K_{c,z}$=0.62
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 $\sigma_{m,d}$=66.99 Sfr.=0.45

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=4.28
Sollecitazioni: N=142.14 T_z=-405.46 M_y=0.00 T_y=-42.62 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.30 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 13 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=10.96 T_z=1366.89 M_y=0.00 T_y=143.66 M_z=0.00 M_x=-1.64
Resistenze: K_{mod}=0.80
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 13 SLU Xl=2.14
Sollecitazioni: N=10.97 T_z=0.00 M_y=-1462.61 T_y=0.00 M_z=153.72 M_x=-1.64
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=105.93 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 $\sigma_{m,d}$=85.79 Sfr.=0.63

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 50 SLU Xl=4.28
Sollecitazioni: N=-5.71 T_z=-1602.68 M_y=0.00 T_y=-135.69 M_z=0.00 M_x=-1.66
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=7.04 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.10

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=4.28
Sollecitazioni: N=-5.71 T_z=-1602.68 M_y=0.00 T_y=-135.69 M_z=0.00 M_x=-1.66
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=7.04 Sfr.=0.32

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 50 SLU Xl=2.14
Sollecitazioni: N=-5.71 T_z=0.00 M_y=-1714.91 T_y=0.00 M_z=145.19 M_x=-1.66
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 $\sigma_{m,d}$=98.39 Sfr.=0.64

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=2.14
Sollecitazioni: N=-5.71 T_z=0.00 M_y=-1714.91 T_y=0.00 M_z=145.19 M_x=-1.66
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70

Tensioni: $\sigma_{m,d}$=98.39 Sfr.=0.64

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 7 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-155.55 T_z=405.46 M_y=0.00 T_y=42.62 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.32 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.80 (L/533) $f_{Z,L}$=0.80 (L/537)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.50 (L/855) $f_{Z,L}$=0.50 (L/860)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=1.04 (L/409) $f_{Z,L}$=1.04 (L/413)

Asta n. 2067 (-2287 -2288) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=1.62
Sollecitazioni: N=-35.39 T_z=0.00 M_y=-249.40 T_y=0.00 M_z=26.21 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=324.51 $\lambda_{rel,m}$=0.39 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=83.40 Sfr.=0.29

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
Sollecitazioni: N=-35.39
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-187.05
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=19.66
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=324.51 $\lambda_{rel,y}$=1.26 $\lambda_{rel,z}$=1.75 $K_{c,y}$=0.55 $K_{c,z}$=0.30
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.24 $\sigma_{m,d}$=62.55 Sfr.=0.22

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=3.25
Sollecitazioni: N=-35.39 T_z=-307.41 M_y=0.00 T_y=-32.31 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=4.48 Sfr.=0.10

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.62
Sollecitazioni: N=-35.39 T_z=0.00 M_y=-249.40 T_y=0.00 M_z=26.21 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.24 $\sigma_{m,d}$=-83.40 Sfr.=0.27

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.62
Sollecitazioni: N=-35.39 T_z=0.00 M_y=-249.40 T_y=0.00 M_z=26.21 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=83.40 Sfr.=0.27

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-35.39 T_z=307.41 M_y=0.00 T_y=32.31 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.24 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 23 SLU Xl=1.62
Sollecitazioni: N=7.43 T_z=0.00 M_y=-602.53 T_y=0.00 M_z=63.33 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=324.51 $\lambda_{rel,y}$=0.75 $\lambda_{rel,z}$=0.89 $K_{c,y}$=0.92 $K_{c,z}$=0.84
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 $\sigma_{m,d}$=35.34 Sfr.=0.23

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 50 SLU Xl=1.62
Sollecitazioni: N=-103.26 T_z=0.00 M_y=-985.80 T_y=0.00 M_z=83.46 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=324.51 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=56.56 Sfr.=0.37

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 50 SLU
Sollecitazioni: N=-103.26
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-739.35
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=62.60
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=324.51 $\lambda_{rel,y}$=0.75 $\lambda_{rel,z}$=0.89 $K_{c,y}$=0.92 $K_{c,z}$=0.84
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.22 $\sigma_{m,d}$=42.42 Sfr.=0.28

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=2.81
Sollecitazioni: N=89.10 T_z=-225.44 M_y=-115.28 T_y=-23.69 M_z=12.12 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.19 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 23 SLU Xl=1.62
Sollecitazioni: N=7.43 T_z=0.00 M_y=-602.53 T_y=0.00 M_z=63.33 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 $\sigma_{m,d}$=35.34 Sfr.=0.23

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-103.26 T_z=1215.12 M_y=0.00 T_y=102.88 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=5.34 Sfr.=0.25

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 50 SLU Xl=1.62
  Sollecitazioni: N=-103.26 T_z=0.00 M_y=-985.80 T_y=0.00 M_z=83.46 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.22 $\sigma_{m,d}$=-56.56 Sfr.=0.37

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.62
  Sollecitazioni: N=-103.26 T_z=0.00 M_y=-985.80 T_y=0.00 M_z=83.46 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=56.56 Sfr.=0.37

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-159.87 T_z=307.41 M_y=0.00 T_y=32.31 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.33 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.27 (L/1222) $f_{Z,L}$=0.26 (L/1232)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.17 (L/1962)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.35 (L/939) $f_{Z,L}$=0.34 (L/947)

Asta n. 2067 (-2288 -2289) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=2.05
  Sollecitazioni: N=-8.08 T_z=0.00 M_y=-396.71 T_y=0.00 M_z=41.70 M_x=-1.49
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=409.28 $\lambda_{rel,m}$=0.43 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=132.66 Sfr.=0.46

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
  Sollecitazioni: N=-8.08
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-297.53
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=31.27
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=409.28 $\lambda_{rel,y}$=1.59 $\lambda_{rel,z}$=2.21 $K_{c,y}$=0.37 $K_{c,z}$=0.19
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.06 $\sigma_{m,d}$=99.50 Sfr.=0.35

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-8.08 T_z=387.72 M_y=0.00 T_y=40.75 M_z=0.00 M_x=-1.49
  Resistenze: K_{fi}=1.25
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-8.08 T_z=387.72 M_y=0.00 T_y=40.75 M_z=0.00 M_x=-1.49
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=5.65 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-8.08 T_z=387.72 M_y=0.00 T_y=40.75 M_z=0.00 M_x=-1.49
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=5.65 Sfr.=0.13

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=2.05
  Sollecitazioni: N=-8.08 T_z=0.00 M_y=-396.71 T_y=0.00 M_z=41.70 M_x=-1.49
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.06 $\sigma_{m,d}$=-132.66 Sfr.=0.43

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=2.05
  Sollecitazioni: N=-8.08 T_z=0.00 M_y=-396.71 T_y=0.00 M_z=41.70 M_x=-1.49
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=132.66 Sfr.=0.43

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-8.08 T_z=387.72 M_y=0.00 T_y=40.75 M_z=0.00 M_x=-1.49
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.06 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 24 SLU Xl=2.05
  Sollecitazioni: N=6.57 T_z=0.00 M_y=-1337.40 T_y=0.00 M_z=140.56 M_x=-4.21
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=409.28 $\lambda_{rel,y}$=0.94 $\lambda_{rel,z}$=1.13 $K_{c,y}$=0.81 $K_{c,z}$=0.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=78.44 Sfr.=0.51

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 50 SLU Xl=2.05

Sollecitazioni: N=-23.96 T_z=0.00 M_y=-1568.10 T_y=0.00 M_z=132.76 M_x=-3.25
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=409.28 $\lambda_{rel,m}$=0.29 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=89.97 Sfr.=0.59

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 13 SLU
Sollecitazioni: N=-4.69
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.01 $M_{y,eq}$=-1003.05
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=105.42
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=409.28 $\lambda_{rel,y}$=0.94 $\lambda_{rel,z}$=1.13 $K_{c,y}$=0.81 $K_{c,z}$=0.66
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 $\sigma_{m,d}$=58.83 Sfr.=0.43

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=4.09
Sollecitazioni: N=93.45 T_z=-387.71 M_y=0.00 T_y=-40.75 M_z=0.00 M_x=-1.59
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.19 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 63 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=14.48 T_z=1081.60 M_y=0.00 T_y=145.00 M_z=0.00 M_x=-5.19
Resistenze: K_{mod}=0.90
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 24 SLU Xl=2.05
Sollecitazioni: N=6.57 T_z=0.00 M_y=-1337.40 T_y=0.00 M_z=140.56 M_x=-4.21
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=78.44 Sfr.=0.51

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-23.99 T_z=1532.54 M_y=0.00 T_y=129.75 M_z=0.00 M_x=-3.25
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=6.73 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.10

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-23.99 T_z=1532.54 M_y=0.00 T_y=129.75 M_z=0.00 M_x=-3.25
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=6.73 Sfr.=0.31

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 50 SLU Xl=2.05
Sollecitazioni: N=-23.96 T_z=0.00 M_y=-1568.10 T_y=0.00 M_z=132.76 M_x=-3.25
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.05 $\sigma_{m,d}$=-89.97 Sfr.=0.59

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=2.05
Sollecitazioni: N=-23.96 T_z=0.00 M_y=-1568.10 T_y=0.00 M_z=132.76 M_x=-3.25
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=89.97 Sfr.=0.59

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-109.61 T_z=387.72 M_y=0.00 T_y=40.75 M_z=0.00 M_x=-1.59
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.23 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.67 (L/609) $f_{Z,L}$=0.67 (L/614)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.42 (L/978) $f_{Z,L}$=0.42 (L/984)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.87 (L/468) $f_{Z,L}$=0.87 (L/472)

Asta n. 2067 (-2289 -2276) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=0.88
Sollecitazioni: N=-2.13 T_z=0.00 M_y=-72.90 T_y=0.00 M_z=7.66 M_x=3.79
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=175.45 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=24.38 Sfr.=0.08

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
Sollecitazioni: N=-2.25
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-54.68
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=5.75
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=175.45 $\lambda_{rel,y}$=0.68 $\lambda_{rel,z}$=0.95 $K_{c,y}$=0.94 $K_{c,z}$=0.81
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.02 $\sigma_{m,d}$=18.28 Sfr.=0.06

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-2.02 T_z=166.21 M_y=0.00 T_y=17.47 M_z=0.00 M_x=3.79
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=1.75
  Sollecitazioni: N=-2.25 T_z=-166.21 M_y=0.00 T_y=-17.47 M_z=0.00 M_x=3.79
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=2.42 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=1.75
  Sollecitazioni: N=-2.25 T_z=-166.21 M_y=0.00 T_y=-17.47 M_z=0.00 M_x=3.79
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=2.42 Sfr.=0.06

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.88
  Sollecitazioni: N=-2.13 T_z=0.00 M_y=-72.90 T_y=0.00 M_z=7.66 M_x=3.79
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 $\sigma_{m,d}$=24.38 Sfr.=0.08

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.88
  Sollecitazioni: N=-2.13 T_z=0.00 M_y=-72.90 T_y=0.00 M_z=7.66 M_x=3.79
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=24.38 Sfr.=0.08

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=1.75
  Sollecitazioni: N=-2.25 T_z=-166.21 M_y=0.00 T_y=-17.47 M_z=0.00 M_x=3.79
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.02 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 24 SLU Xl=0.88
  Sollecitazioni: N=2.10 T_z=0.00 M_y=-245.77 T_y=0.00 M_z=25.83 M_x=11.15
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=175.45 $\lambda_{rel,y}$=0.40 $\lambda_{rel,z}$=0.48 $K_{c,y}$=0.99 $K_{c,z}$=0.98
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.00 $\sigma_{m,d}$=14.42 Sfr.=0.09

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 50 SLU Xl=0.88
  Sollecitazioni: N=-9.14 T_z=0.00 M_y=-288.17 T_y=0.00 M_z=24.40 M_x=8.88
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=175.45 $\lambda_{rel,m}$=0.19 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=16.53 Sfr.=0.11

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 50 SLU
  Sollecitazioni: N=-9.54
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-216.13
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=18.30
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=175.45 $\lambda_{rel,y}$=0.40 $\lambda_{rel,z}$=0.48 $K_{c,y}$=0.99 $K_{c,z}$=0.98
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.02 $\sigma_{m,d}$=12.40 Sfr.=0.08

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=38.30 T_z=166.21 M_y=0.00 T_y=17.47 M_z=0.00 M_x=4.02
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.08 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 63 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=9.99 T_z=463.66 M_y=0.00 T_y=62.16 M_z=0.00 M_x=13.44
  Resistenze: K_{mod}=0.90
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 24 SLU Xl=0.88
  Sollecitazioni: N=2.10 T_z=0.00 M_y=-245.77 T_y=0.00 M_z=25.83 M_x=11.15
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.00 $\sigma_{m,d}$=14.42 Sfr.=0.09

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 50 SLU Xl=1.75
  Sollecitazioni: N=-9.54 T_z=-656.97 M_y=0.00 T_y=-55.62 M_z=0.00 M_x=8.88
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=2.88 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=1.75
  Sollecitazioni: N=-9.54 T_z=-656.97 M_y=0.00 T_y=-55.62 M_z=0.00 M_x=8.88
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=2.88 Sfr.=0.13

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 50 SLU Xl=0.88
  Sollecitazioni: N=-9.14 T_z=0.00 M_y=-288.17 T_y=0.00 M_z=24.40 M_x=8.88
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.02 $\sigma_{m,d}$=-16.53 Sfr.=0.11

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=0.88
  Sollecitazioni: N=-9.14 T_z=0.00 M_y=-288.17 T_y=0.00 M_z=24.40 M_x=8.88
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70

Tensioni: $\sigma_{m,d}$=16.53 Sfr.=0.11

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=1.75
Sollecitazioni: N=-42.56 T_z=-166.21 M_y=0.00 T_y=-17.47 M_z=0.00 M_x=4.02
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.09 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.02 (L/7795)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.01 (L/12472)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.03 (L/5992)

Asta n. 2068 (-2291 -2292) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 75 SLU I Xl=1.62
Sollecitazioni: N=-32.41 T_z=0.00 M_y=-260.95 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=324.51 $\lambda_{rel,m}$=0.39 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=76.13 Sfr.=0.28

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
Sollecitazioni: N=-32.41
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-195.71
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=324.51 $\lambda_{rel,y}$=1.26 $\lambda_{rel,z}$=1.75 $K_{c,y}$=0.55 $K_{c,z}$=0.30
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.22 $\sigma_{m,d}$=57.09 Sfr.=0.21

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=3.25
Sollecitazioni: N=-32.41 T_z=-321.65 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=4.66 Sfr.=0.11

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.62
Sollecitazioni: N=-32.41 T_z=0.00 M_y=-260.95 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.22 $\sigma_{m,d}$=-76.13 Sfr.=0.25

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.62
Sollecitazioni: N=-32.41 T_z=0.00 M_y=-260.95 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=76.13 Sfr.=0.25

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-32.41 T_z=321.65 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.22 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 49 SLU Xl=1.62
Sollecitazioni: N=9.98 T_z=0.00 M_y=-381.39 T_y=0.00 M_z=-35.13 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=324.51 $\lambda_{rel,y}$=0.75 $\lambda_{rel,z}$=0.89 $K_{c,y}$=0.92 $K_{c,z}$=0.84
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 $\sigma_{m,d}$=22.06 Sfr.=0.14

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 13 SLU Xl=1.62
Sollecitazioni: N=-60.82 T_z=0.00 M_y=-882.42 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=324.51 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=45.96 Sfr.=0.35

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 63 SLU Xl=1.62
Sollecitazioni: N=-98.00 T_z=0.00 M_y=-1032.73 T_y=0.00 M_z=21.08 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=324.51 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=55.11 Sfr.=0.37

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 63 SLU
Sollecitazioni: N=-98.00
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.01 $M_{y,eq}$=-774.54
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=15.81
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=324.51 $\lambda_{rel,y}$=0.75 $\lambda_{rel,z}$=0.89 $K_{c,y}$=0.92 $K_{c,z}$=0.84
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.20 $\sigma_{m,d}$=41.33 Sfr.=0.28

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=97.15 T_z=321.65 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.20 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 49 SLU Xl=1.62
  Sollecitazioni: N=9.98 T_z=0.00 M_y=-381.39 T_y=0.00 M_z=-35.13 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 $\sigma_{m,d}$=22.06 Sfr.=0.14

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 63 SLU Xl=3.25
  Sollecitazioni: N=-97.99 T_z=-1272.97 M_y=0.00 T_y=-25.98 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=5.57 Sfr.=0.26

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 63 SLU Xl=1.62
  Sollecitazioni: N=-98.00 T_z=0.00 M_y=-1032.73 T_y=0.00 M_z=21.08 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.20 $\sigma_{m,d}$=-55.11 Sfr.=0.37

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 63 SLU Xl=1.62
  Sollecitazioni: N=-98.00 T_z=0.00 M_y=-1032.73 T_y=0.00 M_z=21.08 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=55.11 Sfr.=0.37

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-161.96 T_z=321.65 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.34 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.28 (L/1176)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{z,G}$=0.17 (L/1883)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.36 (L/904)

Asta n. 2068 (-2292 -2293) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 75 SLU I Xl=2.05
  Sollecitazioni: N=0.00 T_z=0.00 M_y=-415.09 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=1.39
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=409.28 $\lambda_{rel,m}$=0.43 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=121.09 Sfr.=0.44

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=0.00 T_z=405.68 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=1.39
  Resistenze: K_{fi}=1.25
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=0.00 T_z=405.68 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=1.39
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=5.88 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=0.00 T_z=405.68 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=1.39
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=5.88 Sfr.=0.13

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=2.05
  Sollecitazioni: N=0.00 T_z=0.00 M_y=-415.09 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=1.39
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=121.09 Sfr.=0.40

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 13 SLU Xl=2.05
  Sollecitazioni: N=17.68 T_z=0.00 M_y=-1403.65 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=3.84
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,t}$=105.93
  L=409.28 $\lambda_{rel,y}$=0.94 $\lambda_{rel,z}$=1.13 $K_{c,y}$=0.81 $K_{c,z}$=0.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.04 $\sigma_{m,d}$=73.11 Sfr.=0.55

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 25 SLU Xl=2.05
  Sollecitazioni: N=-3.63 T_z=0.00 M_y=-1254.22 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=3.51
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=409.28 $\lambda_{rel,m}$=0.29 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=65.32 Sfr.=0.44

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 63 SLU Xl=2.05
  Sollecitazioni: N=-4.47 T_z=0.00 M_y=-1642.74 T_y=0.00 M_z=33.53 M_x=2.93
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=409.28 $\lambda_{rel,m}$=0.29 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=87.66 Sfr.=0.58

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 63 SLU
  Sollecitazioni: N=-4.52

[Par.] $M_{y,sx}$=-0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-1232.06
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=0.00 $M_{z,eq}$=25.15
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=409.28 $\lambda_{rel,y}$=0.94 $\lambda_{rel,z}$=1.13 $K_{c,y}$=0.81 $K_{c,z}$=0.66
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 $\sigma_{m,d}$=65.74 Sfr.=0.44

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=109.10 T_z=405.68 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=1.50
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.23 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=40.40 T_z=1138.16 M_y=0.00 T_y=-32.77 M_z=0.00 M_x=4.76
Resistenze: K_{mod}=0.90
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 13 SLU Xl=2.05
Sollecitazioni: N=17.68 T_z=0.00 M_y=-1403.65 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=3.84
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=105.93 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.04 $\sigma_{m,d}$=73.11 Sfr.=0.55

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 63 SLU Xl=4.09
Sollecitazioni: N=-4.52 T_z=-1605.50 M_y=0.00 T_y=-32.77 M_z=0.00 M_x=2.93
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=7.03 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.10

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 63 SLU Xl=4.09
Sollecitazioni: N=-4.52 T_z=-1605.50 M_y=0.00 T_y=-32.77 M_z=0.00 M_x=2.93
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=7.03 Sfr.=0.32

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 63 SLU Xl=2.05
Sollecitazioni: N=-4.47 T_z=0.00 M_y=-1642.74 T_y=0.00 M_z=33.53 M_x=2.93
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 $\sigma_{m,d}$=87.66 Sfr.=0.58

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 63 SLU Xl=2.05
Sollecitazioni: N=-4.47 T_z=0.00 M_y=-1642.74 T_y=0.00 M_z=33.53 M_x=2.93
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=87.66 Sfr.=0.58

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=4.09
Sollecitazioni: N=-110.22 T_z=-405.68 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=1.50
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.23 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.70 (L/586)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.44 (L/938)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.91 (L/450)

Asta n. 2068 (-2293 -2294) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU I Xl=0.88
Sollecitazioni: N=5.01 T_z=0.00 M_y=-76.28 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-3.36
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=175.45 $\lambda_{rel,y}$=0.68 $\lambda_{rel,z}$=0.95 $K_{c,y}$=0.94 $K_{c,z}$=0.81
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.03 $\sigma_{m,d}$=22.25 Sfr.=0.08

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=5.01 T_z=173.91 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-3.36
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.03 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=5.01 T_z=173.91 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-3.36
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.88
Sollecitazioni: N=5.01 T_z=0.00 M_y=-76.28 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-3.36
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.03 $\sigma_{m,d}$=22.25 Sfr.=0.07

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=1.75
Sollecitazioni: N=5.00 T_z=-173.91 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-3.36
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=2.52 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=1.75
  Sollecitazioni: N=5.00 T_z=-173.91 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-3.36
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=2.52 Sfr.=0.06

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.88
  Sollecitazioni: N=5.01 T_z=0.00 M_y=-76.28 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-3.36
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=22.25 Sfr.=0.07

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 63 SLU Xl=0.88
  Sollecitazioni: N=11.99 T_z=0.00 M_y=-301.88 T_y=0.00 M_z=6.16 M_x=-7.77
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=175.45 $\lambda_{rel,y}$=0.40 $\lambda_{rel,z}$=0.48 $K_{c,y}$=0.99 $K_{c,z}$=0.98
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 $\sigma_{m,d}$=16.11 Sfr.=0.11

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 23 SLU Xl=0.88
  Sollecitazioni: N=0.00 T_z=0.00 M_y=-184.72 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-7.36
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=175.45 $\lambda_{rel,m}$=0.19 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=9.62 Sfr.=0.06

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 62 SLU Xl=0.88
  Sollecitazioni: N=-3.04 T_z=0.00 M_y=-257.94 T_y=0.00 M_z=10.27 M_x=-3.74
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=175.45 $\lambda_{rel,m}$=0.19 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=14.08 Sfr.=0.09

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 62 SLU
  Sollecitazioni: N=-3.05
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-193.46
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=7.70
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=175.45 $\lambda_{rel,y}$=0.40 $\lambda_{rel,z}$=0.48 $K_{c,y}$=0.99 $K_{c,z}$=0.98
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 $\sigma_{m,d}$=10.56 Sfr.=0.07

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=52.34 T_z=173.91 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-3.60
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.11 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 50 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=33.86 T_z=487.90 M_y=0.00 T_y=-14.05 M_z=0.00 M_x=-12.14
  Resistenze: K_{mod}=0.90
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 63 SLU Xl=0.88
  Sollecitazioni: N=11.99 T_z=0.00 M_y=-301.88 T_y=0.00 M_z=6.16 M_x=-7.77
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 $\sigma_{m,d}$=16.11 Sfr.=0.11

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 63 SLU Xl=1.75
  Sollecitazioni: N=11.96 T_z=-688.25 M_y=0.00 T_y=-14.05 M_z=0.00 M_x=-7.77
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=3.01 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 63 SLU Xl=1.75
  Sollecitazioni: N=11.96 T_z=-688.25 M_y=0.00 T_y=-14.05 M_z=0.00 M_x=-7.77
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=3.01 Sfr.=0.14

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 62 SLU Xl=0.88
  Sollecitazioni: N=-3.04 T_z=0.00 M_y=-257.94 T_y=0.00 M_z=10.27 M_x=-3.74
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 $\sigma_{m,d}$=14.08 Sfr.=0.09

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 63 SLU Xl=0.88
  Sollecitazioni: N=11.99 T_z=0.00 M_y=-301.88 T_y=0.00 M_z=6.16 M_x=-7.77
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=16.11 Sfr.=0.11

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=1.75
  Sollecitazioni: N=-42.33 T_z=-173.91 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-3.60
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.09 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.02 (L/7448)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/11907)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,G}$=0.03 (L/5713)

Asta n. 2071 (-2156 -2158) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU I Xl=1.90
  Sollecitazioni: N=19.14 T_z=0.00 M_y=-369.44 T_y=0.00 M_z=38.83 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
  L=380.66 $\lambda_{rel,y}$=1.48 $\lambda_{rel,z}$=2.06 $K_{c,y}$=0.42 $K_{c,z}$=0.22
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.13 $\sigma_{m,d}$=123.54 Sfr.=0.43

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=19.17 T_z=388.21 M_y=0.00 T_y=40.80 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.13 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.90
  Sollecitazioni: N=19.14 T_z=0.00 M_y=-369.44 T_y=0.00 M_z=38.83 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.13 $\sigma_{m,d}$=123.54 Sfr.=0.40

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=3.81
  Sollecitazioni: N=19.12 T_z=-388.21 M_y=0.00 T_y=-40.80 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=5.66 Sfr.=0.13

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.90
  Sollecitazioni: N=19.14 T_z=0.00 M_y=-369.44 T_y=0.00 M_z=38.83 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=123.54 Sfr.=0.40

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 63 SLU Xl=1.90
  Sollecitazioni: N=93.47 T_z=0.00 M_y=-1469.61 T_y=0.00 M_z=124.71 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=380.66 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.05 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.19 $\sigma_{m,d}$=84.34 Sfr.=0.55

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 37 SLU Xl=1.90
  Sollecitazioni: N=-18.24 T_z=0.00 M_y=-1252.75 T_y=0.00 M_z=131.67 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=380.66 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=73.48 Sfr.=0.48

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 37 SLU
  Sollecitazioni: N=-18.33
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.01 $M_{y,eq}$=-939.56
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=98.75
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=380.66 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.05 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.04 $\sigma_{m,d}$=55.11 Sfr.=0.36

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=206.91 T_z=388.21 M_y=0.00 T_y=40.80 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.43 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 63 SLU Xl=1.90
  Sollecitazioni: N=93.47 T_z=0.00 M_y=-1469.61 T_y=0.00 M_z=124.71 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.19 $\sigma_{m,d}$=84.34 Sfr.=0.55

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 63 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=93.56 T_z=1544.28 M_y=0.00 T_y=131.05 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=6.78 Sfr.=0.31

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 37 SLU Xl=1.90
  Sollecitazioni: N=-18.24 T_z=0.00 M_y=-1252.75 T_y=0.00 M_z=131.67 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.04 $\sigma_{m,d}$=-73.48 Sfr.=0.48

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 63 SLU Xl=1.90
  Sollecitazioni: N=93.47 T_z=0.00 M_y=-1469.61 T_y=0.00 M_z=124.71 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=84.34 Sfr.=0.55

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=3.81
  Sollecitazioni: N=-168.63 T_z=-388.21 M_y=0.00 T_y=-40.80 M_z=0.00 M_x=0.00

Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.35 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,G}$=0.54 (L/699) $f_{z,L}$=0.54 (L/705)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{z,G}$=0.34 (L/1118) $f_{z,L}$=0.34 (L/1125)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,G}$=0.71 (L/538) $f_{z,L}$=0.70 (L/542)

Asta n. 2071 (-2157 -2156) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=1.90
Sollecitazioni: N=-33.76 T_z=0.00 M_y=-366.48 T_y=0.00 M_z=38.52 M_x=7.69
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=379.14 $\lambda_{rel,m}$=0.42 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=122.55 Sfr.=0.43

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
Sollecitazioni: N=-33.76
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-274.86
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=28.89
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=379.14 $\lambda_{rel,y}$=1.47 $\lambda_{rel,z}$=2.05 $K_{c,y}$=0.42 $K_{c,z}$=0.23
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.23 $\sigma_{m,d}$=91.92 Sfr.=0.32

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-33.76 T_z=386.63 M_y=0.00 T_y=40.64 M_z=0.00 M_x=7.69
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.02 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=3.79
Sollecitazioni: N=-33.76 T_z=-386.65 M_y=0.00 T_y=-40.64 M_z=0.00 M_x=7.69
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=5.64 $\tau_{tor,d}$=0.02 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=3.79
Sollecitazioni: N=-33.76 T_z=-386.65 M_y=0.00 T_y=-40.64 M_z=0.00 M_x=7.69
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=5.64 Sfr.=0.13

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.90
Sollecitazioni: N=-33.76 T_z=0.00 M_y=-366.48 T_y=0.00 M_z=38.52 M_x=7.69
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.23 $\sigma_{m,d}$=-122.55 Sfr.=0.39

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.90
Sollecitazioni: N=-33.76 T_z=0.00 M_y=-366.48 T_y=0.00 M_z=38.52 M_x=7.69
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=122.55 Sfr.=0.39

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=3.79
Sollecitazioni: N=-33.76 T_z=-386.65 M_y=0.00 T_y=-40.64 M_z=0.00 M_x=7.69
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.23 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 62 SLU Xl=1.90
Sollecitazioni: N=61.95 T_z=0.00 M_y=-1247.83 T_y=0.00 M_z=81.97 M_x=23.22
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=379.14 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.05 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.13 $\sigma_{m,d}$=70.11 Sfr.=0.46

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 63 SLU Xl=1.90
Sollecitazioni: N=-71.91 T_z=0.00 M_y=-1457.83 T_y=0.00 M_z=123.71 M_x=26.73
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=379.14 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=83.66 Sfr.=0.55

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 63 SLU
Sollecitazioni: N=-71.92
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-1093.38
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=92.78
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=379.14 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.05 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.15 $\sigma_{m,d}$=62.75 Sfr.=0.41

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=370.44 T_z=386.63 M_y=0.00 T_y=40.64 M_z=0.00 M_x=7.75
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.77 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 63 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-71.90 T_z=1538.02 M_y=0.00 T_y=130.52 M_z=0.00 M_x=26.73
  Resistenze: K_{mod}=0.90
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.03 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 62 SLU Xl=1.90
  Sollecitazioni: N=61.95 T_z=0.00 M_y=-1247.83 T_y=0.00 M_z=81.97 M_x=23.22
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.13 $\sigma_{m,d}$=70.11 Sfr.=0.46

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 63 SLU Xl=3.79
  Sollecitazioni: N=-71.92 T_z=-1538.07 M_y=0.00 T_y=-130.52 M_z=0.00 M_x=26.73
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=6.75 $\tau_{tor,d}$=0.03 Sfr.=0.10

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 63 SLU Xl=3.79
  Sollecitazioni: N=-71.92 T_z=-1538.07 M_y=0.00 T_y=-130.52 M_z=0.00 M_x=26.73
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=6.75 Sfr.=0.31

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 63 SLU Xl=1.90
  Sollecitazioni: N=-71.91 T_z=0.00 M_y=-1457.83 T_y=0.00 M_z=123.71 M_x=26.73
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.15 $\sigma_{m,d}$=-83.66 Sfr.=0.55

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 63 SLU Xl=1.90
  Sollecitazioni: N=-71.91 T_z=0.00 M_y=-1457.83 T_y=0.00 M_z=123.71 M_x=26.73
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=83.66 Sfr.=0.55

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=3.79
  Sollecitazioni: N=-437.96 T_z=-386.65 M_y=0.00 T_y=-40.64 M_z=0.00 M_x=7.75
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.91 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.54 (L/708) $f_{Z,L}$=0.53 (L/713)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.33 (L/1132) $f_{Z,L}$=0.33 (L/1138)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.70 (L/544) $f_{Z,L}$=0.69 (L/549)

Asta n. 2116 (300 -2295) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 75 SLU I Xl=0.23
  Sollecitazioni: N=-254.10 T_z=-220.05 M_y=-420.84 T_y=-6.68 M_z=0.00 M_x=-1.46
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=169.79 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=1.64 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-251.37 T_z=-200.24 M_y=-468.41 T_y=-6.68 M_z=1.96 M_x=-1.46
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=169.79 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=1.86 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
  Sollecitazioni: N=-271.82
  [Par.] $M_{y,sx}$=468.41 $M_{y,dx}$=2.31 $M_{y,eq}$=-351.31
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-1.96 $M_{z,dx}$=-9.39 $M_{z,eq}$=-4.85
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=169.79 $\lambda_{rel,y}$=0.12 $\lambda_{rel,z}$=0.39 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.14 $\sigma_{m,d}$=1.44 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-251.37 T_z=-200.24 M_y=-468.41 T_y=-6.68 M_z=1.96 M_x=-1.46
  Resistenze: K_{fi}=1.25
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=1.70
  Sollecitazioni: N=-271.82 T_z=-348.80 M_y=-2.31 T_y=-6.68 M_z=-9.39 M_x=-1.46
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=0.38 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=1.70
  Sollecitazioni: N=-271.82 T_z=-348.80 M_y=-2.31 T_y=-6.68 M_z=-9.39 M_x=-1.46
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=0.38 Sfr.=0.01

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-251.37 T_z=-200.24 M_y=-468.41 T_y=-6.68 M_z=1.96 M_x=-1.46
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.13 $\sigma_{m,d}$=-1.86 Sfr.=0.01

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-251.37 T_z=-200.24 M_y=-468.41 T_y=-6.68 M_z=1.96 M_x=-1.46
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=1.86 Sfr.=0.01

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=1.70
  Sollecitazioni: N=-271.82 T_z=-348.80 M_y=-2.31 T_y=-6.68 M_z=-9.39 M_x=-1.46
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.14 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 37 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-817.60 T_z=-647.64 M_y=-1261.98 T_y=-11.85 M_z=0.00 M_x=-2.50
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=169.79 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=4.93 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 13 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-827.37 T_z=-646.17 M_y=-1258.41 T_y=-12.00 M_z=4.67 M_x=-2.54
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=169.79 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=4.98 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 13 SLU
  Sollecitazioni: N=-853.95
  [Par.] $M_{y,sx}$=1258.41 $M_{y,dx}$=-2.64 $M_{y,eq}$=-943.81
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-4.67 $M_{z,dx}$=-15.71 $M_{z,eq}$=-7.56
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=169.79 $\lambda_{rel,y}$=0.12 $\lambda_{rel,z}$=0.39 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.44 $\sigma_{m,d}$=3.79 Sfr.=0.03

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-142.91 T_z=-230.79 M_y=-496.30 T_y=-87.96 M_z=64.86 M_x=-11.68
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 13 SLU Xl=1.70
  Sollecitazioni: N=-853.95 T_z=-839.29 M_y=2.64 T_y=-12.00 M_z=-15.71 M_x=-2.54
  Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=0.92 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 13 SLU Xl=1.70
  Sollecitazioni: N=-853.95 T_z=-839.29 M_y=2.64 T_y=-12.00 M_z=-15.71 M_x=-2.54
  Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=19.31
  Tensioni: τ_d=0.92 Sfr.=0.05

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 13 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-827.37 T_z=-646.17 M_y=-1258.41 T_y=-12.00 M_z=4.67 M_x=-2.54
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.43 $\sigma_{m,d}$=-4.98 Sfr.=0.04

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 13 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-827.37 T_z=-646.17 M_y=-1258.41 T_y=-12.00 M_z=4.67 M_x=-2.54
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=4.98 Sfr.=0.04

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 13 SLU Xl=1.70
  Sollecitazioni: N=-853.95 T_z=-839.29 M_y=2.64 T_y=-12.00 M_z=-15.71 M_x=-2.54
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.44 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 30 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/55635)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 5 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/127167)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 5 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/39563)

Asta n. 2116 (-2295 254) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 75 SLU I Xl=0.45
  Sollecitazioni: N=-332.45 T_z=-760.51 M_y=332.43 T_y=19.44 M_z=0.00 M_x=-1.41
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=150.49 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-1.30 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=1.36
  Sollecitazioni: N=-343.73 T_z=-839.58 M_y=1055.90 T_y=19.44 M_z=16.96 M_x=-1.41
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=150.49 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-4.35 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
  Sollecitazioni: N=-343.73
  [Par.] $M_{y,sx}$=2.50 $M_{y,dx}$=-1055.90 $M_{y,eq}$=791.93
  [Lin.] $M_{z,sx}$=9.40 $M_{z,dx}$=16.96 $M_{z,eq}$=6.79
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=150.49 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.35 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.18 $\sigma_{m,d}$=-3.18 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-326.81 T_z=-720.98 M_y=-2.50 T_y=19.44 M_z=-9.40 M_x=-1.41
  Resistenze: K_{fi}=1.25
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=1.36
  Sollecitazioni: N=-343.73 T_z=-839.58 M_y=1055.90 T_y=19.44 M_z=16.96 M_x=-1.41
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=0.92 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=1.36
  Sollecitazioni: N=-343.73 T_z=-839.58 M_y=1055.90 T_y=19.44 M_z=16.96 M_x=-1.41
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=0.92 Sfr.=0.02

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.36
  Sollecitazioni: N=-343.73 T_z=-839.58 M_y=1055.90 T_y=19.44 M_z=16.96 M_x=-1.41
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.18 $\sigma_{m,d}$=-4.35 Sfr.=0.01

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.36
  Sollecitazioni: N=-343.73 T_z=-839.58 M_y=1055.90 T_y=19.44 M_z=16.96 M_x=-1.41
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-4.35 Sfr.=0.01

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=1.36
  Sollecitazioni: N=-343.73 T_z=-839.58 M_y=1055.90 T_y=19.44 M_z=16.96 M_x=-1.41
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.18 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 13 SLU Xl=0.54
  Sollecitazioni: N=-1047.04 T_z=-2159.86 M_y=1157.38 T_y=30.66 M_z=0.00 M_x=-2.46
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=150.49 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-4.52 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 13 SLU Xl=1.36
  Sollecitazioni: N=-1060.24 T_z=-2252.37 M_y=2952.86 T_y=30.66 M_z=25.87 M_x=-2.46
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=150.49 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-11.87 Sfr.=0.09

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 13 SLU
  Sollecitazioni: N=-1060.24
  [Lin.] $M_{y,sx}$=-2.22 $M_{y,dx}$=-2952.86 $M_{y,eq}$=1772.60
  [Lin.] $M_{z,sx}$=15.72 $M_{z,dx}$=25.87 $M_{z,eq}$=10.35
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=150.49 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.35 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.55 $\sigma_{m,d}$=-7.06 Sfr.=0.06

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-193.18 T_z=-748.11 M_y=-33.51 T_y=-82.90 M_z=90.18 M_x=-11.33
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 13 SLU Xl=1.36
  Sollecitazioni: N=-1060.24 T_z=-2252.37 M_y=2952.86 T_y=30.66 M_z=25.87 M_x=-2.46
  Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=2.46 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 13 SLU Xl=1.36
  Sollecitazioni: N=-1060.24 T_z=-2252.37 M_y=2952.86 T_y=30.66 M_z=25.87 M_x=-2.46
  Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=19.31
  Tensioni: τ_d=2.46 Sfr.=0.13

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 13 SLU Xl=1.36
  Sollecitazioni: N=-1060.24 T_z=-2252.37 M_y=2952.86 T_y=30.66 M_z=25.87 M_x=-2.46
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.55 $\sigma_{m,d}$=-11.87 Sfr.=0.09

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 13 SLU Xl=1.36
  Sollecitazioni: N=-1060.24 T_z=-2252.37 M_y=2952.86 T_y=30.66 M_z=25.87 M_x=-2.46
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-11.87 Sfr.=0.09

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 13 SLU Xl=1.36
  Sollecitazioni: N=-1060.24 T_z=-2252.37 M_y=2952.86 T_y=30.66 M_z=25.87 M_x=-2.46
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.55 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/32325)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/61840)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/23316)

Asta n. 2116 (254 -2272) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 75 SLU I Xl=0.61
  Sollecitazioni: N=-80.36 T_z=937.78 M_y=645.51 T_y=-12.80 M_z=0.00 M_x=2.18
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=130.15 $\lambda_{rel,m}$=0.25 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-2.52 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=0.15
  Sollecitazioni: N=-75.03 T_z=978.16 M_y=1087.24 T_y=-12.80 M_z=6.52 M_x=2.18
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=130.15 $\lambda_{rel,m}$=0.25 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-4.33 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
  Sollecitazioni: N=-88.34
  [Lin.] $M_{y,sx}$=-1087.24 $M_{y,dx}$=-17.81 $M_{y,eq}$=659.47
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-6.52 $M_{z,dx}$=-8.24 $M_{z,eq}$=-3.29
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=130.15 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.30 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.05 $\sigma_{m,d}$=-2.62 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.15
  Sollecitazioni: N=-75.03 T_z=978.16 M_y=1087.24 T_y=-12.80 M_z=6.52 M_x=2.18
  Resistenze: K_{fi}=1.25
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=0.15
  Sollecitazioni: N=-75.03 T_z=978.16 M_y=1087.24 T_y=-12.80 M_z=6.52 M_x=2.18
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=1.07 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.15
  Sollecitazioni: N=-75.03 T_z=978.16 M_y=1087.24 T_y=-12.80 M_z=6.52 M_x=2.18
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=1.07 Sfr.=0.02

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.15
  Sollecitazioni: N=-75.03 T_z=978.16 M_y=1087.24 T_y=-12.80 M_z=6.52 M_x=2.18
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.04 $\sigma_{m,d}$=-4.33 Sfr.=0.01

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.15
  Sollecitazioni: N=-75.03 T_z=978.16 M_y=1087.24 T_y=-12.80 M_z=6.52 M_x=2.18
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-4.33 Sfr.=0.01

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=1.30
  Sollecitazioni: N=-88.34 T_z=877.22 M_y=17.81 T_y=-12.80 M_z=-8.24 M_x=2.18
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.05 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 1 SND Xl=0.15
  Sollecitazioni: N=134.81 T_z=1022.66 M_y=1169.56 T_y=-166.83 M_z=262.88 M_x=5.71
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
  L=130.15 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.30 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.07 $\sigma_{m,d}$=7.99 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 63 SLU Xl=0.53
  Sollecitazioni: N=-418.74 T_z=3120.95 M_y=2455.08 T_y=-14.98 M_z=0.00 M_x=2.90
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=130.15 $\lambda_{rel,m}$=0.25 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-9.59 Sfr.=0.06

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 63 SLU Xl=0.15
  Sollecitazioni: N=-412.97 T_z=3164.69 M_y=3662.75 T_y=-14.98 M_z=6.05 M_x=2.90
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=130.15 $\lambda_{rel,m}$=0.25 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-14.39 Sfr.=0.10

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 63 SLU
  Sollecitazioni: N=-430.27
  [Lin.] $M_{y,sx}$=-3662.75 $M_{y,dx}$=-90.15 $M_{y,eq}$=2233.71
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-6.05 $M_{z,dx}$=-11.22 $M_{z,eq}$=-4.49
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=130.15 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.30 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.22 $\sigma_{m,d}$=-8.78 Sfr.=0.06

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=0.15
  Sollecitazioni: N=282.48 T_z=877.81 M_y=916.52 T_y=-103.72 M_z=138.47 M_x=4.21
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.15 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 14 SLU Xl=0.15
  Sollecitazioni: N=-404.02 T_z=2477.51 M_y=2866.95 T_y=-21.41 M_z=7.84 M_x=4.19
  Resistenze: K_{mod}=0.80
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 1 SND Xl=0.15
  Sollecitazioni: N=134.81 T_z=1022.66 M_y=1169.56 T_y=-166.83 M_z=262.88 M_x=5.71
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.07 $\sigma_{m,d}$=7.99 Sfr.=0.04

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 63 SLU Xl=0.15
  Sollecitazioni: N=-412.97 T_z=3164.69 M_y=3662.75 T_y=-14.98 M_z=6.05 M_x=2.90
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=3.46 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.03

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 63 SLU Xl=0.15
  Sollecitazioni: N=-412.97 T_z=3164.69 M_y=3662.75 T_y=-14.98 M_z=6.05 M_x=2.90
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=3.46 Sfr.=0.16

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 63 SLU Xl=0.15
  Sollecitazioni: N=-412.97 T_z=3164.69 M_y=3662.75 T_y=-14.98 M_z=6.05 M_x=2.90
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.22 $\sigma_{m,d}$=-14.39 Sfr.=0.10

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 63 SLU Xl=0.15
  Sollecitazioni: N=-412.97 T_z=3164.69 M_y=3662.75 T_y=-14.98 M_z=6.05 M_x=2.90
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-14.39 Sfr.=0.10

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 13 SLU Xl=1.30
  Sollecitazioni: N=-484.11 T_z=2601.28 M_y=102.93 T_y=-20.83 M_z=-15.94 M_x=3.12
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.25 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/14221)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/25183)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/10511)

Asta n. 2116 (-2272 -2264) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 75 SLU I Xl=1.00
  Sollecitazioni: N=-137.52 T_z=484.33 M_y=-509.89 T_y=8.79 M_z=0.00 M_x=2.23
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=124.80 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=1.99 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=-140.53 T_z=462.49 M_y=-628.05 T_y=8.79 M_z=2.75 M_x=2.23
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=124.80 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=2.49 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
  Sollecitazioni: N=-140.53
  [Par.] $M_{y,sx}$=-17.27 $M_{y,dx}$=628.05 $M_{y,eq}$=-471.04
  [Lin.] $M_{z,sx}$=8.22 $M_{z,dx}$=2.75 $M_{z,eq}$=-3.84
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=124.80 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.07 $\sigma_{m,d}$=1.89 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-125.50 T_z=571.68 M_y=17.27 T_y=8.79 M_z=-8.22 M_x=2.23
  Resistenze: K_{fi}=1.25
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-125.50 T_z=571.68 M_y=17.27 T_y=8.79 M_z=-8.22 M_x=2.23
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=0.63 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-125.50 T_z=571.68 M_y=17.27 T_y=8.79 M_z=-8.22 M_x=2.23
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=0.63 Sfr.=0.01

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=-140.53 T_z=462.49 M_y=-628.05 T_y=8.79 M_z=2.75 M_x=2.23
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.07 $\sigma_{m,d}$=-2.49 Sfr.=0.01

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=-140.53 T_z=462.49 M_y=-628.05 T_y=8.79 M_z=2.75 M_x=2.23
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=2.49 Sfr.=0.01

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=-140.53 T_z=462.49 M_y=-628.05 T_y=8.79 M_z=2.75 M_x=2.23
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.07 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 1 SND Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=90.71 T_z=502.82 M_y=-661.77 T_y=173.51 M_z=113.85 M_x=6.19
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
  L=124.80 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.05 $\sigma_{m,d}$=4.07 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 13 SLU Xl=0.92
  Sollecitazioni: N=-623.77 T_z=1482.29 M_y=-1302.97 T_y=17.09 M_z=0.00 M_x=3.21
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=124.80 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=5.09 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 63 SLU Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=-573.21 T_z=1701.62 M_y=-2123.88 T_y=22.04 M_z=16.31 M_x=2.96
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=124.80 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=8.51 Sfr.=0.06

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 63 SLU
  Sollecitazioni: N=-573.21
  [Par.] $M_{y,sx}$=-88.30 $M_{y,dx}$=2123.88 $M_{y,eq}$=-1592.91
  [Lin.] $M_{z,sx}$=11.20 $M_{z,dx}$=16.31 $M_{z,eq}$=6.52
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=124.80 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.30 $\sigma_{m,d}$=6.31 Sfr.=0.04

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=292.00 T_z=481.55 M_y=-39.29 T_y=-77.08 M_z=67.55 M_x=4.57
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.15 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=105.74 T_z=531.35 M_y=-17.86 T_y=-155.93 M_z=110.98 M_x=6.19
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 1 SND Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=90.71 T_z=502.82 M_y=-661.77 T_y=173.51 M_z=113.85 M_x=6.19
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.05 $\sigma_{m,d}$=4.07 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 63 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-553.67 T_z=1843.57 M_y=88.30 T_y=22.04 M_z=-11.20 M_x=2.96
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=2.02 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 63 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-553.67 T_z=1843.57 M_y=88.30 T_y=22.04 M_z=-11.20 M_x=2.96
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=2.02 Sfr.=0.09

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 63 SLU Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=-573.21 T_z=1701.62 M_y=-2123.88 T_y=22.04 M_z=16.31 M_x=2.96
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.30 $\sigma_{m,d}$=-8.51 Sfr.=0.06

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 63 SLU Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=-573.21 T_z=1701.62 M_y=-2123.88 T_y=22.04 M_z=16.31 M_x=2.96
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=8.51 Sfr.=0.06

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 13 SLU Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=-628.98 T_z=1444.44 M_y=-1789.97 T_y=17.09 M_z=5.40 M_x=3.21
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.33 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/59482)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.00 (L/104688)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/43620)

Asta n. 2116 (-2264 -2243) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=-196.92 T_z=52.82 M_y=-762.53 T_y=5.57 M_z=9.70 M_x=2.30
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=124.80 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=3.10 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
  Sollecitazioni: N=-196.92
  [Lin.] $M_{y,sx}$=628.48 $M_{y,dx}$=762.53 $M_{y,eq}$=-708.91
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-2.76 $M_{z,dx}$=9.70 $M_{z,eq}$=6.92
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=124.80 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.10 $\sigma_{m,d}$=2.86 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-181.89 T_z=162.01 M_y=-628.48 T_y=5.57 M_z=2.76 M_x=2.30
  Resistenze: K_{fi}=1.25
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-181.89 T_z=162.01 M_y=-628.48 T_y=5.57 M_z=2.76 M_x=2.30
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=0.18 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-181.89 T_z=162.01 M_y=-628.48 T_y=5.57 M_z=2.76 M_x=2.30
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=0.18 Sfr.=0.00

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=-196.92 T_z=52.82 M_y=-762.53 T_y=5.57 M_z=9.70 M_x=2.30
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.10 $\sigma_{m,d}$=-3.10 Sfr.=0.01

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=-196.92 T_z=52.82 M_y=-762.53 T_y=5.57 M_z=9.70 M_x=2.30
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=3.10 Sfr.=0.01

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=-196.92 T_z=52.82 M_y=-762.53 T_y=5.57 M_z=9.70 M_x=2.30
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.10 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 1 SND Xl=1.25

Sollecitazioni: N=55.47 T_z=89.98 M_y=-836.21 T_y=87.65 M_z=206.12 M_x=6.26
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
L=124.80 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.03 $\sigma_{m,d}$=5.95 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 37 SLU Xl=0.83
Sollecitazioni: N=-766.40 T_z=351.75 M_y=-2122.66 T_y=17.05 M_z=0.00 M_x=3.87
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=124.80 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=8.29 Sfr.=0.06

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 63 SLU Xl=1.25
Sollecitazioni: N=-730.00 T_z=391.52 M_y=-2702.58 T_y=12.29 M_z=31.68 M_x=3.19
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=124.80 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=10.97 Sfr.=0.07

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 63 SLU
Sollecitazioni: N=-730.00
[Lin.] $M_{y,sx}$=2125.40 $M_{y,dx}$=2702.58 $M_{y,eq}$=-2471.71
[Lin.] $M_{z,sx}$=-16.34 $M_{z,dx}$=31.68 $M_{z,eq}$=25.54
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=124.80 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.38 $\sigma_{m,d}$=9.99 Sfr.=0.07

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=294.13 T_z=244.03 M_y=-690.31 T_y=51.45 M_z=73.40 M_x=4.63
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.15 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=70.50 T_z=199.18 M_y=-662.19 T_y=87.65 M_z=113.87 M_x=6.26
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 1 SND Xl=1.25
Sollecitazioni: N=55.47 T_z=89.98 M_y=-836.21 T_y=87.65 M_z=206.12 M_x=6.26
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.03 $\sigma_{m,d}$=5.95 Sfr.=0.03

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 63 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-710.46 T_z=533.47 M_y=-2125.40 T_y=12.29 M_z=16.34 M_x=3.19
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=0.58 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 63 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-710.46 T_z=533.47 M_y=-2125.40 T_y=12.29 M_z=16.34 M_x=3.19
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=0.58 Sfr.=0.03

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 63 SLU Xl=1.25
Sollecitazioni: N=-730.00 T_z=391.52 M_y=-2702.58 T_y=12.29 M_z=31.68 M_x=3.19
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.38 $\sigma_{m,d}$=-10.97 Sfr.=0.07

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 63 SLU Xl=1.25
Sollecitazioni: N=-730.00 T_z=391.52 M_y=-2702.58 T_y=12.29 M_z=31.68 M_x=3.19
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=10.97 Sfr.=0.07

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 13 SLU Xl=1.25
Sollecitazioni: N=-785.77 T_z=305.35 M_y=-2260.94 T_y=14.32 M_z=23.29 M_x=3.41
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.41 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/65430)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/109050)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/48466)

Asta n. 2116 (-2243 -2227) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-238.28 T_z=-247.64 M_y=-762.54 T_y=2.76 M_z=9.68 M_x=2.12
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=124.79 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=3.10 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
  Sollecitazioni: N=-253.31
  [Lin.] $M_{y,sx}$=762.54 $M_{y,dx}$=385.38 $M_{y,eq}$=-611.68
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-9.68 $M_{z,dx}$=13.12 $M_{z,eq}$=11.74
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=124.79 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.13 $\sigma_{m,d}$=2.54 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-238.28 T_z=-247.64 M_y=-762.54 T_y=2.76 M_z=9.68 M_x=2.12
  Resistenze: K_{fi}=1.25
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=-253.31 T_z=-356.82 M_y=-385.38 T_y=2.76 M_z=13.12 M_x=2.12
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=0.39 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=-253.31 T_z=-356.82 M_y=-385.38 T_y=2.76 M_z=13.12 M_x=2.12
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=0.39 Sfr.=0.01

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-238.28 T_z=-247.64 M_y=-762.54 T_y=2.76 M_z=9.68 M_x=2.12
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.12 $\sigma_{m,d}$=-3.10 Sfr.=0.01

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-238.28 T_z=-247.64 M_y=-762.54 T_y=2.76 M_z=9.68 M_x=2.12
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=3.10 Sfr.=0.01

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=-253.31 T_z=-356.82 M_y=-385.38 T_y=2.76 M_z=13.12 M_x=2.12
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.13 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 1 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=35.59 T_z=-281.65 M_y=-836.23 T_y=26.83 M_z=206.09 M_x=6.09
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
  L=124.79 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 $\sigma_{m,d}$=5.95 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 36 SLU Xl=0.42
  Sollecitazioni: N=-615.73 T_z=-573.95 M_y=-1437.77 T_y=17.61 M_z=0.00 M_x=3.68
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=124.79 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=5.62 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 63 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-867.25 T_z=-776.58 M_y=-2702.60 T_y=0.00 M_z=31.59 M_x=2.57
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=124.79 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=10.97 Sfr.=0.07

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 63 SLU
  Sollecitazioni: N=-886.79
  [Lin.] $M_{y,sx}$=2702.60 $M_{y,dx}$=1644.90 $M_{y,eq}$=-2279.52
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-31.59 $M_{z,dx}$=31.65 $M_{z,eq}$=31.63
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=124.79 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.46 $\sigma_{m,d}$=9.32 Sfr.=0.06

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=296.39 T_z=-321.54 M_y=-924.77 T_y=25.97 M_z=112.78 M_x=4.47
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.15 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=35.59 T_z=-281.65 M_y=-836.23 T_y=26.83 M_z=206.09 M_x=6.09
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 1 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=35.59 T_z=-281.65 M_y=-836.23 T_y=26.83 M_z=206.09 M_x=6.09
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 $\sigma_{m,d}$=5.95 Sfr.=0.03

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 13 SLU Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=-942.57 T_z=-833.68 M_y=-1309.11 T_y=6.86 M_z=31.78 M_x=2.89
  Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=0.91 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 13 SLU Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=-942.57 T_z=-833.68 M_y=-1309.11 T_y=6.86 M_z=31.78 M_x=2.89
  Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=19.31
  Tensioni: τ_d=0.91 Sfr.=0.05

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 63 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-867.25 T_z=-776.58 M_y=-2702.60 T_y=0.00 M_z=31.59 M_x=2.57
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.45 $\sigma_{m,d}$=-10.97 Sfr.=0.07

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 63 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-867.25 T_z=-776.58 M_y=-2702.60 T_y=0.00 M_z=31.59 M_x=2.57
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=10.97 Sfr.=0.07

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 13 SLU Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=-942.57 T_z=-833.68 M_y=-1309.11 T_y=6.86 M_z=31.78 M_x=2.89
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.49 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/37387)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/62312)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/27261)

Asta n. 2116 (-2227 -2210) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 75 SLU I Xl=0.75
  Sollecitazioni: N=-303.69 T_z=-722.82 M_y=131.72 T_y=-18.02 M_z=0.00 M_x=2.17
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=124.81 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-0.51 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=-309.70 T_z=-766.50 M_y=503.48 T_y=-18.02 M_z=-9.37 M_x=2.17
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=124.81 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-2.09 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
  Sollecitazioni: N=-309.70
  [Par.] $M_{y,sx}$=385.02 $M_{y,dx}$=-503.48 $M_{y,eq}$=503.48
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-13.12 $M_{z,dx}$=-9.37 $M_{z,eq}$=5.25
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=124.81 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.16 $\sigma_{m,d}$=-2.04 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-294.67 T_z=-657.30 M_y=-385.02 T_y=-18.02 M_z=13.12 M_x=2.17
  Resistenze: K_{fi}=1.25
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=-309.70 T_z=-766.50 M_y=503.48 T_y=-18.02 M_z=-9.37 M_x=2.17
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=0.84 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=-309.70 T_z=-766.50 M_y=503.48 T_y=-18.02 M_z=-9.37 M_x=2.17
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=0.84 Sfr.=0.02

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=-309.70 T_z=-766.50 M_y=503.48 T_y=-18.02 M_z=-9.37 M_x=2.17
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.16 $\sigma_{m,d}$=-2.09 Sfr.=0.01

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=-309.70 T_z=-766.50 M_y=503.48 T_y=-18.02 M_z=-9.37 M_x=2.17
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-2.09 Sfr.=0.01

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=1.25

Sollecitazioni: N=-309.70 T_z=-766.50 M_y=503.48 T_y=-18.02 M_z=-9.37 M_x=2.17
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.16 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 7 SND Xl=1.25
Sollecitazioni: N=283.62 T_z=-832.32 M_y=839.13 T_y=-80.92 M_z=-65.26 M_x=4.50
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
L=124.81 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.15 $\sigma_{m,d}$=4.13 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 49 SLU Xl=1.25
Sollecitazioni: N=-861.47 T_z=-1099.96 M_y=918.62 T_y=-19.94 M_z=0.00 M_x=3.48
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=124.81 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-3.59 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 63 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1024.06 T_z=-2086.68 M_y=-1643.57 T_y=-48.61 M_z=31.68 M_x=2.76
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=124.81 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=6.83 Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 63 SLU
Sollecitazioni: N=-1043.60
[Par.] $M_{y,sx}$=1643.57 $M_{y,dx}$=-1049.35 $M_{y,eq}$=-1643.57
[Lin.] $M_{z,sx}$=-31.68 $M_{z,dx}$=-29.00 $M_{z,eq}$=12.67
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=124.81 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.54 $\sigma_{m,d}$=6.59 Sfr.=0.05

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=298.65 T_z=-723.12 M_y=-638.89 T_y=-80.92 M_z=109.91 M_x=4.50
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.16 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=0.00 T_z=-688.19 M_y=-499.04 T_y=-133.31 M_z=198.51 M_x=6.13
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 7 SND Xl=1.25
Sollecitazioni: N=283.62 T_z=-832.32 M_y=839.13 T_y=-80.92 M_z=-65.26 M_x=4.50
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.15 $\sigma_{m,d}$=4.13 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 63 SLU Xl=1.25
Sollecitazioni: N=-1043.60 T_z=-2228.64 M_y=1049.35 T_y=-48.61 M_z=-29.00 M_x=2.76
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=2.44 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 63 SLU Xl=1.25
Sollecitazioni: N=-1043.60 T_z=-2228.64 M_y=1049.35 T_y=-48.61 M_z=-29.00 M_x=2.76
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=2.44 Sfr.=0.11

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 63 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1024.06 T_z=-2086.68 M_y=-1643.57 T_y=-48.61 M_z=31.68 M_x=2.76
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.53 $\sigma_{m,d}$=-6.83 Sfr.=0.05

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 63 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1024.06 T_z=-2086.68 M_y=-1643.57 T_y=-48.61 M_z=31.68 M_x=2.76
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=6.83 Sfr.=0.05

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 13 SLU Xl=1.25
Sollecitazioni: N=-1099.37 T_z=-1972.77 M_y=1065.63 T_y=-40.75 M_z=-19.06 M_x=3.04
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.57 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/31919)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{z,G}$=0.00 (L/58164)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/24235)

Asta n. 2116 (-2210 275) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=1.04

Sollecitazioni: N=-363.46 T_z=-1156.78 M_y=1658.75 T_y=-17.02 M_z=-27.05 M_x=2.17
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=123.73 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-6.83 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
Sollecitazioni: N=-363.46
[Lin.] $M_{y,sx}$=-503.93 $M_{y,dx}$=-1658.75 $M_{y,eq}$=1196.82
[Lin.] $M_{z,sx}$=9.37 $M_{z,dx}$=-27.05 $M_{z,eq}$=-19.98
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=123.73 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.28 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.19 $\sigma_{m,d}$=-4.94 Sfr.=0.02

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-350.94 T_z=-1065.86 M_y=503.93 T_y=-17.02 M_z=-9.37 M_x=2.17
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=1.04
Sollecitazioni: N=-363.46 T_z=-1156.78 M_y=1658.75 T_y=-17.02 M_z=-27.05 M_x=2.17
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=1.27 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=1.04
Sollecitazioni: N=-363.46 T_z=-1156.78 M_y=1658.75 T_y=-17.02 M_z=-27.05 M_x=2.17
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=1.27 Sfr.=0.03

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.04
Sollecitazioni: N=-363.46 T_z=-1156.78 M_y=1658.75 T_y=-17.02 M_z=-27.05 M_x=2.17
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.19 $\sigma_{m,d}$=-6.83 Sfr.=0.02

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.04
Sollecitazioni: N=-363.46 T_z=-1156.78 M_y=1658.75 T_y=-17.02 M_z=-27.05 M_x=2.17
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-6.83 Sfr.=0.02

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=1.04
Sollecitazioni: N=-363.46 T_z=-1156.78 M_y=1658.75 T_y=-17.02 M_z=-27.05 M_x=2.17
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.19 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 7 SND Xl=1.04
Sollecitazioni: N=288.08 T_z=-1214.59 M_y=2054.27 T_y=-195.97 M_z=-190.02 M_x=4.51
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
L=123.73 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.28 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.15 $\sigma_{m,d}$=10.50 Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 36 SLU Xl=0.15
Sollecitazioni: N=-847.80 T_z=-2259.39 M_y=1233.55 T_y=21.01 M_z=0.00 M_x=3.79
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=123.73 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-4.82 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 13 SLU Xl=1.04
Sollecitazioni: N=-1252.44 T_z=-3084.06 M_y=4210.45 T_y=-42.63 M_z=-63.36 M_x=3.04
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=123.73 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-17.27 Sfr.=0.13

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 13 SLU
Sollecitazioni: N=-1252.44
[Lin.] $M_{y,sx}$=-1067.09 $M_{y,dx}$=-4210.45 $M_{y,eq}$=2953.10
[Lin.] $M_{z,sx}$=19.06 $M_{z,dx}$=-63.36 $M_{z,eq}$=-45.64
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=123.73 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.28 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.65 $\sigma_{m,d}$=-12.13 Sfr.=0.10

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=300.59 T_z=-1008.05 M_y=168.25 T_y=161.94 M_z=46.52 M_x=4.51
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.16 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-33.61 T_z=-1038.04 M_y=352.50 T_y=337.71 M_z=58.70 M_x=6.13
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 7 SND Xl=1.04
  Sollecitazioni: N=288.08 T_z=-1214.59 M_y=2054.27 T_y=-195.97 M_z=-190.02 M_x=4.51
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.15 $\sigma_{m,d}$=10.50 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 63 SLU Xl=1.04
  Sollecitazioni: N=-1196.67 T_z=-3510.23 M_y=4637.25 T_y=-51.27 M_z=-82.27 M_x=2.77
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=3.84 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.03

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 63 SLU Xl=1.04
  Sollecitazioni: N=-1196.67 T_z=-3510.23 M_y=4637.25 T_y=-51.27 M_z=-82.27 M_x=2.77
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=3.84 Sfr.=0.18

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 13 SLU Xl=1.04
  Sollecitazioni: N=-1252.44 T_z=-3084.06 M_y=4210.45 T_y=-42.63 M_z=-63.36 M_x=3.04
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.65 $\sigma_{m,d}$=-17.27 Sfr.=0.13

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 13 SLU Xl=1.04
  Sollecitazioni: N=-1252.44 T_z=-3084.06 M_y=4210.45 T_y=-42.63 M_z=-63.36 M_x=3.04
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-17.27 Sfr.=0.13

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 13 SLU Xl=1.04
  Sollecitazioni: N=-1252.44 T_z=-3084.06 M_y=4210.45 T_y=-42.63 M_z=-63.36 M_x=3.04
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.65 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/17025)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/34050)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/12382)

Asta n. 2116 (275 -2191) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=292.27 T_z=1150.56 M_y=1418.83 T_y=11.89 M_z=-24.63 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
  L=125.96 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.15 $\sigma_{m,d}$=5.86 Sfr.=0.02

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=292.27 T_z=1150.56 M_y=1418.83 T_y=11.89 M_z=-24.63 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.15 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=292.27 T_z=1150.56 M_y=1418.83 T_y=11.89 M_z=-24.63 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.15 $\sigma_{m,d}$=5.86 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=292.27 T_z=1150.56 M_y=1418.83 T_y=11.89 M_z=-24.63 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=1.26 Sfr.=0.03

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=292.27 T_z=1150.56 M_y=1418.83 T_y=11.89 M_z=-24.63 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-5.86 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 63 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=1136.63 T_z=3347.11 M_y=4253.38 T_y=-24.92 M_z=-8.59 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=125.96 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.59 $\sigma_{m,d}$=16.73 Sfr.=0.12

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 10 SND Xl=0.34
  Sollecitazioni: N=-785.46 T_z=1543.08 M_y=2011.37 T_y=17.08 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=125.96 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-7.86 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 7 SND Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-898.70 T_z=1592.69 M_y=2301.68 T_y=113.61 M_z=-100.39 M_x=-2.23
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70

Ltors=125.96 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-10.30 Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 7 SND
Sollecitazioni: N=-911.48
[Lin.] $M_{y,sx}$=-2301.68 $M_{y,dx}$=-660.61 $M_{y,eq}$=1645.25
[Lin.] $M_{z,sx}$=100.39 $M_{z,dx}$=-78.02 $M_{z,eq}$=-91.45
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=125.96 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.47 $\sigma_{m,d}$=-7.62 Sfr.=0.04

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 62 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=1271.73 T_z=3052.89 M_y=3976.74 T_y=-50.45 M_z=7.73 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.66 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.20
Sollecitazioni: N=823.88 T_z=961.46 M_y=1046.26 T_y=-165.03 M_z=155.14 M_x=-3.23
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 63 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=1136.63 T_z=3347.11 M_y=4253.38 T_y=-24.92 M_z=-8.59 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.59 $\sigma_{m,d}$=16.73 Sfr.=0.12

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 51 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=237.90 T_z=2146.56 M_y=2523.18 T_y=50.75 M_z=-57.53 M_x=-1.07
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=2.35 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 63 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=1136.63 T_z=3347.11 M_y=4253.38 T_y=-24.92 M_z=-8.59 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=3.66 Sfr.=0.17

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 7 SND Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-898.70 T_z=1592.69 M_y=2301.68 T_y=113.61 M_z=-100.39 M_x=-2.23
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.47 $\sigma_{m,d}$=-10.30 Sfr.=0.05

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 63 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=1136.63 T_z=3347.11 M_y=4253.38 T_y=-24.92 M_z=-8.59 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-16.73 Sfr.=0.11

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 7 SND Xl=1.26
Sollecitazioni: N=-911.48 T_z=615.55 M_y=-166.95 T_y=-89.83 M_z=54.01 M_x=-2.23
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.47 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/11357)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/22260)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/8244)

Asta n. 2116 (-2191 -2176) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU I Xl=1.25
Sollecitazioni: N=222.95 T_z=646.67 M_y=-628.98 T_y=26.07 M_z=20.55 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=124.86 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.12 $\sigma_{m,d}$=2.72 Sfr.=0.01

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=237.99 T_z=755.92 M_y=246.67 T_y=26.07 M_z=-12.01 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.12 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.25
Sollecitazioni: N=222.95 T_z=646.67 M_y=-628.98 T_y=26.07 M_z=20.55 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.12 $\sigma_{m,d}$=2.72 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=237.99 T_z=755.92 M_y=246.67 T_y=26.07 M_z=-12.01 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=0.83 Sfr.=0.02

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=222.95 T_z=646.67 M_y=-628.98 T_y=26.07 M_z=20.55 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=2.72 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 13 SLU Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=540.40 T_z=1597.21 M_y=-1526.32 T_y=41.72 M_z=34.46 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,t}$=105.93
  L=124.86 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.28 $\sigma_{m,d}$=6.41 Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 10 SND Xl=1.08
  Sollecitazioni: N=-905.53 T_z=1058.62 M_y=-566.86 T_y=24.35 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=124.86 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=2.21 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 49 SLU Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=-271.23 T_z=738.16 M_y=-901.23 T_y=40.66 M_z=62.98 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=124.86 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=4.34 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 49 SLU
  Sollecitazioni: N=-271.23
  [Par.] $M_{y,sx}$=-109.13 $M_{y,dx}$=901.23 $M_{y,eq}$=-675.92
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-12.22 $M_{z,dx}$=62.98 $M_{z,eq}$=42.68
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=124.86 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.14 $\sigma_{m,d}$=3.20 Sfr.=0.02

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=1487.19 T_z=321.86 M_y=-167.08 T_y=-35.02 M_z=54.01 M_x=-2.23
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.77 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=792.79 T_z=570.08 M_y=74.03 T_y=-82.31 M_z=49.11 M_x=-3.23
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 13 SLU Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=540.40 T_z=1597.21 M_y=-1526.32 T_y=41.72 M_z=34.46 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=105.93 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.28 $\sigma_{m,d}$=6.41 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 51 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=97.98 T_z=1301.30 M_y=308.26 T_y=45.23 M_z=-3.66 M_x=-1.07
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=1.42 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 63 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=982.24 T_z=2052.66 M_y=763.81 T_y=40.82 M_z=-35.05 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=2.25 Sfr.=0.10

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 49 SLU Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=-271.23 T_z=738.16 M_y=-901.23 T_y=40.66 M_z=62.98 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.14 $\sigma_{m,d}$=-4.34 Sfr.=0.03

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 13 SLU Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=540.40 T_z=1597.21 M_y=-1526.32 T_y=41.72 M_z=34.46 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=6.41 Sfr.=0.05

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 7 SND Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=-1026.24 T_z=1080.73 M_y=-758.67 T_y=87.17 M_z=102.55 M_x=-2.23
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.53 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.00 (L/43642)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.00 (L/90295)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.00 (L/31173)

Asta n. 2116 (-2176 -2158) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU I Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=166.54 T_z=236.90 M_y=-993.02 T_y=-4.71 M_z=14.66 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
  L=124.86 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.09 $\sigma_{m,d}$=4.07 Sfr.=0.01

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=181.57 T_z=346.14 M_y=-629.04 T_y=-4.71 M_z=20.55 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.09 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=166.54 T_z=236.90 M_y=-993.02 T_y=-4.71 M_z=14.66 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.09 $\sigma_{m,d}$=4.07 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=181.57 T_z=346.14 M_y=-629.04 T_y=-4.71 M_z=20.55 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=0.38 Sfr.=0.01

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=166.54 T_z=236.90 M_y=-993.02 T_y=-4.71 M_z=14.66 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=4.07 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 63 SLU Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=805.82 T_z=600.21 M_y=-2548.99 T_y=19.54 M_z=40.31 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=124.86 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.42 $\sigma_{m,d}$=10.48 Sfr.=0.07

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 52 SLU Xl=1.07
  Sollecitazioni: N=-105.22 T_z=278.89 M_y=-1387.78 T_y=-48.06 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=124.86 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=5.42 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 50 SLU Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=-38.79 T_z=315.44 M_y=-1824.84 T_y=-52.54 M_z=-12.52 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=124.86 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=7.29 Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 50 SLU
  Sollecitazioni: N=-38.79
  [Lin.] $M_{y,sx}$=1342.32 $M_{y,dx}$=1824.84 $M_{y,eq}$=-1631.83
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-53.08 $M_{z,dx}$=-12.52 $M_{z,eq}$=26.84
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=124.86 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.02 $\sigma_{m,d}$=6.72 Sfr.=0.04

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=1488.70 T_z=772.25 M_y=-758.75 T_y=-79.84 M_z=102.55 M_x=-2.23
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.78 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=759.48 T_z=528.77 M_y=-692.85 T_y=-61.03 M_z=149.73 M_x=-3.23
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 63 SLU Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=805.82 T_z=600.21 M_y=-2548.99 T_y=19.54 M_z=40.31 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.42 $\sigma_{m,d}$=10.48 Sfr.=0.07

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 7 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=1488.70 T_z=772.25 M_y=-758.75 T_y=-79.84 M_z=102.55 M_x=-2.23
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=0.85 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=1037.67 T_z=780.30 M_y=-1515.62 T_y=48.07 M_z=1.03 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=0.86 Sfr.=0.04

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 50 SLU Xl=1.25

Sollecitazioni: N=-38.79 T_z=315.44 M_y=-1824.84 T_y=-52.54 M_z=-12.52 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.02 $\sigma_{m,d}$=-7.29 Sfr.=0.05

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 63 SLU Xl=1.25
Sollecitazioni: N=805.82 T_z=600.21 M_y=-2548.99 T_y=19.54 M_z=40.31 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=10.48 Sfr.=0.07

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 7 SND Xl=1.25
Sollecitazioni: N=-1140.59 T_z=663.00 M_y=-1654.03 T_y=-79.84 M_z=108.24 M_x=-2.23
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.59 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/81827)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/163654)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 17 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/59510)

Asta n. 2116 (-2158 188) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=113.32 T_z=-149.80 M_y=-992.97 T_y=-23.86 M_z=14.66 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=207.89 $\lambda_{rel,y}$=0.14 $\lambda_{rel,z}$=0.48 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.98
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.06 $\sigma_{m,d}$=4.07 Sfr.=0.01

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=113.32 T_z=-149.80 M_y=-992.97 T_y=-23.86 M_z=14.66 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.06 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=113.32 T_z=-149.80 M_y=-992.97 T_y=-23.86 M_z=14.66 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.06 $\sigma_{m,d}$=4.07 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=1.88
Sollecitazioni: N=90.67 T_z=-314.35 M_y=-556.49 T_y=-23.86 M_z=-30.21 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=0.34 Sfr.=0.01

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=113.32 T_z=-149.80 M_y=-992.97 T_y=-23.86 M_z=14.66 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=4.07 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 63 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=625.38 T_z=-939.06 M_y=-2548.59 T_y=-73.94 M_z=40.31 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=207.89 $\lambda_{rel,y}$=0.14 $\lambda_{rel,z}$=0.48 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.98
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.33 $\sigma_{m,d}$=10.48 Sfr.=0.07

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 49 SLU Xl=1.76
Sollecitazioni: N=-546.24 T_z=-594.38 M_y=-326.10 T_y=15.07 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=207.89 $\lambda_{rel,m}$=0.31 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=1.27 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 7 SND Xl=1.88
Sollecitazioni: N=-1291.56 T_z=-730.16 M_y=-1999.45 T_y=-125.94 M_z=-154.97 M_x=-2.22
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=207.89 $\lambda_{rel,m}$=0.31 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=9.83 Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 7 SND
Sollecitazioni: N=-1291.56
[Lin.] $M_{y,sx}$=1654.03 $M_{y,dx}$=1999.45 $M_{y,eq}$=-1861.29
[Lin.] $M_{z,sx}$=-108.24 $M_{z,dx}$=-154.97 $M_{z,eq}$=-61.99
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=207.89 $\lambda_{rel,y}$=0.14 $\lambda_{rel,z}$=0.48 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.98
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.67 $\sigma_{m,d}$=8.08 Sfr.=0.05

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=1495.55 T_z=-565.60 M_y=-1654.03 T_y=-125.94 M_z=108.24 M_x=-2.22
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.78 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=721.23 T_z=-328.27 M_y=-1282.64 T_y=-212.30 M_z=159.78 M_x=-3.23
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 63 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=625.38 T_z=-939.06 M_y=-2548.59 T_y=-73.94 M_z=40.31 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.33 $\sigma_{m,d}$=10.48 Sfr.=0.07

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 51 SLU Xl=1.88
  Sollecitazioni: N=-254.69 T_z=-861.50 M_y=-266.88 T_y=-8.34 M_z=-26.15 M_x=-1.06
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=0.94 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 13 SLU Xl=1.88
  Sollecitazioni: N=173.62 T_z=-1067.38 M_y=-380.29 T_y=-42.00 M_z=-65.16 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=19.31
  Tensioni: τ_d=1.17 Sfr.=0.06

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 7 SND Xl=1.88
  Sollecitazioni: N=-1291.56 T_z=-730.16 M_y=-1999.45 T_y=-125.94 M_z=-154.97 M_x=-2.22
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.67 $\sigma_{m,d}$=-9.83 Sfr.=0.05

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 63 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=625.38 T_z=-939.06 M_y=-2548.59 T_y=-73.94 M_z=40.31 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=10.48 Sfr.=0.07

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 7 SND Xl=1.88
  Sollecitazioni: N=-1291.56 T_z=-730.16 M_y=-1999.45 T_y=78.23 M_z=94.56 M_x=-2.22
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.67 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/28172)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/65736)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,G}$=0.01 (L/19193)

Asta n. 2116 (188 314) Trave 24x32 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=31.17 T_z=226.34 M_y=244.36 T_y=2.37 M_z=-2.81 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
  L=138.18 $\lambda_{rel,y}$=0.34 $\lambda_{rel,z}$=0.54 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.97
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.10 $\sigma_{m,d}$=21.33 Sfr.=0.08

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=31.17 T_z=226.34 M_y=244.36 T_y=2.37 M_z=-2.81 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.10 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=31.17 T_z=226.34 M_y=244.36 T_y=2.37 M_z=-2.81 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.10 $\sigma_{m,d}$=21.33 Sfr.=0.07

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=31.17 T_z=226.34 M_y=244.36 T_y=2.37 M_z=-2.81 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=1.51 Sfr.=0.03

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=31.17 T_z=226.34 M_y=244.36 T_y=2.37 M_z=-2.81 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-21.33 Sfr.=0.07

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 63 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=86.74 T_z=724.69 M_y=828.40 T_y=-19.98 M_z=23.64 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=138.18 $\lambda_{rel,y}$=0.24 $\lambda_{rel,z}$=0.32 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.11 $\sigma_{m,d}$=20.99 Sfr.=0.14

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 7 SND Xl=1.38
  Sollecitazioni: N=-2.57 T_z=188.78 M_y=1.15 T_y=66.40 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=138.18 $\lambda_{rel,m}$=0.16 K_{crit}=1.00

Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-0.03 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 7 SND Xl=0.71
Sollecitazioni: N=0.00 T_z=212.45 M_y=136.75 T_y=66.40 M_z=-44.90 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=138.18 $\lambda_{rel,m}$=0.16 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-4.80 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 7 SND
Sollecitazioni: N=-2.57
[Par.] $M_{y,sx}$=-249.02 $M_{y,dx}$=-1.15 $M_{y,eq}$=186.76
[Lin.] $M_{z,sx}$=78.58 $M_{z,dx}$=0.00 $M_{z,eq}$=-47.15
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=138.18 $\lambda_{rel,y}$=0.24 $\lambda_{rel,z}$=0.32 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.00 $\sigma_{m,d}$=-6.09 Sfr.=0.03

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 13 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=86.75 T_z=630.01 M_y=716.07 T_y=2.62 M_z=-3.11 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=105.93
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.11 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 63 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=86.74 T_z=724.69 M_y=828.40 T_y=-19.98 M_z=23.64 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.11 $\sigma_{m,d}$=20.99 Sfr.=0.14

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 63 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=86.74 T_z=724.69 M_y=828.40 T_y=-19.98 M_z=23.64 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=1.98 Sfr.=0.09

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 7 SND Xl=1.13
Sollecitazioni: N=-1.34 T_z=197.66 M_y=50.08 T_y=66.40 M_z=-16.84 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.00 $\sigma_{m,d}$=-1.77 Sfr.=0.01

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 63 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=86.74 T_z=724.69 M_y=828.40 T_y=-19.98 M_z=23.64 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-20.99 Sfr.=0.14

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 7 SND Xl=1.38
Sollecitazioni: N=-2.57 T_z=181.06 M_y=0.00 T_y=66.40 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.00 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/8928)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/15513)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.02 (L/6672)

Asta n. 2117 (301 -2296) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=338.86 T_z=-154.11 M_y=-272.51 T_y=8.56 M_z=-4.09 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=169.79 $\lambda_{rel,y}$=0.12 $\lambda_{rel,z}$=0.39 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.18 $\sigma_{m,d}$=1.12 Sfr.=0.00

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=338.86 T_z=-154.11 M_y=-272.51 T_y=8.56 M_z=-4.09 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.18 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=338.86 T_z=-154.11 M_y=-272.51 T_y=8.56 M_z=-4.09 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.18 $\sigma_{m,d}$=1.12 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=1.70
Sollecitazioni: N=318.41 T_z=-302.66 M_y=115.25 T_y=8.56 M_z=10.45 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=0.33 Sfr.=0.01

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=338.86 T_z=-154.11 M_y=-272.51 T_y=8.56 M_z=-4.09 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=1.12 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 63 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=695.24 T_z=-582.50 M_y=-972.65 T_y=22.99 M_z=-7.57 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=169.79 $\lambda_{rel,y}$=0.12 $\lambda_{rel,z}$=0.39 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.36 $\sigma_{m,d}$=3.90 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 10 SND Xl=1.70
  Sollecitazioni: N=-123.56 T_z=-439.43 M_y=394.86 T_y=3.76 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=169.79 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-1.54 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 7 SND Xl=1.70
  Sollecitazioni: N=-158.56 T_z=-455.58 M_y=420.24 T_y=54.13 M_z=69.78 M_x=5.87
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=169.79 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-2.55 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 7 SND
  Sollecitazioni: N=-158.56
  [Par.] $M_{y,sx}$=331.22 $M_{y,dx}$=-420.24 $M_{y,eq}$=420.24
  [Lin.] $M_{z,sx}$=41.49 $M_{z,dx}$=69.78 $M_{z,eq}$=27.91
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=169.79 $\lambda_{rel,y}$=0.12 $\lambda_{rel,z}$=0.39 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.08 $\sigma_{m,d}$=-2.01 Sfr.=0.01

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 13 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=774.02 T_z=-566.23 M_y=-820.05 T_y=17.19 M_z=-3.91 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=105.93
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.40 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=535.03 T_z=-224.49 M_y=-304.36 T_y=-66.93 M_z=60.19 M_x=11.09
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 63 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=695.24 T_z=-582.50 M_y=-972.65 T_y=22.99 M_z=-7.57 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.36 $\sigma_{m,d}$=3.90 Sfr.=0.03

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 50 SLU Xl=1.70
  Sollecitazioni: N=826.21 T_z=-743.08 M_y=430.24 T_y=11.32 M_z=19.07 M_x=-1.18
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=0.81 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 13 SLU Xl=1.70
  Sollecitazioni: N=747.43 T_z=-759.35 M_y=305.27 T_y=17.19 M_z=25.27 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=19.31
  Tensioni: τ_d=0.83 Sfr.=0.04

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 7 SND Xl=1.70
  Sollecitazioni: N=-158.56 T_z=-455.58 M_y=420.24 T_y=54.13 M_z=69.78 M_x=5.87
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.08 $\sigma_{m,d}$=-2.55 Sfr.=0.01

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 63 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=695.24 T_z=-582.50 M_y=-972.65 T_y=22.99 M_z=-7.57 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=3.90 Sfr.=0.03

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 7 SND Xl=1.70
  Sollecitazioni: N=-158.56 T_z=-149.74 M_y=-189.73 T_y=54.13 M_z=69.78 M_x=5.87
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.08 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/71213)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/127166)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/52362)

Asta n. 2117 (-2296 255) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU I Xl=1.31
  Sollecitazioni: N=194.26 T_z=-1164.04 M_y=1561.54 T_y=-44.01 M_z=-47.07 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
  L=150.49 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.35 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99

Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.10 $\sigma_{m,d}$=6.71 Sfr.=0.02

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=210.56 T_z=-1049.77 M_y=114.89 T_y=-44.01 M_z=10.45 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.11 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.31
Sollecitazioni: N=194.26 T_z=-1164.04 M_y=1561.54 T_y=-44.01 M_z=-47.07 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.10 $\sigma_{m,d}$=6.71 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=1.31
Sollecitazioni: N=194.26 T_z=-1164.04 M_y=1561.54 T_y=-44.01 M_z=-47.07 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=1.27 Sfr.=0.03

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.31
Sollecitazioni: N=194.26 T_z=-1164.04 M_y=1561.54 T_y=-44.01 M_z=-47.07 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-6.71 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 13 SLU Xl=1.31
Sollecitazioni: N=362.82 T_z=-3432.72 M_y=4693.31 T_y=-113.98 M_z=-123.69 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,t}$=105.93
L=150.49 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.35 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.19 $\sigma_{m,d}$=19.94 Sfr.=0.15

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 10 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-333.26 T_z=-1170.05 M_y=394.43 T_y=-6.20 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=150.49 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-1.54 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 7 SND Xl=1.31
Sollecitazioni: N=-390.92 T_z=-1299.39 M_y=2042.16 T_y=-149.63 M_z=-225.71 M_x=5.77
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=150.49 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-10.92 Sfr.=0.06

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 7 SND
Sollecitazioni: N=-390.92
[Lin.] $M_{y,sx}$=-419.83 $M_{y,dx}$=-2042.16 $M_{y,eq}$=1393.23
[Lin.] $M_{z,sx}$=-69.79 $M_{z,dx}$=-225.71 $M_{z,eq}$=-107.51
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=150.49 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.35 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.20 $\sigma_{m,d}$=-6.84 Sfr.=0.04

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=795.74 T_z=-914.41 M_y=-190.05 T_y=-149.63 M_z=69.79 M_x=5.77
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.41 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=448.83 T_z=-986.30 M_y=-15.11 T_y=-178.54 M_z=100.91 M_x=10.80
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 13 SLU Xl=1.31
Sollecitazioni: N=362.82 T_z=-3432.72 M_y=4693.31 T_y=-113.98 M_z=-123.69 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=105.93 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.19 $\sigma_{m,d}$=19.94 Sfr.=0.15

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 24 SLU Xl=1.31
Sollecitazioni: N=371.38 T_z=-3434.17 M_y=4694.17 T_y=-117.62 M_z=-124.50 M_x=-1.01
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=3.76 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.03

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 63 SLU Xl=1.31
Sollecitazioni: N=282.82 T_z=-3886.63 M_y=5161.06 T_y=-120.96 M_z=-126.62 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=4.25 Sfr.=0.20

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 7 SND Xl=1.31
Sollecitazioni: N=-390.92 T_z=-1299.39 M_y=2042.16 T_y=-149.63 M_z=-225.71 M_x=5.77
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.20 $\sigma_{m,d}$=-10.92 Sfr.=0.06

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 13 SLU Xl=1.31

Sollecitazioni: N=362.82 T_z=-3432.72 M_y=4693.31 T_y=-113.98 M_z=-123.69 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-19.94 Sfr.=0.15

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 7 SND Xl=1.31
Sollecitazioni: N=-390.92 T_z=-1028.69 M_y=1080.91 T_y=61.60 M_z=131.58 M_x=5.77
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.20 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/17347)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/30453)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/12807)

Asta n. 2117 (255 -2273) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=547.95 T_z=1697.25 M_y=1805.59 T_y=-22.53 M_z=23.52 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=130.15 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.30 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.29 $\sigma_{m,d}$=7.36 Sfr.=0.03

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=547.95 T_z=1697.25 M_y=1805.59 T_y=-22.53 M_z=23.52 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.29 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=547.95 T_z=1697.25 M_y=1805.59 T_y=-22.53 M_z=23.52 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.29 $\sigma_{m,d}$=7.36 Sfr.=0.03

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=547.95 T_z=1697.25 M_y=1805.59 T_y=-22.53 M_z=23.52 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=1.86 Sfr.=0.04

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=547.95 T_z=1697.25 M_y=1805.59 T_y=-22.53 M_z=23.52 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-7.36 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 63 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=1262.40 T_z=6025.35 M_y=6828.04 T_y=-71.84 M_z=73.71 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=130.15 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.30 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.66 $\sigma_{m,d}$=27.63 Sfr.=0.19

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 13 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=1360.06 T_z=5126.84 M_y=5658.41 T_y=-87.12 M_z=83.25 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=105.93
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.71 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.20
Sollecitazioni: N=746.50 T_z=1611.41 M_y=1550.19 T_y=-289.72 M_z=391.68 M_x=3.61
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 63 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=1262.40 T_z=6025.35 M_y=6828.04 T_y=-71.84 M_z=73.71 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.66 $\sigma_{m,d}$=27.63 Sfr.=0.19

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 38 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=1264.76 T_z=4622.63 M_y=5090.85 T_y=-108.97 M_z=101.43 M_x=1.26
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=5.06 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 63 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=1262.40 T_z=6025.35 M_y=6828.04 T_y=-71.84 M_z=73.71 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=6.59 Sfr.=0.30

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 63 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=1262.40 T_z=6025.35 M_y=6828.04 T_y=-71.84 M_z=73.71 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-27.63 Sfr.=0.18

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.02 (L/6725)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/11231)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.02 (L/5073)

Asta n. 2117 (-2273 -2265) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU I Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=445.18 T_z=877.55 M_y=-1181.48 T_y=3.88 M_z=3.50 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
  L=124.80 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.23 $\sigma_{m,d}$=4.66 Sfr.=0.02

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=460.21 T_z=986.75 M_y=-18.17 T_y=3.88 M_z=-1.34 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.24 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=445.18 T_z=877.55 M_y=-1181.48 T_y=3.88 M_z=3.50 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.23 $\sigma_{m,d}$=4.66 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=460.21 T_z=986.75 M_y=-18.17 T_y=3.88 M_z=-1.34 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=1.08 Sfr.=0.02

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=445.18 T_z=877.55 M_y=-1181.48 T_y=3.88 M_z=3.50 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=4.66 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 63 SLU Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=979.20 T_z=3370.82 M_y=-4061.03 T_y=19.33 M_z=18.58 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=124.80 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.51 $\sigma_{m,d}$=16.11 Sfr.=0.11

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 7 SND Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=-104.81 T_z=1068.10 M_y=-1324.24 T_y=82.59 M_z=74.48 M_x=2.43
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=124.80 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=6.14 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 7 SND
  Sollecitazioni: N=-104.81
  [Lin.] $M_{y,sx}$=398.60 $M_{y,dx}$=1324.24 $M_{y,eq}$=-953.98
  [Lin.] $M_{z,sx}$=76.99 $M_{z,dx}$=74.48 $M_{z,eq}$=-30.80
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=124.80 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.05 $\sigma_{m,d}$=4.13 Sfr.=0.02

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 13 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=1092.30 T_z=2962.40 M_y=58.07 T_y=16.35 M_z=-12.87 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=105.93
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.57 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=689.48 T_z=1066.73 M_y=-178.95 T_y=-154.47 M_z=110.35 M_x=4.11
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 63 SLU Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=979.20 T_z=3370.82 M_y=-4061.03 T_y=19.33 M_z=18.58 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.51 $\sigma_{m,d}$=16.11 Sfr.=0.11

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 38 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=1023.59 T_z=2672.69 M_y=48.08 T_y=5.42 M_z=-18.79 M_x=1.37
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=2.92 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 63 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=998.74 T_z=3512.77 M_y=234.30 T_y=19.33 M_z=-5.55 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=3.84 Sfr.=0.18

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 7 SND Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=-104.81 T_z=1068.10 M_y=-1324.24 T_y=82.59 M_z=74.48 M_x=2.43
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.05 $\sigma_{m,d}$=-6.14 Sfr.=0.03

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 63 SLU Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=979.20 T_z=3370.82 M_y=-4061.03 T_y=19.33 M_z=18.58 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=16.11 Sfr.=0.11

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 7 SND Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=-104.81 T_z=1068.10 M_y=-1324.24 T_y=82.59 M_z=74.48 M_x=2.43
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.05 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/31917)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.00 (L/51318)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/24690)

Asta n. 2117 (-2265 -2244) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU I Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=347.59 T_z=168.62 M_y=-1466.43 T_y=3.91 M_z=8.38 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
  L=124.80 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.18 $\sigma_{m,d}$=5.84 Sfr.=0.02

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=362.62 T_z=277.81 M_y=-1187.86 T_y=3.91 M_z=3.50 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.19 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=347.59 T_z=168.62 M_y=-1466.43 T_y=3.91 M_z=8.38 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.18 $\sigma_{m,d}$=5.84 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=362.62 T_z=277.81 M_y=-1187.86 T_y=3.91 M_z=3.50 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=0.30 Sfr.=0.01

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=347.59 T_z=168.62 M_y=-1466.43 T_y=3.91 M_z=8.38 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=5.84 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 63 SLU Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=685.67 T_z=897.21 M_y=-5291.01 T_y=8.40 M_z=29.05 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=124.80 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.36 $\sigma_{m,d}$=21.05 Sfr.=0.14

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 10 SND Xl=0.25
  Sollecitazioni: N=-228.40 T_z=420.44 M_y=-1344.19 T_y=2.76 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=124.80 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=5.25 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 7 SND Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=-286.55 T_z=347.29 M_y=-1547.02 T_y=47.07 M_z=110.81 M_x=2.43
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=124.80 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=7.49 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 7 SND
  Sollecitazioni: N=-286.55
  [Lin.] $M_{y,sx}$=1330.82 $M_{y,dx}$=1547.02 $M_{y,eq}$=-1460.54
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-74.48 $M_{z,dx}$=110.81 $M_{z,eq}$=96.28
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=124.80 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.15 $\sigma_{m,d}$=6.96 Sfr.=0.04

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 13 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=798.78 T_z=830.15 M_y=-3569.23 T_y=10.47 M_z=7.53 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=105.93
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.42 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=622.82 T_z=352.96 M_y=-1249.18 T_y=80.57 M_z=118.67 M_x=4.11
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 63 SLU Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=685.67 T_z=897.21 M_y=-5291.01 T_y=8.40 M_z=29.05 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.36 $\sigma_{m,d}$=21.05 Sfr.=0.14

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 38 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=758.89 T_z=749.82 M_y=-3215.83 T_y=12.92 M_z=-12.03 M_x=1.37
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=0.82 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 63 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=705.21 T_z=1039.16 M_y=-4082.72 T_y=8.40 M_z=18.57 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=1.14 Sfr.=0.05

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 7 SND Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=-286.55 T_z=347.29 M_y=-1547.02 T_y=47.07 M_z=110.81 M_x=2.43
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.15 $\sigma_{m,d}$=-7.49 Sfr.=0.04

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 63 SLU Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=685.67 T_z=897.21 M_y=-5291.01 T_y=8.40 M_z=29.05 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=21.05 Sfr.=0.14

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 7 SND Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=-286.55 T_z=347.29 M_y=-1547.02 T_y=47.07 M_z=110.81 M_x=2.43
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.15 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/29741)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/52344)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/22562)

Asta n. 2117 (-2244 -2228) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=265.03 T_z=-431.11 M_y=-1473.43 T_y=4.36 M_z=8.38 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
  L=124.79 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.14 $\sigma_{m,d}$=5.86 Sfr.=0.02

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=265.03 T_z=-431.11 M_y=-1473.43 T_y=4.36 M_z=8.38 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.14 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=265.03 T_z=-431.11 M_y=-1473.43 T_y=4.36 M_z=8.38 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.14 $\sigma_{m,d}$=5.86 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=250.00 T_z=-540.29 M_y=-867.34 T_y=4.36 M_z=13.83 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=0.59 Sfr.=0.01

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=265.03 T_z=-431.11 M_y=-1473.43 T_y=4.36 M_z=8.38 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=5.86 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 63 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=411.70 T_z=-1434.35 M_y=-5314.96 T_y=3.41 M_z=29.05 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=124.79 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.21 $\sigma_{m,d}$=21.14 Sfr.=0.14

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 1 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-27.06 T_z=-501.42 M_y=-1507.28 T_y=32.19 M_z=203.80 M_x=4.11
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70

Ltors=124.79 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=8.54 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 1 SND
Sollecitazioni: N=-42.08
[Lin.] $M_{y,sx}$=1507.28 $M_{y,dx}$=988.25 $M_{y,eq}$=-1299.67
[Lin.] $M_{z,sx}$=-203.80 $M_{z,dx}$=187.66 $M_{z,eq}$=197.34
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=124.79 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.02 $\sigma_{m,d}$=7.65 Sfr.=0.04

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=983.95 T_z=-597.89 M_y=-1553.82 T_y=27.16 M_z=110.80 M_x=2.43
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.51 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=557.12 T_z=-501.42 M_y=-1507.28 T_y=32.19 M_z=203.80 M_x=4.11
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 63 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=411.70 T_z=-1434.35 M_y=-5314.96 T_y=3.41 M_z=29.05 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.21 $\sigma_{m,d}$=21.14 Sfr.=0.14

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 38 SLU Xl=1.25
Sollecitazioni: N=474.66 T_z=-1314.91 M_y=-2529.51 T_y=17.99 M_z=26.55 M_x=1.37
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=1.44 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 13 SLU Xl=1.25
Sollecitazioni: N=485.73 T_z=-1443.95 M_y=-2824.15 T_y=10.27 M_z=33.41 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=19.31
Tensioni: τ_d=1.58 Sfr.=0.08

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-27.06 T_z=-501.42 M_y=-1507.28 T_y=32.19 M_z=203.80 M_x=4.11
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 $\sigma_{m,d}$=-8.54 Sfr.=0.04

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 63 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=411.70 T_z=-1434.35 M_y=-5314.96 T_y=3.41 M_z=29.05 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=21.14 Sfr.=0.14

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 7 SND Xl=1.25
Sollecitazioni: N=-468.91 T_z=-707.08 M_y=-1155.59 T_y=27.16 M_z=105.10 M_x=2.43
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.24 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,G}$=0.01 (L/17802)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/30429)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/13217)

Asta n. 2117 (-2228 -2211) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=167.44 T_z=-1140.03 M_y=-873.42 T_y=-7.78 M_z=13.83 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=124.81 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.09 $\sigma_{m,d}$=3.59 Sfr.=0.01

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=167.44 T_z=-1140.03 M_y=-873.42 T_y=-7.78 M_z=13.83 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.09 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=167.44 T_z=-1140.03 M_y=-873.42 T_y=-7.78 M_z=13.83 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.09 $\sigma_{m,d}$=3.59 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=1.25
Sollecitazioni: N=152.41 T_z=-1249.23 M_y=617.55 T_y=-7.78 M_z=4.12 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=1.37 Sfr.=0.03

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=167.44 T_z=-1140.03 M_y=-873.42 T_y=-7.78 M_z=13.83 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=3.59 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 63 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=118.17 T_z=-3907.92 M_y=-3457.52 T_y=-28.54 M_z=33.30 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=124.81 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.06 $\sigma_{m,d}$=13.94 Sfr.=0.09

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 10 SND Xl=1.00
  Sollecitazioni: N=-593.63 T_z=-1369.75 M_y=716.12 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=124.81 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-2.80 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 1 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-157.22 T_z=-1205.51 M_y=-994.33 T_y=-91.34 M_z=187.66 M_x=4.11
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=124.81 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=6.33 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 7 SND
  Sollecitazioni: N=-651.66
  [Par.] $M_{y,sx}$=1161.65 $M_{y,dx}$=-1099.05 $M_{y,eq}$=-1161.65
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-105.11 $M_{z,dx}$=62.84 $M_{z,eq}$=88.20
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=124.81 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.34 $\sigma_{m,d}$=5.69 Sfr.=0.03

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=971.51 T_z=-1294.92 M_y=-1161.65 T_y=-59.89 M_z=105.11 M_x=2.43
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.51 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=492.10 T_z=-1205.51 M_y=-994.33 T_y=-91.34 M_z=187.66 M_x=4.11
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 63 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=118.17 T_z=-3907.92 M_y=-3457.52 T_y=-28.54 M_z=33.30 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.06 $\sigma_{m,d}$=13.94 Sfr.=0.09

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 38 SLU Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=209.96 T_z=-3237.77 M_y=1406.48 T_y=-8.45 M_z=16.01 M_x=1.37
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=3.54 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.03

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 63 SLU Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=98.63 T_z=-4049.88 M_y=1508.42 T_y=-28.54 M_z=-2.32 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=4.43 Sfr.=0.20

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 1 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-157.22 T_z=-1205.51 M_y=-994.33 T_y=-91.34 M_z=187.66 M_x=4.11
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.08 $\sigma_{m,d}$=-6.33 Sfr.=0.03

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 63 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=118.17 T_z=-3907.92 M_y=-3457.52 T_y=-28.54 M_z=33.30 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=13.94 Sfr.=0.09

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 7 SND Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=-651.66 T_z=-1094.34 M_y=136.06 T_y=-59.89 M_z=62.84 M_x=2.43
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.34 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/16778)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/27844)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/12583)

Asta n. 2117 (-2211 276) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU I Xl=1.04
  Sollecitazioni: N=57.58 T_z=-1938.11 M_y=2580.96 T_y=-49.20 M_z=-47.01 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
  L=123.73 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.28 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.03 $\sigma_{m,d}$=10.69 Sfr.=0.04

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=70.10 T_z=-1847.18 M_y=614.16 T_y=-49.20 M_z=4.12 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.04 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.04
  Sollecitazioni: N=57.58 T_z=-1938.11 M_y=2580.96 T_y=-49.20 M_z=-47.01 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.03 $\sigma_{m,d}$=10.69 Sfr.=0.04

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=1.04
  Sollecitazioni: N=57.58 T_z=-1938.11 M_y=2580.96 T_y=-49.20 M_z=-47.01 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=2.12 Sfr.=0.05

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.04
  Sollecitazioni: N=57.58 T_z=-1938.11 M_y=2580.96 T_y=-49.20 M_z=-47.01 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-10.69 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 51 SLU Xl=1.04
  Sollecitazioni: N=47.38 T_z=-4315.98 M_y=5843.80 T_y=-126.02 M_z=-108.25 M_x=1.24
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=123.73 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.28 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 $\sigma_{m,d}$=24.24 Sfr.=0.16

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 36 SLU Xl=0.42
  Sollecitazioni: N=-4.64 T_z=-4156.10 M_y=2923.54 T_y=-40.10 M_z=0.00 M_x=1.05
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=123.73 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-11.42 Sfr.=0.08

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 13 SLU Xl=1.04
  Sollecitazioni: N=-97.14 T_z=-5678.16 M_y=7361.45 T_y=-116.37 M_z=-111.58 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=123.73 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-30.21 Sfr.=0.22

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 13 SLU
  Sollecitazioni: N=-97.14
  [Lin.] $M_{y,sx}$=-1522.24 $M_{y,dx}$=-7361.45 $M_{y,eq}$=5025.77
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-9.35 $M_{z,dx}$=-111.58 $M_{z,eq}$=-63.21
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=123.73 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.28 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.05 $\sigma_{m,d}$=-20.45 Sfr.=0.15

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=958.93 T_z=-1704.09 M_y=132.38 T_y=-275.66 M_z=62.84 M_x=2.43
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.50 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=427.60 T_z=-1786.50 M_y=411.50 T_y=-457.91 M_z=91.65 M_x=4.11
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 51 SLU Xl=1.04
  Sollecitazioni: N=47.38 T_z=-4315.98 M_y=5843.80 T_y=-126.02 M_z=-108.25 M_x=1.24
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 $\sigma_{m,d}$=24.24 Sfr.=0.16

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 38 SLU Xl=1.04
  Sollecitazioni: N=-50.66 T_z=-5131.09 M_y=6668.01 T_y=-78.94 M_z=-66.02 M_x=1.37
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=5.61 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.07

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 63 SLU Xl=1.04
  Sollecitazioni: N=-190.71 T_z=-6492.02 M_y=8181.45 T_y=-101.15 M_z=-107.44 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=7.10 Sfr.=0.33

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 13 SLU Xl=1.04

Sollecitazioni: N=-97.14 T_z=-5678.16 M_y=7361.45 T_y=-116.37 M_z=-111.58 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.05 $\sigma_{m,d}$=-30.21 Sfr.=0.22

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 13 SLU Xl=1.04
Sollecitazioni: N=-97.14 T_z=-5678.16 M_y=7361.45 T_y=-116.37 M_z=-111.58 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-30.21 Sfr.=0.22

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 7 SND Xl=1.04
Sollecitazioni: N=-831.25 T_z=-1795.01 M_y=1950.49 T_y=177.25 M_z=174.10 M_x=2.43
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.43 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/10089)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/18468)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/7463)

Asta n. 2117 (276 -2192) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=686.89 T_z=1791.12 M_y=2289.11 T_y=58.40 M_z=-60.70 M_x=1.39
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=125.96 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.36 $\sigma_{m,d}$=9.73 Sfr.=0.04

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=686.89 T_z=1791.12 M_y=2289.11 T_y=58.40 M_z=-60.70 M_x=1.39
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.36 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=686.89 T_z=1791.12 M_y=2289.11 T_y=58.40 M_z=-60.70 M_x=1.39
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=686.89 T_z=1791.12 M_y=2289.11 T_y=58.40 M_z=-60.70 M_x=1.39
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.36 $\sigma_{m,d}$=9.73 Sfr.=0.03

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=686.89 T_z=1791.12 M_y=2289.11 T_y=58.40 M_z=-60.70 M_x=1.39
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=1.96 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=686.89 T_z=1791.12 M_y=2289.11 T_y=58.40 M_z=-60.70 M_x=1.39
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=1.96 Sfr.=0.04

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=686.89 T_z=1791.12 M_y=2289.11 T_y=58.40 M_z=-60.70 M_x=1.39
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-9.73 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 63 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=1405.87 T_z=6132.95 M_y=8015.34 T_y=90.08 M_z=-100.52 M_x=5.95
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=125.96 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.73 $\sigma_{m,d}$=32.62 Sfr.=0.22

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 50 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=1867.95 T_z=4256.91 M_y=5256.28 T_y=109.47 M_z=-96.33 M_x=4.13
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.97 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 63 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=1405.87 T_z=6132.95 M_y=8015.34 T_y=90.08 M_z=-100.52 M_x=5.95
Resistenze: K_{mod}=0.90
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 63 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=1405.87 T_z=6132.95 M_y=8015.34 T_y=90.08 M_z=-100.52 M_x=5.95
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.73 $\sigma_{m,d}$=32.62 Sfr.=0.22

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 63 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=1405.87 T_z=6132.95 M_y=8015.34 T_y=90.08 M_z=-100.52 M_x=5.95
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=6.71 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.10

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 63 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=1405.87 T_z=6132.95 M_y=8015.34 T_y=90.08 M_z=-100.52 M_x=5.95
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=6.71 Sfr.=0.31

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 63 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=1405.87 T_z=6132.95 M_y=8015.34 T_y=90.08 M_z=-100.52 M_x=5.95
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-32.62 Sfr.=0.22

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.02 (L/6183)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/10702)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.02 (L/4599)

Asta n. 2117 (-2192 -2177) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU I Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=576.26 T_z=987.09 M_y=-858.55 T_y=19.07 M_z=25.09 M_x=1.39
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
  L=124.86 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.30 $\sigma_{m,d}$=3.68 Sfr.=0.01

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=591.30 T_z=1096.34 M_y=442.16 T_y=19.07 M_z=1.29 M_x=1.39
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.31 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=591.30 T_z=1096.34 M_y=442.16 T_y=19.07 M_z=1.29 M_x=1.39
  Resistenze: K_{fi}=1.25
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=576.26 T_z=987.09 M_y=-858.55 T_y=19.07 M_z=25.09 M_x=1.39
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.30 $\sigma_{m,d}$=3.68 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=591.30 T_z=1096.34 M_y=442.16 T_y=19.07 M_z=1.29 M_x=1.39
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=1.20 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=591.30 T_z=1096.34 M_y=442.16 T_y=19.07 M_z=1.29 M_x=1.39
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=1.20 Sfr.=0.03

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=576.26 T_z=987.09 M_y=-858.55 T_y=19.07 M_z=25.09 M_x=1.39
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=3.68 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 13 SLU Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=1325.83 T_z=2934.00 M_y=-2551.47 T_y=32.03 M_z=47.49 M_x=5.04
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,t}$=105.93
  L=124.86 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.69 $\sigma_{m,d}$=10.59 Sfr.=0.09

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 50 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=1576.38 T_z=2480.77 M_y=814.52 T_y=41.82 M_z=19.88 M_x=4.13
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.82 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 63 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=1114.33 T_z=3671.27 M_y=1586.83 T_y=22.31 M_z=-4.90 M_x=5.95
  Resistenze: K_{mod}=0.90
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 13 SLU Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=1325.83 T_z=2934.00 M_y=-2551.47 T_y=32.03 M_z=47.49 M_x=5.04
  Resistenze: K_{mod}=0.80 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=105.93 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.69 $\sigma_{m,d}$=10.59 Sfr.=0.09

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 63 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=1114.33 T_z=3671.27 M_y=1586.83 T_y=22.31 M_z=-4.90 M_x=5.95
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=4.02 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.03

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 63 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=1114.33 T_z=3671.27 M_y=1586.83 T_y=22.31 M_z=-4.90 M_x=5.95
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=4.02 Sfr.=0.18

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 13 SLU Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=1325.83 T_z=2934.00 M_y=-2551.47 T_y=32.03 M_z=47.49 M_x=5.04
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=10.59 Sfr.=0.08

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/23805)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/42234)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/17935)

Asta n. 2117 (-2177 -2156) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU I Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=478.68 T_z=278.35 M_y=-1266.19 T_y=-25.71 M_z=-6.96 M_x=1.39
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
  L=124.67 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.25 $\sigma_{m,d}$=5.04 Sfr.=0.02

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=493.70 T_z=387.43 M_y=-851.18 T_y=-25.71 M_z=25.09 M_x=1.39
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.26 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=493.70 T_z=387.43 M_y=-851.18 T_y=-25.71 M_z=25.09 M_x=1.39
  Resistenze: K_{fi}=1.25
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=478.68 T_z=278.35 M_y=-1266.19 T_y=-25.71 M_z=-6.96 M_x=1.39
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.25 $\sigma_{m,d}$=5.04 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=493.70 T_z=387.43 M_y=-851.18 T_y=-25.71 M_z=25.09 M_x=1.39
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=0.42 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=493.70 T_z=387.43 M_y=-851.18 T_y=-25.71 M_z=25.09 M_x=1.39
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=0.42 Sfr.=0.01

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=478.68 T_z=278.35 M_y=-1266.19 T_y=-25.71 M_z=-6.96 M_x=1.39
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=5.04 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 63 SLU Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=801.27 T_z=1056.11 M_y=-4287.92 T_y=-46.19 M_z=-34.63 M_x=5.95
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=124.67 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.42 $\sigma_{m,d}$=17.20 Sfr.=0.12

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 7 SND Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=-35.85 T_z=747.17 M_y=-1921.74 T_y=-103.96 M_z=-97.11 M_x=3.23
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=124.67 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=8.77 Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 7 SND
  Sollecitazioni: N=-35.85
  [Lin.] $M_{y,sx}$=922.62 $M_{y,dx}$=1921.74 $M_{y,eq}$=-1522.10
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-110.09 $M_{z,dx}$=-97.11 $M_{z,eq}$=44.04
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=124.67 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.02 $\sigma_{m,d}$=6.52 Sfr.=0.03

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 50 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=1282.85 T_z=690.04 M_y=-2175.84 T_y=-117.90 M_z=72.09 M_x=4.13
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.67 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 63 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=820.79 T_z=1197.91 M_y=-2882.87 T_y=-46.19 M_z=22.96 M_x=5.95
  Resistenze: K_{mod}=0.90
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 63 SLU Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=801.27 T_z=1056.11 M_y=-4287.92 T_y=-46.19 M_z=-34.63 M_x=5.95
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.42 $\sigma_{m,d}$=17.20 Sfr.=0.12

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 63 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=820.79 T_z=1197.91 M_y=-2882.87 T_y=-46.19 M_z=22.96 M_x=5.95
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=1.31 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 63 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=820.79 T_z=1197.91 M_y=-2882.87 T_y=-46.19 M_z=22.96 M_x=5.95
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=1.31 Sfr.=0.06

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 7 SND Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=-35.85 T_z=747.17 M_y=-1921.74 T_y=-103.96 M_z=-97.11 M_x=3.23
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.02 $\sigma_{m,d}$=-8.77 Sfr.=0.05

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 63 SLU Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=801.27 T_z=1056.11 M_y=-4287.92 T_y=-46.19 M_z=-34.63 M_x=5.95
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=17.20 Sfr.=0.11

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 7 SND Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=-35.85 T_z=747.17 M_y=-1921.74 T_y=52.54 M_z=83.18 M_x=3.23
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.02 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/46688)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/81704)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/32681)

Asta n. 2117 (-2156 189) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=372.44 T_z=-493.49 M_y=-1258.56 T_y=27.19 M_z=-6.96 M_x=1.39
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
  L=208.07 $\lambda_{rel,y}$=0.14 $\lambda_{rel,z}$=0.48 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.98
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.19 $\sigma_{m,d}$=5.01 Sfr.=0.02

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=372.44 T_z=-493.49 M_y=-1258.56 T_y=27.19 M_z=-6.96 M_x=1.39
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.19 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=372.44 T_z=-493.49 M_y=-1258.56 T_y=27.19 M_z=-6.96 M_x=1.39
  Resistenze: K_{fi}=1.25
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=372.44 T_z=-493.49 M_y=-1258.56 T_y=27.19 M_z=-6.96 M_x=1.39
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.19 $\sigma_{m,d}$=5.01 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=1.88
  Sollecitazioni: N=349.76 T_z=-658.21 M_y=-174.47 T_y=27.19 M_z=44.23 M_x=1.39
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=0.72 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=1.88
  Sollecitazioni: N=349.76 T_z=-658.21 M_y=-174.47 T_y=27.19 M_z=44.23 M_x=1.39
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=0.72 Sfr.=0.02

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=372.44 T_z=-493.49 M_y=-1258.56 T_y=27.19 M_z=-6.96 M_x=1.39
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=5.01 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 63 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=440.99 T_z=-2016.26 M_y=-4261.62 T_y=119.20 M_z=-34.63 M_x=5.96
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=208.07 $\lambda_{rel,y}$=0.14 $\lambda_{rel,z}$=0.48 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.98
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.23 $\sigma_{m,d}$=17.10 Sfr.=0.12

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 10 SND Xl=1.51
  Sollecitazioni: N=-219.88 T_z=-1042.32 M_y=-1646.51 T_y=37.00 M_z=0.00 M_x=1.11
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=208.07 $\lambda_{rel,m}$=0.31 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=6.43 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 7 SND Xl=1.88
  Sollecitazioni: N=-273.03 T_z=-1111.85 M_y=-1683.91 T_y=151.04 M_z=241.49 M_x=3.23
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=208.07 $\lambda_{rel,m}$=0.31 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=9.72 Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 7 SND
  Sollecitazioni: N=-273.03
  [Par.] $M_{y,sx}$=1914.00 $M_{y,dx}$=1683.91 $M_{y,eq}$=-1914.00
  [Lin.] $M_{z,sx}$=97.11 $M_{z,dx}$=241.49 $M_{z,eq}$=106.05
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=208.07 $\lambda_{rel,y}$=0.14 $\lambda_{rel,z}$=0.48 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.98
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.14 $\sigma_{m,d}$=8.86 Sfr.=0.05

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 49 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=987.21 T_z=-932.14 M_y=-1590.85 T_y=81.13 M_z=-66.17 M_x=1.97
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.51 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 63 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=440.99 T_z=-2016.26 M_y=-4261.62 T_y=119.20 M_z=-34.63 M_x=5.96
  Resistenze: K_{mod}=0.90
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 63 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=440.99 T_z=-2016.26 M_y=-4261.62 T_y=119.20 M_z=-34.63 M_x=5.96
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.23 $\sigma_{m,d}$=17.10 Sfr.=0.12

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 13 SLU Xl=1.88
  Sollecitazioni: N=642.60 T_z=-2029.26 M_y=23.53 T_y=120.40 M_z=171.84 M_x=5.04
  Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=2.22 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 13 SLU Xl=1.88
  Sollecitazioni: N=642.60 T_z=-2029.26 M_y=23.53 T_y=120.40 M_z=171.84 M_x=5.04
  Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=19.31
  Tensioni: τ_d=2.22 Sfr.=0.12

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 7 SND Xl=1.88
  Sollecitazioni: N=-273.03 T_z=-1111.85 M_y=-1683.91 T_y=151.04 M_z=241.49 M_x=3.23
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.14 $\sigma_{m,d}$=-9.72 Sfr.=0.05

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 63 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=440.99 T_z=-2016.26 M_y=-4261.62 T_y=119.20 M_z=-34.63 M_x=5.96
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=17.10 Sfr.=0.11

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 7 SND Xl=1.88
  Sollecitazioni: N=-273.03 T_z=-1111.85 M_y=-1683.91 T_y=151.04 M_z=241.49 M_x=3.23
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.14 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.01 (L/17202)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/30844)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.01 (L/12654)

Asta n. 2117 (189 313) Trave 24x32 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=56.53 T_z=410.54 M_y=454.95 T_y=35.10 M_z=-41.55 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
  L=138.18 $\lambda_{rel,y}$=0.34 $\lambda_{rel,z}$=0.54 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.97
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.18 $\sigma_{m,d}$=44.57 Sfr.=0.16

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=56.53 T_z=410.54 M_y=454.95 T_y=35.10 M_z=-41.55 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.18 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=56.53 T_z=410.54 M_y=454.95 T_y=35.10 M_z=-41.55 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.18 $\sigma_{m,d}$=44.57 Sfr.=0.14

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=56.53 T_z=410.54 M_y=454.95 T_y=35.10 M_z=-41.55 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=2.74 Sfr.=0.06

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=56.53 T_z=410.54 M_y=454.95 T_y=35.10 M_z=-41.55 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-44.57 Sfr.=0.14

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 63 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=165.78 T_z=1392.91 M_y=1594.75 T_y=110.99 M_z=-131.36 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=138.18 $\lambda_{rel,y}$=0.24 $\lambda_{rel,z}$=0.32 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.22 $\sigma_{m,d}$=43.21 Sfr.=0.28

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 13 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=165.78 T_z=1203.93 M_y=1374.01 T_y=107.72 M_z=-127.50 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=105.93
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.22 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 63 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=165.78 T_z=1392.91 M_y=1594.75 T_y=110.99 M_z=-131.36 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.22 $\sigma_{m,d}$=43.21 Sfr.=0.28

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 63 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=165.78 T_z=1392.91 M_y=1594.75 T_y=110.99 M_z=-131.36 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=3.82 Sfr.=0.18

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 63 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=165.78 T_z=1392.91 M_y=1594.75 T_y=110.99 M_z=-131.36 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-43.21 Sfr.=0.28

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.03 (L/4631)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/7955)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.03 (L/3486)

Asta n. 2126 (264 -2267) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=1068.65 T_z=1642.21 M_y=1014.47 T_y=-31.11 M_z=23.55 M_x=5.83
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
  L=147.78 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.34 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.56 $\sigma_{m,d}$=4.27 Sfr.=0.02

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=1068.65 T_z=1642.21 M_y=1014.47 T_y=-31.11 M_z=23.55 M_x=5.83
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.56 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=1068.65 T_z=1642.21 M_y=1014.47 T_y=-31.11 M_z=23.55 M_x=5.83
  Resistenze: K_{fi}=1.25
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=1068.65 T_z=1642.21 M_y=1014.47 T_y=-31.11 M_z=23.55 M_x=5.83

Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.56 $\sigma_{m,d}$=4.27 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=1068.65 T_z=1642.21 M_y=1014.47 T_y=-31.11 M_z=23.55 M_x=5.83
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=1.80 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=1068.65 T_z=1642.21 M_y=1014.47 T_y=-31.11 M_z=23.55 M_x=5.83
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=1.80 Sfr.=0.04

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=1068.65 T_z=1642.21 M_y=1014.47 T_y=-31.11 M_z=23.55 M_x=5.83
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-4.27 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 62 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=4573.12 T_z=3606.38 M_y=2872.83 T_y=45.73 M_z=-79.37 M_x=7.79
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=147.78 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.34 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=2.38 $\sigma_{m,d}$=12.26 Sfr.=0.10

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 49 SLU Xl=1.48
Sollecitazioni: N=-359.47 T_z=1066.00 M_y=-1308.95 T_y=-101.61 M_z=0.00 M_x=7.73
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=147.78 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=5.11 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 7 SND Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-1621.37 T_z=1992.07 M_y=1705.88 T_y=-233.24 M_z=301.06 M_x=9.99
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=147.78 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-10.58 Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 7 SND
Sollecitazioni: N=-1710.00
[Par.] $M_{y,sx}$=-1705.88 $M_{y,dx}$=930.50 $M_{y,eq}$=1705.88
[Lin.] $M_{z,sx}$=-301.06 $M_{z,dx}$=-52.07 $M_{z,eq}$=159.81
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=147.78 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.34 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.89 $\sigma_{m,d}$=-8.74 Sfr.=0.05

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 62 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=4573.12 T_z=3606.38 M_y=2872.83 T_y=45.73 M_z=-79.37 M_x=7.79
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=2.38 Sfr.=0.02

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.20
Sollecitazioni: N=2397.57 T_z=1457.10 M_y=653.70 T_y=-235.78 M_z=300.00 M_x=14.09
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 62 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=4573.12 T_z=3606.38 M_y=2872.83 T_y=45.73 M_z=-79.37 M_x=7.79
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=2.38 $\sigma_{m,d}$=12.26 Sfr.=0.10

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 63 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=4200.84 T_z=3714.70 M_y=2753.36 T_y=30.58 M_z=-43.49 M_x=7.49
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=4.06 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.04

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 63 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=4200.84 T_z=3714.70 M_y=2753.36 T_y=30.58 M_z=-43.49 M_x=7.49
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=4.06 Sfr.=0.19

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 7 SND Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-1621.37 T_z=1992.07 M_y=1705.88 T_y=-233.24 M_z=301.06 M_x=9.99
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.84 $\sigma_{m,d}$=-10.58 Sfr.=0.05

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=4573.12 T_z=3606.38 M_y=2872.83 T_y=45.73 M_z=-79.37 M_x=7.79
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-12.26 Sfr.=0.08

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 7 SND Xl=1.48
  Sollecitazioni: N=-1710.00 T_z=1320.87 M_y=-930.50 T_y=171.03 M_z=19.57 M_x=9.99
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.89 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 55 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/15245)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/35306)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/10400)

Asta n. 2126 (-2267 -2246) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU I Xl=0.85
  Sollecitazioni: N=857.48 T_z=36.55 M_y=-944.46 T_y=13.51 M_z=-4.69 M_x=5.91
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
  L=142.18 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.33 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.45 $\sigma_{m,d}$=3.75 Sfr.=0.02

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=932.37 T_z=580.64 M_y=-675.62 T_y=13.51 M_z=-16.22 M_x=5.91
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.49 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=932.37 T_z=580.64 M_y=-675.62 T_y=13.51 M_z=-16.22 M_x=5.91
  Resistenze: K_{fi}=1.25
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.85
  Sollecitazioni: N=857.48 T_z=36.55 M_y=-944.46 T_y=13.51 M_z=-4.69 M_x=5.91
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.45 $\sigma_{m,d}$=3.75 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=932.37 T_z=580.64 M_y=-675.62 T_y=13.51 M_z=-16.22 M_x=5.91
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=0.64 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=932.37 T_z=580.64 M_y=-675.62 T_y=13.51 M_z=-16.22 M_x=5.91
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=0.64 Sfr.=0.01

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.85
  Sollecitazioni: N=857.48 T_z=36.55 M_y=-944.46 T_y=13.51 M_z=-4.69 M_x=5.91
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=3.75 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 63 SLU Xl=1.23
  Sollecitazioni: N=3742.74 T_z=-3.62 M_y=-2154.52 T_y=23.10 M_z=24.14 M_x=7.52
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=142.18 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.33 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.95 $\sigma_{m,d}$=8.73 Sfr.=0.07

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 49 SLU Xl=0.56
  Sollecitazioni: N=-550.77 T_z=0.00 M_y=-1454.35 T_y=-2.01 M_z=0.00 M_x=7.73
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=142.18 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=5.68 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 49 SLU Xl=0.85
  Sollecitazioni: N=-590.49 T_z=-288.36 M_y=-1412.45 T_y=-2.01 M_z=-1.03 M_x=7.73
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=142.18 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=5.53 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 49 SLU
  Sollecitazioni: N=-673.01
  [Par.] $M_{y,sx}$=1308.34 $M_{y,dx}$=1080.46 $M_{y,eq}$=-1454.35
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-0.68 $M_{z,dx}$=-2.18 $M_{z,eq}$=-1.03
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=142.18 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.33 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.35 $\sigma_{m,d}$=5.69 Sfr.=0.04

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 62 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=4328.83 T_z=1297.68 M_y=-1139.43 T_y=33.21 M_z=-20.81 M_x=7.91
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=2.25 Sfr.=0.02

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=2327.48 T_z=749.25 M_y=-804.21 T_y=-26.02 M_z=21.81 M_x=14.27
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 63 SLU Xl=1.23
  Sollecitazioni: N=3742.74 T_z=-3.62 M_y=-2154.52 T_y=23.10 M_z=24.14 M_x=7.52
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.95 $\sigma_{m,d}$=8.73 Sfr.=0.07

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 62 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=4328.83 T_z=1297.68 M_y=-1139.43 T_y=33.21 M_z=-20.81 M_x=7.91
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=1.42 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=4328.83 T_z=1297.68 M_y=-1139.43 T_y=33.21 M_z=-20.81 M_x=7.91
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=1.42 Sfr.=0.07

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 49 SLU Xl=0.56
  Sollecitazioni: N=-550.77 T_z=0.00 M_y=-1454.35 T_y=-2.01 M_z=0.00 M_x=7.73
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.29 $\sigma_{m,d}$=-5.68 Sfr.=0.04

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 13 SLU Xl=1.04
  Sollecitazioni: N=2312.11 T_z=-36.12 M_y=-1939.44 T_y=12.65 M_z=15.20 M_x=7.46
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=7.77 Sfr.=0.06

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 7 SND Xl=1.42
  Sollecitazioni: N=-2001.75 T_z=-687.71 M_y=-1081.05 T_y=51.25 M_z=34.87 M_x=10.11
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.04 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/51410)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/149089)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 17 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/34671)

Asta n. 2126 (-2246 294) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU I Xl=1.42
  Sollecitazioni: N=588.65 T_z=-1916.32 M_y=1017.00 T_y=-40.87 M_z=-55.12 M_x=5.91
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
  L=142.18 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.33 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.31 $\sigma_{m,d}$=4.69 Sfr.=0.02

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=749.46 T_z=-748.11 M_y=-851.37 T_y=-40.87 M_z=2.99 M_x=5.91
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.39 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=749.46 T_z=-748.11 M_y=-851.37 T_y=-40.87 M_z=2.99 M_x=5.91
  Resistenze: K_{fi}=1.25
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.42
  Sollecitazioni: N=588.65 T_z=-1916.32 M_y=1017.00 T_y=-40.87 M_z=-55.12 M_x=5.91
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.31 $\sigma_{m,d}$=4.69 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=1.42
  Sollecitazioni: N=588.65 T_z=-1916.32 M_y=1017.00 T_y=-40.87 M_z=-55.12 M_x=5.91
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=2.10 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=1.42
  Sollecitazioni: N=588.65 T_z=-1916.32 M_y=1017.00 T_y=-40.87 M_z=-55.12 M_x=5.91
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=2.10 Sfr.=0.05

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.42
  Sollecitazioni: N=588.65 T_z=-1916.32 M_y=1017.00 T_y=-40.87 M_z=-55.12 M_x=5.91
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-4.69 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 63 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=3539.75 T_z=-1697.20 M_y=-2134.47 T_y=-73.19 M_z=28.52 M_x=7.52
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=142.18 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.33 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.84 $\sigma_{m,d}$=8.71 Sfr.=0.07

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 10 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-1796.11 T_z=-1001.33 M_y=-1043.95 T_y=-27.64 M_z=0.00 M_x=5.43
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=142.18 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=4.08 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 49 SLU Xl=1.42
  Sollecitazioni: N=-1036.15 T_z=-3160.64 M_y=2146.54 T_y=-82.63 M_z=-119.66 M_x=7.73
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=142.18 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-9.94 Sfr.=0.06

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 49 SLU
  Sollecitazioni: N=-1036.15
  [Par.] $M_{y,sx}$=1080.57 $M_{y,dx}$=-2146.54 $M_{y,eq}$=2097.62
  [Lin.] $M_{z,sx}$=2.17 $M_{z,dx}$=-119.66 $M_{z,eq}$=-72.67
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=142.18 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.33 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.54 $\sigma_{m,d}$=-9.14 Sfr.=0.06

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 62 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=4010.67 T_z=-1378.67 M_y=-2027.41 T_y=-56.35 M_z=26.40 M_x=7.91
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=2.09 Sfr.=0.02

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=2221.24 T_z=-905.80 M_y=-976.56 T_y=-120.57 M_z=56.83 M_x=14.27
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 63 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=3539.75 T_z=-1697.20 M_y=-2134.47 T_y=-73.19 M_z=28.52 M_x=7.52
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.84 $\sigma_{m,d}$=8.71 Sfr.=0.07

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 13 SLU Xl=1.42
  Sollecitazioni: N=1843.82 T_z=-3437.87 M_y=1771.59 T_y=-80.94 M_z=-95.09 M_x=7.46
  Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=3.76 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.04

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 13 SLU Xl=1.42
  Sollecitazioni: N=1843.82 T_z=-3437.87 M_y=1771.59 T_y=-80.94 M_z=-95.09 M_x=7.46
  Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=19.31
  Tensioni: τ_d=3.76 Sfr.=0.19

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 49 SLU Xl=1.42
  Sollecitazioni: N=-1036.15 T_z=-3160.64 M_y=2146.54 T_y=-82.63 M_z=-119.66 M_x=7.73
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.54 $\sigma_{m,d}$=-9.94 Sfr.=0.06

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 49 SLU Xl=1.42
  Sollecitazioni: N=-1036.15 T_z=-3160.64 M_y=2146.54 T_y=-82.63 M_z=-119.66 M_x=7.73
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-9.94 Sfr.=0.06

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 7 SND Xl=1.42
  Sollecitazioni: N=-2346.71 T_z=-1618.11 M_y=376.73 T_y=14.04 M_z=34.23 M_x=10.11
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.22 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/26156)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.00 (L/80588)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/16941)

Asta n. 2126 (294 270) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU I Xl=0.71
  Sollecitazioni: N=445.41 T_z=-2954.65 M_y=2870.20 T_y=332.02 M_z=179.85 M_x=5.92
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
  L=90.58 $\lambda_{rel,y}$=0.06 $\lambda_{rel,z}$=0.21 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00

Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.23 $\sigma_{m,d}$=13.55 Sfr.=0.05

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=536.70 T_z=-2292.00 M_y=1016.85 T_y=332.02 M_z=-55.12 M_x=5.92
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.28 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=536.70 T_z=-2292.00 M_y=1016.85 T_y=332.02 M_z=-55.12 M_x=5.92
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.71
Sollecitazioni: N=445.41 T_z=-2954.65 M_y=2870.20 T_y=332.02 M_z=179.85 M_x=5.92
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.23 $\sigma_{m,d}$=13.55 Sfr.=0.04

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=0.71
Sollecitazioni: N=445.41 T_z=-2954.65 M_y=2870.20 T_y=332.02 M_z=179.85 M_x=5.92
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=3.25 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.71
Sollecitazioni: N=445.41 T_z=-2954.65 M_y=2870.20 T_y=332.02 M_z=179.85 M_x=5.92
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=3.25 Sfr.=0.07

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.71
Sollecitazioni: N=445.41 T_z=-2954.65 M_y=2870.20 T_y=332.02 M_z=179.85 M_x=5.92
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-13.55 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 13 SLU Xl=0.71
Sollecitazioni: N=1534.81 T_z=-5678.53 M_y=5437.83 T_y=388.85 M_z=180.10 M_x=7.47
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,t}$=105.93
L=90.58 $\lambda_{rel,y}$=0.06 $\lambda_{rel,z}$=0.21 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.80 $\sigma_{m,d}$=23.59 Sfr.=0.18

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 52 SLU Xl=0.24
Sollecitazioni: N=-253.24 T_z=-4152.05 M_y=2880.60 T_y=454.08 M_z=0.00 M_x=7.78
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=90.58 $\lambda_{rel,m}$=0.21 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-11.25 Sfr.=0.08

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 51 SLU Xl=0.71
Sollecitazioni: N=-66.32 T_z=-5227.50 M_y=5367.47 T_y=554.38 M_z=266.96 M_x=9.62
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=90.58 $\lambda_{rel,m}$=0.21 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-24.44 Sfr.=0.16

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 49 SLU
Sollecitazioni: N=-1296.14
[Lin.] $M_{y,sx}$=-2146.15 $M_{y,dx}$=-5108.55 $M_{y,eq}$=3923.59
[Lin.] $M_{z,sx}$=119.66 $M_{z,dx}$=215.37 $M_{z,eq}$=86.15
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=90.58 $\lambda_{rel,y}$=0.06 $\lambda_{rel,z}$=0.21 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.68 $\sigma_{m,d}$=-16.45 Sfr.=0.11

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=3648.06 T_z=-4372.11 M_y=1121.97 T_y=376.72 M_z=-53.71 M_x=7.91
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.90 Sfr.=0.02

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=2082.23 T_z=-2144.50 M_y=672.83 T_y=275.69 M_z=54.87 M_x=14.27
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 13 SLU Xl=0.71
Sollecitazioni: N=1534.81 T_z=-5678.53 M_y=5437.83 T_y=388.85 M_z=180.10 M_x=7.47
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=105.93 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.80 $\sigma_{m,d}$=23.59 Sfr.=0.18

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 13 SLU Xl=0.71
Sollecitazioni: N=1534.81 T_z=-5678.53 M_y=5437.83 T_y=388.85 M_z=180.10 M_x=7.47
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=6.23 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.10

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 13 SLU Xl=0.71

Sollecitazioni: N=1534.81 T_z=-5678.53 M_y=5437.83 T_y=388.85 M_z=180.10 M_x=7.47
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=19.31
Tensioni: τ_d=6.23 Sfr.=0.32

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 51 SLU Xl=0.71
Sollecitazioni: N=-66.32 T_z=-5227.50 M_y=5367.47 T_y=554.38 M_z=266.96 M_x=9.62
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.03 $\sigma_{m,d}$=-24.44 Sfr.=0.16

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 13 SLU Xl=0.71
Sollecitazioni: N=1534.81 T_z=-5678.53 M_y=5437.83 T_y=388.85 M_z=180.10 M_x=7.47
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-23.59 Sfr.=0.17

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 7 SND Xl=0.71
Sollecitazioni: N=-2617.92 T_z=-2674.83 M_y=2034.53 T_y=390.18 M_z=265.23 M_x=10.11
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.36 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 5 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/11416)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/41226)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 17 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/7135)

Asta n. 2126 (270 -2206) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=92.61 T_z=4607.45 M_y=4365.62 T_y=-678.57 M_z=157.97 M_x=-3.77
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=49.27 $\lambda_{rel,y}$=0.03 $\lambda_{rel,z}$=0.11 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.05 $\sigma_{m,d}$=19.11 Sfr.=0.07

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=92.61 T_z=4607.45 M_y=4365.62 T_y=-678.57 M_z=157.97 M_x=-3.77
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.05 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=92.61 T_z=4607.45 M_y=4365.62 T_y=-678.57 M_z=157.97 M_x=-3.77
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=92.61 T_z=4607.45 M_y=4365.62 T_y=-678.57 M_z=157.97 M_x=-3.77
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.05 $\sigma_{m,d}$=19.11 Sfr.=0.06

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=92.61 T_z=4607.45 M_y=4365.62 T_y=-678.57 M_z=157.97 M_x=-3.77
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=5.09 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=92.61 T_z=4607.45 M_y=4365.62 T_y=-678.57 M_z=157.97 M_x=-3.77
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=5.09 Sfr.=0.12

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=92.61 T_z=4607.45 M_y=4365.62 T_y=-678.57 M_z=157.97 M_x=-3.77
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-19.11 Sfr.=0.06

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 13 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=1170.85 T_z=8470.44 M_y=7872.18 T_y=-939.06 M_z=197.62 M_x=-3.17
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,t}$=105.93
L=49.27 $\lambda_{rel,y}$=0.03 $\lambda_{rel,z}$=0.11 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.61 $\sigma_{m,d}$=33.32 Sfr.=0.25

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 52 SLU Xl=0.43
Sollecitazioni: N=-115.31 T_z=6555.28 M_y=4645.21 T_y=-877.32 M_z=0.00 M_x=-4.17
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=49.27 $\lambda_{rel,m}$=0.15 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-18.15 Sfr.=0.12

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 52 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-65.85 T_z=6915.18 M_y=6232.39 T_y=-877.32 M_z=206.74 M_x=-4.17
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=49.27 $\lambda_{rel,m}$=0.15 K_{crit}=1.00

Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-27.04 Sfr.=0.18

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 52 SLU
Sollecitazioni: N=-127.87
[Lin.] $M_{y,sx}$=-6232.39 $M_{y,dx}$=-4261.75 $M_{y,eq}$=5444.13
[Lin.] $M_{z,sx}$=-206.74 $M_{z,dx}$=-51.66 $M_{z,eq}$=103.38
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=49.27 $\lambda_{rel,y}$=0.03 $\lambda_{rel,z}$=0.11 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.07 $\sigma_{m,d}$=-22.61 Sfr.=0.15

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 63 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=1927.53 T_z=9187.12 M_y=8791.65 T_y=-1003.30 M_z=199.47 M_x=-3.22
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.00 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.20
Sollecitazioni: N=1046.08 T_z=4362.61 M_y=3805.96 T_y=-785.28 M_z=330.86 M_x=-8.98
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 13 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=1170.85 T_z=8470.44 M_y=7872.18 T_y=-939.06 M_z=197.62 M_x=-3.17
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=105.93 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.61 $\sigma_{m,d}$=33.32 Sfr.=0.25

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 13 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=1170.85 T_z=8470.44 M_y=7872.18 T_y=-939.06 M_z=197.62 M_x=-3.17
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=9.32 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.23

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 13 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=1170.85 T_z=8470.44 M_y=7872.18 T_y=-939.06 M_z=197.62 M_x=-3.17
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=19.31
Tensioni: τ_d=9.32 Sfr.=0.48

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 52 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-65.85 T_z=6915.18 M_y=6232.39 T_y=-877.32 M_z=206.74 M_x=-4.17
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.03 $\sigma_{m,d}$=-27.04 Sfr.=0.18

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 13 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=1170.85 T_z=8470.44 M_y=7872.18 T_y=-939.06 M_z=197.62 M_x=-3.17
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-33.32 Sfr.=0.25

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 7 SND Xl=0.49
Sollecitazioni: N=-1826.97 T_z=3826.00 M_y=2104.60 T_y=-584.80 M_z=88.21 M_x=-6.23
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.95 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/3431)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/13427)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/2174)

Asta n. 2126 (-2206 -2194) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=0.00 T_z=3930.19 M_y=3053.71 T_y=1.09 M_z=-41.90 M_x=-3.76
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=139.84 $\lambda_{rel,m}$=0.25 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-12.47 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
Sollecitazioni: N=-216.03
[Par.] $M_{y,sx}$=-3053.71 $M_{y,dx}$=1367.66 $M_{y,eq}$=2873.89
[Lin.] $M_{z,sx}$=41.90 $M_{z,dx}$=-40.38 $M_{z,eq}$=-41.29
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=139.84 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.32 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.11 $\sigma_{m,d}$=-11.76 Sfr.=0.04

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=0.00 T_z=3930.19 M_y=3053.71 T_y=1.09 M_z=-41.90 M_x=-3.76
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=0.00 T_z=3930.19 M_y=3053.71 T_y=1.09 M_z=-41.90 M_x=-3.76

Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=4.30 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=0.00 T_z=3930.19 M_y=3053.71 T_y=1.09 M_z=-41.90 M_x=-3.76
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=4.30 Sfr.=0.10

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.09
Sollecitazioni: N=-13.14 T_z=3831.93 M_y=2691.87 T_y=1.09 M_z=-41.80 M_x=-3.76
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 $\sigma_{m,d}$=-11.06 Sfr.=0.04

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=0.00 T_z=3930.19 M_y=3053.71 T_y=1.09 M_z=-41.90 M_x=-3.76
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-12.47 Sfr.=0.04

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=1.40
Sollecitazioni: N=-216.03 T_z=2357.99 M_y=-1367.66 T_y=1.09 M_z=-40.38 M_x=-3.76
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.11 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=1714.39 T_z=7126.97 M_y=6158.70 T_y=0.00 M_z=-97.69 M_x=-4.28
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=139.84 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.32 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.89 $\sigma_{m,d}$=25.33 Sfr.=0.17

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 52 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-249.88 T_z=5782.81 M_y=4262.42 T_y=-4.94 M_z=-51.67 M_x=-4.16
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=139.84 $\lambda_{rel,m}$=0.25 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-17.32 Sfr.=0.11

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 50 SLU
Sollecitazioni: N=-85.47
[Par.] $M_{y,sx}$=-4728.06 $M_{y,dx}$=2432.17 $M_{y,eq}$=4654.15
[Lin.] $M_{z,sx}$=61.41 $M_{z,dx}$=-75.09 $M_{z,eq}$=-69.62
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=139.84 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.32 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.04 $\sigma_{m,d}$=-19.09 Sfr.=0.13

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=1714.39 T_z=7126.97 M_y=6158.70 T_y=0.00 M_z=-97.69 M_x=-4.28
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.89 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=1027.67 T_z=3696.43 M_y=2566.18 T_y=-159.30 M_z=156.42 M_x=-8.99
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=1714.39 T_z=7126.97 M_y=6158.70 T_y=0.00 M_z=-97.69 M_x=-4.28
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.89 $\sigma_{m,d}$=25.33 Sfr.=0.17

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 13 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=938.64 T_z=6769.85 M_y=5443.84 T_y=-7.98 M_z=-78.98 M_x=-3.16
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=7.40 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.15

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 13 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=938.64 T_z=6769.85 M_y=5443.84 T_y=-7.98 M_z=-78.98 M_x=-3.16
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=19.31
Tensioni: τ_d=7.40 Sfr.=0.38

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 52 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-249.88 T_z=5782.81 M_y=4262.42 T_y=-4.94 M_z=-51.67 M_x=-4.16
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.13 $\sigma_{m,d}$=-17.32 Sfr.=0.11

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=1714.39 T_z=7126.97 M_y=6158.70 T_y=0.00 M_z=-97.69 M_x=-4.28
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-25.33 Sfr.=0.17

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 7 SND Xl=1.40

Sollecitazioni: N=-2228.48 T_z=2814.90 M_y=-1677.65 T_y=-92.28 M_z=18.26 M_x=-6.23
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.16 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/10625)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/41896)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.02 (L/6665)

Asta n. 2126 (-2194 -2171) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=1.40
Sollecitazioni: N=-512.80 T_z=201.89 M_y=-2920.64 T_y=22.94 M_z=-8.30 M_x=-3.76
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=139.86 $\lambda_{rel,m}$=0.25 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=11.52 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
Sollecitazioni: N=-512.80
[Par.] $M_{y,sx}$=1366.77 $M_{y,dx}$=2920.64 $M_{y,eq}$=-2786.82
[Lin.] $M_{z,sx}$=40.38 $M_{z,dx}$=-8.30 $M_{z,eq}$=-27.55
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=139.86 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.32 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.27 $\sigma_{m,d}$=11.24 Sfr.=0.04

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-267.34 T_z=1985.01 M_y=-1366.77 T_y=22.94 M_z=-40.38 M_x=-3.76
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-267.34 T_z=1985.01 M_y=-1366.77 T_y=22.94 M_z=-40.38 M_x=-3.76
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=2.17 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-267.34 T_z=1985.01 M_y=-1366.77 T_y=22.94 M_z=-40.38 M_x=-3.76
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=2.17 Sfr.=0.05

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.40
Sollecitazioni: N=-512.80 T_z=201.89 M_y=-2920.64 T_y=22.94 M_z=-8.30 M_x=-3.76
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.27 $\sigma_{m,d}$=-11.52 Sfr.=0.04

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.40
Sollecitazioni: N=-512.80 T_z=201.89 M_y=-2920.64 T_y=22.94 M_z=-8.30 M_x=-3.76
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=11.52 Sfr.=0.04

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=1.40
Sollecitazioni: N=-512.80 T_z=201.89 M_y=-2920.64 T_y=22.94 M_z=-8.30 M_x=-3.76
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.27 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 13 SLU Xl=1.40
Sollecitazioni: N=80.68 T_z=536.70 M_y=-5068.20 T_y=49.55 M_z=-20.84 M_x=-3.16
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,t}$=105.93
L=139.86 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.32 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.04 $\sigma_{m,d}$=20.07 Sfr.=0.15

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 14 SLU Xl=1.40
Sollecitazioni: N=-105.02 T_z=487.88 M_y=-4928.28 T_y=49.94 M_z=-20.42 M_x=-4.32
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=139.86 $\lambda_{rel,m}$=0.25 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=19.52 Sfr.=0.15

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 14 SLU
Sollecitazioni: N=-105.02
[Par.] $M_{y,sx}$=2355.81 $M_{y,dx}$=4928.28 $M_{y,eq}$=-4734.66
[Lin.] $M_{z,sx}$=90.27 $M_{z,dx}$=-20.42 $M_{z,eq}$=-62.33
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=139.86 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.32 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.05 $\sigma_{m,d}$=19.31 Sfr.=0.14

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=1954.62 T_z=2412.04 M_y=-1676.73 T_y=-25.84 M_z=18.27 M_x=-6.23
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66

Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.02 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=874.49 T_z=2202.37 M_y=-1528.08 T_y=-52.50 M_z=29.68 M_x=-8.99
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 13 SLU Xl=1.40
Sollecitazioni: N=80.68 T_z=536.70 M_y=-5068.20 T_y=49.55 M_z=-20.84 M_x=-3.16
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=105.93 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.04 $\sigma_{m,d}$=20.07 Sfr.=0.15

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 13 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=445.49 T_z=3186.91 M_y=-2427.44 T_y=49.55 M_z=-90.15 M_x=-3.16
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=3.49 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.03

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 13 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=445.49 T_z=3186.91 M_y=-2427.44 T_y=49.55 M_z=-90.15 M_x=-3.16
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=19.31
Tensioni: τ_d=3.49 Sfr.=0.18

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 14 SLU Xl=1.40
Sollecitazioni: N=-105.02 T_z=487.88 M_y=-4928.28 T_y=49.94 M_z=-20.42 M_x=-4.32
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hz}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.05 $\sigma_{m,d}$=-19.52 Sfr.=0.15

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 13 SLU Xl=1.40
Sollecitazioni: N=80.68 T_z=536.70 M_y=-5068.20 T_y=49.55 M_z=-20.84 M_x=-3.16
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hz}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=20.07 Sfr.=0.15

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 7 SND Xl=1.40
Sollecitazioni: N=-2734.76 T_z=628.92 M_y=-3208.73 T_y=-25.84 M_z=62.48 M_x=-6.23
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.42 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/33330)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{z,G}$=0.00 (L/195537)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/20089)

Asta n. 2126 (-2171 -2151) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 75 SLU I Xl=0.65
Sollecitazioni: N=-688.61 T_z=-1075.23 M_y=-2516.37 T_y=12.00 M_z=0.00 M_x=-3.76
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=139.85 $\lambda_{rel,m}$=0.25 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=9.83 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-564.14 T_z=-171.03 M_y=-2920.55 T_y=12.00 M_z=-8.30 M_x=-3.76
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=139.85 $\lambda_{rel,m}$=0.25 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=11.52 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
Sollecitazioni: N=-838.60
[Par.] $M_{y,sx}$=2920.55 $M_{y,dx}$=1311.77 $M_{y,eq}$=-2751.01
[Lin.] $M_{z,sx}$=8.30 $M_{z,dx}$=8.47 $M_{z,eq}$=3.39
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=139.85 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.32 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.44 $\sigma_{m,d}$=10.79 Sfr.=0.04

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-564.14 T_z=-171.03 M_y=-2920.55 T_y=12.00 M_z=-8.30 M_x=-3.76
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=1.40
Sollecitazioni: N=-838.60 T_z=-2164.79 M_y=-1311.77 T_y=12.00 M_z=8.47 M_x=-3.76
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=2.37 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=1.40
Sollecitazioni: N=-838.60 T_z=-2164.79 M_y=-1311.77 T_y=12.00 M_z=8.47 M_x=-3.76
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=2.37 Sfr.=0.05

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-564.14 T_z=-171.03 M_y=-2920.55 T_y=12.00 M_z=-8.30 M_x=-3.76
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.29 $\sigma_{m,d}$=-11.52 Sfr.=0.04

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-564.14 T_z=-171.03 M_y=-2920.55 T_y=12.00 M_z=-8.30 M_x=-3.76
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=11.52 Sfr.=0.04

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=1.40
  Sollecitazioni: N=-838.60 T_z=-2164.79 M_y=-1311.77 T_y=12.00 M_z=8.47 M_x=-3.76
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.44 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 63 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=665.56 T_z=-642.29 M_y=-5459.78 T_y=51.70 M_z=-19.96 M_x=-3.19
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=139.85 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.32 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.35 $\sigma_{m,d}$=21.59 Sfr.=0.15

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 13 SLU Xl=0.56
  Sollecitazioni: N=-249.38 T_z=-1860.87 M_y=-4350.58 T_y=37.75 M_z=0.00 M_x=-3.16
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=139.85 $\lambda_{rel,m}$=0.25 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=16.99 Sfr.=0.13

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 13 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-91.28 T_z=-712.34 M_y=-5067.96 T_y=37.75 M_z=-20.85 M_x=-3.16
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=139.85 $\lambda_{rel,m}$=0.25 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=20.07 Sfr.=0.15

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 13 SLU
  Sollecitazioni: N=-499.59
  [Par.] $M_{y,sx}$=5067.96 $M_{y,dx}$=2034.48 $M_{y,eq}$=-4616.58
  [Lin.] $M_{z,sx}$=20.85 $M_{z,dx}$=31.94 $M_{z,eq}$=12.78
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=139.85 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.32 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.26 $\sigma_{m,d}$=18.20 Sfr.=0.14

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=1893.70 T_z=-565.73 M_y=-3208.65 T_y=-45.06 M_z=62.48 M_x=-6.23
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.99 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=706.33 T_z=-370.56 M_y=-3064.79 T_y=-54.41 M_z=125.39 M_x=-8.99
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 63 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=665.56 T_z=-642.29 M_y=-5459.78 T_y=51.70 M_z=-19.96 M_x=-3.19
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.35 $\sigma_{m,d}$=21.59 Sfr.=0.15

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 13 SLU Xl=1.40
  Sollecitazioni: N=-499.59 T_z=-3678.51 M_y=-2034.48 T_y=37.75 M_z=31.94 M_x=-3.16
  Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=4.02 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.04

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 13 SLU Xl=1.40
  Sollecitazioni: N=-499.59 T_z=-3678.51 M_y=-2034.48 T_y=37.75 M_z=31.94 M_x=-3.16
  Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=19.31
  Tensioni: τ_d=4.02 Sfr.=0.21

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 13 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-91.28 T_z=-712.34 M_y=-5067.96 T_y=37.75 M_z=-20.85 M_x=-3.16
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.05 $\sigma_{m,d}$=-20.07 Sfr.=0.15

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 13 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-91.28 T_z=-712.34 M_y=-5067.96 T_y=37.75 M_z=-20.85 M_x=-3.16
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=20.07 Sfr.=0.15

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 7 SND Xl=1.40
  Sollecitazioni: N=-3296.44 T_z=-2559.49 M_y=-2151.14 T_y=69.05 M_z=88.06 M_x=-6.23

Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.72 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/14519)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/66656)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.02 (L/8834)

Asta n. 2126 (-2151 184) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 75 SLU I Xl=0.08
Sollecitazioni: N=-905.00 T_z=-2647.27 M_y=-1114.12 T_y=-115.49 M_z=0.00 M_x=-3.76
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=134.85 $\lambda_{rel,m}$=0.25 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=4.35 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=1.15
Sollecitazioni: N=-1136.48 T_z=-4328.83 M_y=2619.84 T_y=-115.49 M_z=-124.38 M_x=-3.76
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=134.85 $\lambda_{rel,m}$=0.25 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-11.85 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
Sollecitazioni: N=-1136.48
[Par.] $M_{y,sx}$=1312.70 $M_{y,dx}$=-2619.84 $M_{y,eq}$=2556.15
[Lin.] $M_{z,sx}$=-8.47 $M_{z,dx}$=-124.38 $M_{z,eq}$=-71.24
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=134.85 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.31 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.59 $\sigma_{m,d}$=-10.91 Sfr.=0.04

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-889.12 T_z=-2531.84 M_y=-1312.70 T_y=-115.49 M_z=8.47 M_x=-3.76
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=1.15
Sollecitazioni: N=-1136.48 T_z=-4328.83 M_y=2619.84 T_y=-115.49 M_z=-124.38 M_x=-3.76
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=4.74 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=1.15
Sollecitazioni: N=-1136.48 T_z=-4328.83 M_y=2619.84 T_y=-115.49 M_z=-124.38 M_x=-3.76
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=4.74 Sfr.=0.11

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.15
Sollecitazioni: N=-1136.48 T_z=-4328.83 M_y=2619.84 T_y=-115.49 M_z=-124.38 M_x=-3.76
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.59 $\sigma_{m,d}$=-11.85 Sfr.=0.04

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.15
Sollecitazioni: N=-1136.48 T_z=-4328.83 M_y=2619.84 T_y=-115.49 M_z=-124.38 M_x=-3.76
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-11.85 Sfr.=0.04

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=1.15
Sollecitazioni: N=-1136.48 T_z=-4328.83 M_y=2619.84 T_y=-115.49 M_z=-124.38 M_x=-3.76
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.59 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 7 SND Xl=1.15
Sollecitazioni: N=1577.06 T_z=-4689.83 M_y=3873.83 T_y=-330.55 M_z=-354.93 M_x=-6.23
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
L=134.85 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.31 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.82 $\sigma_{m,d}$=19.75 Sfr.=0.11

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 10 SND Xl=0.77
Sollecitazioni: N=-3372.75 T_z=-4027.38 M_y=2045.01 T_y=-24.28 M_z=0.00 M_x=-3.27
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=134.85 $\lambda_{rel,m}$=0.25 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-7.99 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 13 SLU Xl=1.15
Sollecitazioni: N=-1036.85 T_z=-7581.57 M_y=5127.05 T_y=-308.19 M_z=-322.58 M_x=-3.16
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=134.85 $\lambda_{rel,m}$=0.25 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-24.23 Sfr.=0.17

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 13 SLU
  Sollecitazioni: N=-1036.85
  [Par.] $M_{y,sx}$=2035.28 $M_{y,dx}$=-5127.05 $M_{y,eq}$=4655.51
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-31.94 $M_{z,dx}$=-322.58 $M_{z,eq}$=-180.77
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=134.85 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.31 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.54 $\sigma_{m,d}$=-20.54 Sfr.=0.15

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=1824.43 T_z=-2892.85 M_y=-2152.19 T_y=-330.55 M_z=88.06 M_x=-6.23
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.95 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=520.49 T_z=-2712.70 M_y=-1735.18 T_y=-367.86 M_z=103.83 M_x=-8.99
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 7 SND Xl=1.15
  Sollecitazioni: N=1577.06 T_z=-4689.83 M_y=3873.83 T_y=-330.55 M_z=-354.93 M_x=-6.23
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.82 $\sigma_{m,d}$=19.75 Sfr.=0.11

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 13 SLU Xl=1.15
  Sollecitazioni: N=-1036.85 T_z=-7581.57 M_y=5127.05 T_y=-308.19 M_z=-322.58 M_x=-3.16
  Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=8.30 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.18

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 13 SLU Xl=1.15
  Sollecitazioni: N=-1036.85 T_z=-7581.57 M_y=5127.05 T_y=-308.19 M_z=-322.58 M_x=-3.16
  Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=19.31
  Tensioni: τ_d=8.30 Sfr.=0.43

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 13 SLU Xl=1.15
  Sollecitazioni: N=-1036.85 T_z=-7581.57 M_y=5127.05 T_y=-308.19 M_z=-322.58 M_x=-3.16
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.54 $\sigma_{m,d}$=-24.23 Sfr.=0.17

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 13 SLU Xl=1.15
  Sollecitazioni: N=-1036.85 T_z=-7581.57 M_y=5127.05 T_y=-308.19 M_z=-322.58 M_x=-3.16
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-24.23 Sfr.=0.17

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 7 SND Xl=1.15
  Sollecitazioni: N=-3850.02 T_z=-3967.82 M_y=1365.86 T_y=99.57 M_z=106.17 M_x=-6.23
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.01 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 5 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/13706)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/60310)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/8376)

Asta n. 2126 (184 109) Trave 24x32 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=35.77 T_z=259.81 M_y=299.52 T_y=-53.18 M_z=66.62 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
  L=145.08 $\lambda_{rel,y}$=0.36 $\lambda_{rel,z}$=0.56 $K_{c,y}$=0.99 $K_{c,z}$=0.96
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.11 $\sigma_{m,d}$=34.61 Sfr.=0.12

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=35.77 T_z=259.81 M_y=299.52 T_y=-53.18 M_z=66.62 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.11 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=35.77 T_z=259.81 M_y=299.52 T_y=-53.18 M_z=66.62 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.11 $\sigma_{m,d}$=34.61 Sfr.=0.11

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=35.77 T_z=259.81 M_y=299.52 T_y=-53.18 M_z=66.62 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=1.77 Sfr.=0.04

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=35.77 T_z=259.81 M_y=299.52 T_y=-53.18 M_z=66.62 M_x=0.00

Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-34.61 Sfr.=0.11

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 13 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=101.06 T_z=734.15 M_y=887.00 T_y=-138.51 M_z=173.51 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,t}$=105.93
L=145.08 $\lambda_{rel,y}$=0.25 $\lambda_{rel,z}$=0.33 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.13 $\sigma_{m,d}$=27.30 Sfr.=0.19

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 13 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=101.06 T_z=734.15 M_y=887.00 T_y=-138.51 M_z=173.51 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=105.93
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.13 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 13 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=101.06 T_z=734.15 M_y=887.00 T_y=-138.51 M_z=173.51 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=105.93 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.13 $\sigma_{m,d}$=27.30 Sfr.=0.19

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 63 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=101.06 T_z=845.92 M_y=1027.52 T_y=-112.28 M_z=140.65 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=2.33 Sfr.=0.11

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 13 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=101.06 T_z=734.15 M_y=887.00 T_y=-138.51 M_z=173.51 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-27.30 Sfr.=0.19

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.02 (L/7177)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/12275)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.02 (L/5361)

Asta n. 2127 (-2304 -2291) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 75 SLU I Xl=0.57
Sollecitazioni: N=-527.23 T_z=-299.92 M_y=-781.60 T_y=-10.85 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=169.91 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=3.05 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-520.40 T_z=-250.37 M_y=-937.43 T_y=-10.85 M_z=6.50 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=169.91 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=3.75 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
Sollecitazioni: N=-540.87
[Lin.] $M_{y,sx}$=937.43 $M_{y,dx}$=385.73 $M_{y,eq}$=-716.75
[Lin.] $M_{z,sx}$=-6.50 $M_{z,dx}$=-11.94 $M_{z,eq}$=-4.77
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=169.91 $\lambda_{rel,y}$=0.12 $\lambda_{rel,z}$=0.39 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.28 $\sigma_{m,d}$=2.86 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=1.70
Sollecitazioni: N=-540.87 T_z=-399.03 M_y=-385.73 T_y=-10.85 M_z=-11.94 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=0.44 Sfr.=0.01

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-520.40 T_z=-250.37 M_y=-937.43 T_y=-10.85 M_z=6.50 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.27 $\sigma_{m,d}$=-3.75 Sfr.=0.01

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-520.40 T_z=-250.37 M_y=-937.43 T_y=-10.85 M_z=6.50 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=3.75 Sfr.=0.01

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=1.70
Sollecitazioni: N=-540.87 T_z=-399.03 M_y=-385.73 T_y=-10.85 M_z=-11.94 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.28 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 7 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=221.85 T_z=-383.72 M_y=-1145.89 T_y=-40.09 M_z=39.92 M_x=-6.05

Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
L=169.91 $\lambda_{rel,y}$=0.12 $\lambda_{rel,z}$=0.39 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.12 $\sigma_{m,d}$=5.00 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 13 SLU Xl=0.57
Sollecitazioni: N=-1630.50 T_z=-991.46 M_y=-2243.85 T_y=-13.34 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=169.91 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=8.77 Sfr.=0.07

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 13 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1621.63 T_z=-927.04 M_y=-2787.15 T_y=-13.34 M_z=7.92 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=169.91 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=10.99 Sfr.=0.08

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 13 SLU
Sollecitazioni: N=-1648.24
[Lin.] $M_{y,sx}$=2787.15 $M_{y,dx}$=1047.80 $M_{y,eq}$=-2091.41
[Lin.] $M_{z,sx}$=-7.92 $M_{z,dx}$=-14.74 $M_{z,eq}$=-5.90
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=169.91 $\lambda_{rel,y}$=0.12 $\lambda_{rel,z}$=0.39 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.86 $\sigma_{m,d}$=8.25 Sfr.=0.07

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=221.85 T_z=-383.72 M_y=-1145.89 T_y=-40.09 M_z=39.92 M_x=-6.05
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.12 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=24.97 T_z=-337.47 M_y=-1085.85 T_y=-52.45 M_z=51.63 M_x=-9.66
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 7 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=221.85 T_z=-383.72 M_y=-1145.89 T_y=-40.09 M_z=39.92 M_x=-6.05
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.12 $\sigma_{m,d}$=5.00 Sfr.=0.03

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 37 SLU Xl=1.70
Sollecitazioni: N=-1628.94 T_z=-1121.96 M_y=-1051.73 T_y=-20.69 M_z=-25.80 M_x=-1.72
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=1.23 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=1.70
Sollecitazioni: N=-1538.63 T_z=-1401.35 M_y=-808.42 T_y=-16.78 M_z=-19.96 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=1.53 Sfr.=0.07

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 13 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1621.63 T_z=-927.04 M_y=-2787.15 T_y=-13.34 M_z=7.92 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.84 $\sigma_{m,d}$=-10.99 Sfr.=0.08

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 13 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1621.63 T_z=-927.04 M_y=-2787.15 T_y=-13.34 M_z=7.92 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=10.99 Sfr.=0.08

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 13 SLU Xl=1.70
Sollecitazioni: N=-1648.24 T_z=-1120.31 M_y=-1047.80 T_y=-13.34 M_z=-14.74 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.86 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/25093)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/45683)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/18367)

Asta n. 2127 (-2291 253) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 75 SLU I Xl=0.52
Sollecitazioni: N=-660.35 T_z=-1215.52 M_y=236.97 T_y=21.56 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=150.38 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-0.93 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=1.31

Sollecitazioni: N=-670.16 T_z=-1284.02 M_y=1216.13 T_y=21.56 M_z=16.21 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=150.38 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-4.96 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
Sollecitazioni: N=-670.16
[Par.] $M_{y,sx}$=386.00 $M_{y,dx}$=-1216.13 $M_{y,eq}$=1041.38
[Lin.] $M_{z,sx}$=11.94 $M_{z,dx}$=16.21 $M_{z,eq}$=6.48
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=150.38 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.35 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.35 $\sigma_{m,d}$=-4.15 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=1.31
Sollecitazioni: N=-670.16 T_z=-1284.02 M_y=1216.13 T_y=21.56 M_z=16.21 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=1.40 Sfr.=0.03

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.31
Sollecitazioni: N=-670.16 T_z=-1284.02 M_y=1216.13 T_y=21.56 M_z=16.21 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.35 $\sigma_{m,d}$=-4.96 Sfr.=0.02

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.31
Sollecitazioni: N=-670.16 T_z=-1284.02 M_y=1216.13 T_y=21.56 M_z=16.21 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-4.96 Sfr.=0.02

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=1.31
Sollecitazioni: N=-670.16 T_z=-1284.02 M_y=1216.13 T_y=21.56 M_z=16.21 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.35 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 7 SND Xl=1.31
Sollecitazioni: N=33.81 T_z=-1414.12 M_y=1419.52 T_y=193.00 M_z=261.33 M_x=-5.99
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
L=150.38 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.35 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 $\sigma_{m,d}$=8.95 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 36 SLU Xl=0.87
Sollecitazioni: N=-1458.02 T_z=-2759.34 M_y=1547.52 T_y=39.08 M_z=0.00 M_x=-2.20
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=150.38 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-6.04 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 13 SLU Xl=1.31
Sollecitazioni: N=-2034.64 T_z=-3767.89 M_y=3774.78 T_y=47.49 M_z=47.26 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=150.38 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-15.36 Sfr.=0.11

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 13 SLU
Sollecitazioni: N=-2034.64
[Par.] $M_{y,sx}$=1048.40 $M_{y,dx}$=-3774.78 $M_{y,eq}$=3135.07
[Lin.] $M_{z,sx}$=14.75 $M_{z,dx}$=47.26 $M_{z,eq}$=22.46
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=150.38 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.35 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.06 $\sigma_{m,d}$=-12.54 Sfr.=0.10

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=50.16 T_z=-1299.95 M_y=-453.04 T_y=-149.89 M_z=28.25 M_x=-5.99
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.03 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-127.08 T_z=-1256.51 M_y=-429.08 T_y=-190.20 M_z=53.42 M_x=-9.50
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 7 SND Xl=1.31
Sollecitazioni: N=33.81 T_z=-1414.12 M_y=1419.52 T_y=193.00 M_z=261.33 M_x=-5.99
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 $\sigma_{m,d}$=8.95 Sfr.=0.04

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 63 SLU Xl=1.31
Sollecitazioni: N=-2174.83 T_z=-3905.02 M_y=3713.89 T_y=87.99 M_z=105.36 M_x=-1.24
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=4.27 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.04

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 13 SLU Xl=1.31
  Sollecitazioni: N=-2034.64 T_z=-3767.89 M_y=3774.78 T_y=47.49 M_z=47.26 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=19.31
  Tensioni: τ_d=4.12 Sfr.=0.21

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 13 SLU Xl=1.31
  Sollecitazioni: N=-2034.64 T_z=-3767.89 M_y=3774.78 T_y=47.49 M_z=47.26 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.06 $\sigma_{m,d}$=-15.36 Sfr.=0.11

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 13 SLU Xl=1.31
  Sollecitazioni: N=-2034.64 T_z=-3767.89 M_y=3774.78 T_y=47.49 M_z=47.26 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-15.36 Sfr.=0.11

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 13 SLU Xl=1.31
  Sollecitazioni: N=-2034.64 T_z=-3767.89 M_y=3774.78 T_y=47.49 M_z=47.26 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.06 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 5 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/21064)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/40271)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 5 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/15213)

Asta n. 2127 (253 -2268) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-298.19 T_z=984.43 M_y=983.24 T_y=3.13 M_z=6.14 M_x=-1.86
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=147.78 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-3.92 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
  Sollecitazioni: N=-312.99
  [Par.] $M_{y,sx}$=-983.24 $M_{y,dx}$=204.66 $M_{y,eq}$=772.14
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-6.14 $M_{z,dx}$=10.15 $M_{z,eq}$=8.55
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=147.78 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.34 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.16 $\sigma_{m,d}$=-3.13 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-298.19 T_z=984.43 M_y=983.24 T_y=3.13 M_z=6.14 M_x=-1.86
  Resistenze: K_{fi}=1.25
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-298.19 T_z=984.43 M_y=983.24 T_y=3.13 M_z=6.14 M_x=-1.86
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=1.08 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-298.19 T_z=984.43 M_y=983.24 T_y=3.13 M_z=6.14 M_x=-1.86
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=1.08 Sfr.=0.02

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-298.19 T_z=984.43 M_y=983.24 T_y=3.13 M_z=6.14 M_x=-1.86
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.16 $\sigma_{m,d}$=-3.92 Sfr.=0.01

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-298.19 T_z=984.43 M_y=983.24 T_y=3.13 M_z=6.14 M_x=-1.86
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-3.92 Sfr.=0.01

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=1.48
  Sollecitazioni: N=-312.99 T_z=872.39 M_y=-204.66 T_y=3.13 M_z=10.15 M_x=-1.86
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.16 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 7 SND Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=97.10 T_z=1144.72 M_y=1213.01 T_y=146.24 M_z=186.91 M_x=-4.57
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
  L=147.78 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.34 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.05 $\sigma_{m,d}$=7.17 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 63 SLU Xl=0.54

Sollecitazioni: N=-1094.55 T_z=3558.74 M_y=2525.48 T_y=29.10 M_z=0.00 M_x=-2.99
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=147.78 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-9.87 Sfr.=0.07

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 63 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-1089.42 T_z=3597.58 M_y=3746.36 T_y=29.10 M_z=-9.04 M_x=-2.99
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=147.78 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-14.75 Sfr.=0.10

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 63 SLU
Sollecitazioni: N=-1108.65
[Par.] $M_{y,sx}$=-3746.36 $M_{y,dx}$=763.59 $M_{y,eq}$=2931.47
[Lin.] $M_{z,sx}$=9.04 $M_{z,dx}$=28.19 $M_{z,eq}$=13.30
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=147.78 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.34 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.58 $\sigma_{m,d}$=-11.62 Sfr.=0.08

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=0.20
Sollecitazioni: N=97.10 T_z=824.13 M_y=753.48 T_y=146.24 M_z=186.91 M_x=-4.57
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.05 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.20
Sollecitazioni: N=87.04 T_z=911.22 M_y=868.02 T_y=141.80 M_z=183.73 M_x=-7.66
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 7 SND Xl=0.20
Sollecitazioni: N=97.10 T_z=1144.72 M_y=1213.01 T_y=146.24 M_z=186.91 M_x=-4.57
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.05 $\sigma_{m,d}$=7.17 Sfr.=0.04

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 63 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-1089.42 T_z=3597.58 M_y=3746.36 T_y=29.10 M_z=-9.04 M_x=-2.99
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=3.93 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.03

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 63 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-1089.42 T_z=3597.58 M_y=3746.36 T_y=29.10 M_z=-9.04 M_x=-2.99
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=3.93 Sfr.=0.18

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 63 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-1089.42 T_z=3597.58 M_y=3746.36 T_y=29.10 M_z=-9.04 M_x=-2.99
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.57 $\sigma_{m,d}$=-14.75 Sfr.=0.10

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 63 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-1089.42 T_z=3597.58 M_y=3746.36 T_y=29.10 M_z=-9.04 M_x=-2.99
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-14.75 Sfr.=0.10

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 63 SLU Xl=1.48
Sollecitazioni: N=-1108.65 T_z=3451.94 M_y=-763.59 T_y=29.10 M_z=28.19 M_x=-2.99
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.58 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,G}$=0.01 (L/12480)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/19730)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/9583)

Asta n. 2127 (-2268 -2247) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=1.42
Sollecitazioni: N=-418.44 T_z=72.96 M_y=-397.34 T_y=-3.36 M_z=5.36 M_x=-1.91
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=142.18 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=1.62 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
Sollecitazioni: N=-418.44
[Par.] $M_{y,sx}$=205.17 $M_{y,dx}$=397.34 $M_{y,eq}$=-391.63
[Lin.] $M_{z,sx}$=-10.14 $M_{z,dx}$=5.36 $M_{z,eq}$=8.23
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=142.18 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.33 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00

Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.22 $\sigma_{m,d}$=1.64 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-401.32 T_z=197.36 M_y=-205.17 T_y=-3.36 M_z=10.14 M_x=-1.91
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-401.32 T_z=197.36 M_y=-205.17 T_y=-3.36 M_z=10.14 M_x=-1.91
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=0.22 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-401.32 T_z=197.36 M_y=-205.17 T_y=-3.36 M_z=10.14 M_x=-1.91
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=0.22 Sfr.=0.00

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.42
Sollecitazioni: N=-418.44 T_z=72.96 M_y=-397.34 T_y=-3.36 M_z=5.36 M_x=-1.91
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.22 $\sigma_{m,d}$=-1.62 Sfr.=0.01

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.42
Sollecitazioni: N=-418.44 T_z=72.96 M_y=-397.34 T_y=-3.36 M_z=5.36 M_x=-1.91
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=1.62 Sfr.=0.01

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=1.42
Sollecitazioni: N=-418.44 T_z=72.96 M_y=-397.34 T_y=-3.36 M_z=5.36 M_x=-1.91
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.22 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 10 SND Xl=0.85
Sollecitazioni: N=-188.26 T_z=259.54 M_y=-454.44 T_y=5.63 M_z=0.00 M_x=-1.26
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=142.18 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=1.78 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 63 SLU Xl=1.42
Sollecitazioni: N=-1425.85 T_z=630.33 M_y=-1775.51 T_y=-2.58 M_z=24.51 M_x=-3.14
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=142.18 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=7.25 Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 63 SLU
Sollecitazioni: N=-1425.85
[Lin.] $M_{y,sx}$=764.33 $M_{y,dx}$=1775.51 $M_{y,eq}$=-1371.04
[Lin.] $M_{z,sx}$=-28.18 $M_{z,dx}$=24.51 $M_{z,eq}$=26.71
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=142.18 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.33 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.74 $\sigma_{m,d}$=5.70 Sfr.=0.04

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-21.62 T_z=267.20 M_y=-243.26 T_y=-59.85 M_z=84.35 M_x=-8.00
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 63 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1403.59 T_z=792.05 M_y=-764.33 T_y=-2.58 M_z=28.18 M_x=-3.14
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=0.87 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 63 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1403.59 T_z=792.05 M_y=-764.33 T_y=-2.58 M_z=28.18 M_x=-3.14
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=0.87 Sfr.=0.04

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 63 SLU Xl=1.42
Sollecitazioni: N=-1425.85 T_z=630.33 M_y=-1775.51 T_y=-2.58 M_z=24.51 M_x=-3.14
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.74 $\sigma_{m,d}$=-7.25 Sfr.=0.05

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 63 SLU Xl=1.42
Sollecitazioni: N=-1425.85 T_z=630.33 M_y=-1775.51 T_y=-2.58 M_z=24.51 M_x=-3.14
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=7.25 Sfr.=0.05

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 63 SLU Xl=1.42
Sollecitazioni: N=-1425.85 T_z=630.33 M_y=-1775.51 T_y=-2.58 M_z=24.51 M_x=-3.14

Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.74 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 55 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/93180)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/135534)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/67767)

Asta n. 2127 (-2247 295) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=1.42
Sollecitazioni: N=-527.16 T_z=-716.80 M_y=533.42 T_y=52.79 M_z=80.42 M_x=-1.91
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=142.18 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-3.13 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
Sollecitazioni: N=-527.16
[Par.] $M_{y,sx}$=397.31 $M_{y,dx}$=-533.42 $M_{y,eq}$=533.42
[Lin.] $M_{z,sx}$=-5.36 $M_{z,dx}$=80.42 $M_{z,eq}$=50.39
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=142.18 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.33 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.27 $\sigma_{m,d}$=-2.74 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-510.04 T_z=-592.40 M_y=-397.31 T_y=52.79 M_z=5.36 M_x=-1.91
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=1.42
Sollecitazioni: N=-527.16 T_z=-716.80 M_y=533.42 T_y=52.79 M_z=80.42 M_x=-1.91
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=0.79 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=1.42
Sollecitazioni: N=-527.16 T_z=-716.80 M_y=533.42 T_y=52.79 M_z=80.42 M_x=-1.91
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=0.79 Sfr.=0.02

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.42
Sollecitazioni: N=-527.16 T_z=-716.80 M_y=533.42 T_y=52.79 M_z=80.42 M_x=-1.91
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.27 $\sigma_{m,d}$=-3.13 Sfr.=0.01

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.42
Sollecitazioni: N=-527.16 T_z=-716.80 M_y=533.42 T_y=52.79 M_z=80.42 M_x=-1.91
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-3.13 Sfr.=0.01

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=1.42
Sollecitazioni: N=-527.16 T_z=-716.80 M_y=533.42 T_y=52.79 M_z=80.42 M_x=-1.91
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.27 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 7 SND Xl=0.95
Sollecitazioni: N=-116.58 T_z=-820.25 M_y=545.33 T_y=7.61 M_z=0.00 M_x=-4.72
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=142.18 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-2.13 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 63 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1733.01 T_z=-1986.13 M_y=-1775.36 T_y=70.40 M_z=24.51 M_x=-3.14
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=142.18 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=7.25 Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 63 SLU
Sollecitazioni: N=-1755.27
[Par.] $M_{y,sx}$=1775.36 $M_{y,dx}$=-1163.54 $M_{y,eq}$=-1775.36
[Lin.] $M_{z,sx}$=-24.51 $M_{z,dx}$=124.61 $M_{z,eq}$=84.57
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=142.18 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.33 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.91 $\sigma_{m,d}$=8.04 Sfr.=0.06

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-132.79 T_z=-658.71 M_y=-489.76 T_y=112.48 M_z=54.25 M_x=-8.00
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 13 SLU Xl=1.42
  Sollecitazioni: N=-1581.99 T_z=-1959.95 M_y=1360.53 T_y=60.09 M_z=105.05 M_x=-3.15
  Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=2.14 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 13 SLU Xl=1.42
  Sollecitazioni: N=-1581.99 T_z=-1959.95 M_y=1360.53 T_y=60.09 M_z=105.05 M_x=-3.15
  Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=19.31
  Tensioni: τ_d=2.14 Sfr.=0.11

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 63 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-1733.01 T_z=-1986.13 M_y=-1775.36 T_y=70.40 M_z=24.51 M_x=-3.14
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.90 $\sigma_{m,d}$=-7.25 Sfr.=0.05

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 63 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-1733.01 T_z=-1986.13 M_y=-1775.36 T_y=70.40 M_z=24.51 M_x=-3.14
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=7.25 Sfr.=0.05

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 13 SLU Xl=1.42
  Sollecitazioni: N=-1581.99 T_z=-1959.95 M_y=1360.53 T_y=60.09 M_z=105.05 M_x=-3.15
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.82 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/31721)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/55218)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/23664)

Asta n. 2127 (295 271) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=0.71
  Sollecitazioni: N=-626.95 T_z=-1439.16 M_y=1530.16 T_y=-536.01 M_z=-298.92 M_x=-1.92
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=90.58 $\lambda_{rel,m}$=0.21 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-9.87 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
  Sollecitazioni: N=-626.95
  [Lin.] $M_{y,sx}$=-533.58 $M_{y,dx}$=-1530.16 $M_{y,eq}$=1131.53
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-80.41 $M_{z,dx}$=-298.92 $M_{z,eq}$=-147.19
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=90.58 $\lambda_{rel,y}$=0.06 $\lambda_{rel,z}$=0.21 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.33 $\sigma_{m,d}$=-6.34 Sfr.=0.02

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-618.42 T_z=-1377.24 M_y=533.58 T_y=-536.01 M_z=80.41 M_x=-1.92
  Resistenze: K_{fi}=1.25
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=0.71
  Sollecitazioni: N=-626.95 T_z=-1439.16 M_y=1530.16 T_y=-536.01 M_z=-298.92 M_x=-1.92
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=1.68 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.71
  Sollecitazioni: N=-626.95 T_z=-1439.16 M_y=1530.16 T_y=-536.01 M_z=-298.92 M_x=-1.92
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=1.68 Sfr.=0.04

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.71
  Sollecitazioni: N=-626.95 T_z=-1439.16 M_y=1530.16 T_y=-536.01 M_z=-298.92 M_x=-1.92
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.33 $\sigma_{m,d}$=-9.87 Sfr.=0.03

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.71
  Sollecitazioni: N=-626.95 T_z=-1439.16 M_y=1530.16 T_y=-536.01 M_z=-298.92 M_x=-1.92
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-9.87 Sfr.=0.03

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=0.71
  Sollecitazioni: N=-626.95 T_z=-1439.16 M_y=1530.16 T_y=-536.01 M_z=-298.92 M_x=-1.92
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.33 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 13 SLU Xl=0.71

Sollecitazioni: N=-1898.67 T_z=-4253.76 M_y=4342.92 T_y=-921.01 M_z=-546.75 M_x=-3.16
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=90.58 $\lambda_{rel,m}$=0.21 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-24.08 Sfr.=0.17

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 13 SLU
Sollecitazioni: N=-1898.67
[Lin.] $M_{y,sx}$=-1361.01 $M_{y,dx}$=-4342.92 $M_{y,eq}$=3150.15
[Lin.] $M_{z,sx}$=-105.05 $M_{z,dx}$=-546.75 $M_{z,eq}$=-286.03
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=90.58 $\lambda_{rel,y}$=0.06 $\lambda_{rel,z}$=0.21 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.99 $\sigma_{m,d}$=-16.03 Sfr.=0.12

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-241.21 T_z=-1314.09 M_y=351.58 T_y=-831.31 M_z=172.37 M_x=-8.01
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 13 SLU Xl=0.71
Sollecitazioni: N=-1898.67 T_z=-4253.76 M_y=4342.92 T_y=-921.01 M_z=-546.75 M_x=-3.16
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=4.76 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.06

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 13 SLU Xl=0.71
Sollecitazioni: N=-1898.67 T_z=-4253.76 M_y=4342.92 T_y=-921.01 M_z=-546.75 M_x=-3.16
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=19.31
Tensioni: τ_d=4.76 Sfr.=0.25

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 13 SLU Xl=0.71
Sollecitazioni: N=-1898.67 T_z=-4253.76 M_y=4342.92 T_y=-921.01 M_z=-546.75 M_x=-3.16
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.99 $\sigma_{m,d}$=-24.08 Sfr.=0.17

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 13 SLU Xl=0.71
Sollecitazioni: N=-1898.67 T_z=-4253.76 M_y=4342.92 T_y=-921.01 M_z=-546.75 M_x=-3.16
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-24.08 Sfr.=0.17

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 13 SLU Xl=0.71
Sollecitazioni: N=-1898.67 T_z=-4253.76 M_y=4342.92 T_y=-921.01 M_z=-546.75 M_x=-3.16
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.99 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,G}$=0.01 (L/12367)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/22487)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,G}$=0.01 (L/9105)

Asta n. 2127 (271 -2207) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-24.16 T_z=1857.46 M_y=1434.60 T_y=770.29 M_z=-174.34 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=49.27 $\lambda_{rel,m}$=0.15 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-7.87 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
Sollecitazioni: N=-27.70
[Lin.] $M_{y,sx}$=-1434.60 $M_{y,dx}$=-891.29 $M_{y,eq}$=1217.28
[Lin.] $M_{z,sx}$=174.34 $M_{z,dx}$=52.55 $M_{z,eq}$=-83.58
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=49.27 $\lambda_{rel,y}$=0.03 $\lambda_{rel,z}$=0.11 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 $\sigma_{m,d}$=-5.84 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-24.16 T_z=1857.46 M_y=1434.60 T_y=770.29 M_z=-174.34 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=2.20 Sfr.=0.05

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-24.16 T_z=1857.46 M_y=1434.60 T_y=770.29 M_z=-174.34 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 $\sigma_{m,d}$=-7.87 Sfr.=0.02

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-24.16 T_z=1857.46 M_y=1434.60 T_y=770.29 M_z=-174.34 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-7.87 Sfr.=0.02

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=0.49
  Sollecitazioni: N=-27.70 T_z=1831.69 M_y=891.29 T_y=770.29 M_z=52.55 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 50 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=110.27 T_z=4572.88 M_y=3121.85 T_y=819.63 M_z=-130.29 M_x=-1.89
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=49.27 $\lambda_{rel,y}$=0.03 $\lambda_{rel,z}$=0.11 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.06 $\sigma_{m,d}$=13.89 Sfr.=0.09

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 63 SLU Xl=0.47
  Sollecitazioni: N=-416.93 T_z=6729.53 M_y=3739.41 T_y=1024.86 M_z=0.00 M_x=-3.21
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=49.27 $\lambda_{rel,m}$=0.15 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-14.61 Sfr.=0.10

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 63 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-412.63 T_z=6760.80 M_y=5593.71 T_y=1024.86 M_z=-282.14 M_x=-3.21
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=49.27 $\lambda_{rel,m}$=0.15 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-25.52 Sfr.=0.16

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 63 SLU
  Sollecitazioni: N=-417.23
  [Lin.] $M_{y,sx}$=-5593.71 $M_{y,dx}$=-3607.29 $M_{y,eq}$=4799.14
  [Lin.] $M_{z,sx}$=282.14 $M_{z,dx}$=19.72 $M_{z,eq}$=-161.40
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=49.27 $\lambda_{rel,y}$=0.03 $\lambda_{rel,z}$=0.11 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.22 $\sigma_{m,d}$=-20.85 Sfr.=0.14

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 49 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=344.30 T_z=2345.34 M_y=1151.74 T_y=826.47 M_z=-97.60 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.18 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=92.14 T_z=1708.30 M_y=1090.70 T_y=93.78 M_z=255.56 M_x=-9.26
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 50 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=110.27 T_z=4572.88 M_y=3121.85 T_y=819.63 M_z=-130.29 M_x=-1.89
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.06 $\sigma_{m,d}$=13.89 Sfr.=0.09

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 63 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-412.63 T_z=6760.80 M_y=5593.71 T_y=1024.86 M_z=-282.14 M_x=-3.21
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=7.48 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.12

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 63 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-412.63 T_z=6760.80 M_y=5593.71 T_y=1024.86 M_z=-282.14 M_x=-3.21
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=7.48 Sfr.=0.34

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 63 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-412.63 T_z=6760.80 M_y=5593.71 T_y=1024.86 M_z=-282.14 M_x=-3.21
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.21 $\sigma_{m,d}$=-25.52 Sfr.=0.16

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 63 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-412.63 T_z=6760.80 M_y=5593.71 T_y=1024.86 M_z=-282.14 M_x=-3.21
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-25.52 Sfr.=0.16

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 62 SLU Xl=0.49
  Sollecitazioni: N=-531.80 T_z=5958.38 M_y=3511.56 T_y=1168.51 M_z=-6.51 M_x=-2.92
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.28 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/4609)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/7721)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/3470)

Asta n. 2127 (-2207 -2195) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 75 SLU I Xl=1.03
  Sollecitazioni: N=-129.89 T_z=1086.34 M_y=-269.33 T_y=-51.78 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=139.85 $\lambda_{rel,m}$=0.25 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=1.05 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-117.54 T_z=1176.07 M_y=890.80 T_y=-51.78 M_z=52.55 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=139.85 $\lambda_{rel,m}$=0.25 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-4.16 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
  Sollecitazioni: N=-134.39
  [Par.] $M_{y,sx}$=-890.80 $M_{y,dx}$=668.38 $M_{y,eq}$=890.80
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-52.55 $M_{z,dx}$=-19.86 $M_{z,eq}$=23.59
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=139.85 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.32 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.07 $\sigma_{m,d}$=-3.79 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-117.54 T_z=1176.07 M_y=890.80 T_y=-51.78 M_z=52.55 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=1.29 Sfr.=0.03

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-117.54 T_z=1176.07 M_y=890.80 T_y=-51.78 M_z=52.55 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.06 $\sigma_{m,d}$=-4.16 Sfr.=0.01

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-117.54 T_z=1176.07 M_y=890.80 T_y=-51.78 M_z=52.55 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-4.16 Sfr.=0.01

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=1.40
  Sollecitazioni: N=-134.39 T_z=1053.71 M_y=-668.38 T_y=-51.78 M_z=-19.86 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.07 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 7 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=58.59 T_z=1490.11 M_y=1549.38 T_y=-197.99 M_z=247.44 M_x=-4.53
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
  L=139.85 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.32 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.03 $\sigma_{m,d}$=9.27 Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 63 SLU Xl=0.28
  Sollecitazioni: N=-722.36 T_z=4121.02 M_y=2450.00 T_y=-67.53 M_z=0.00 M_x=-3.21
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=139.85 $\lambda_{rel,m}$=0.25 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-9.57 Sfr.=0.06

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 63 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-717.99 T_z=4152.83 M_y=3607.10 T_y=-67.53 M_z=19.73 M_x=-3.21
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=139.85 $\lambda_{rel,m}$=0.25 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-14.35 Sfr.=0.10

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 63 SLU
  Sollecitazioni: N=-739.88
  [Par.] $M_{y,sx}$=-3607.10 $M_{y,dx}$=2089.43 $M_{y,eq}$=3607.10
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-19.73 $M_{z,dx}$=-74.71 $M_{z,eq}$=-36.93
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=139.85 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.32 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.39 $\sigma_{m,d}$=-14.57 Sfr.=0.10

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 49 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=123.25 T_z=1366.95 M_y=465.51 T_y=-128.61 M_z=145.84 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.06 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=6.95 T_z=1029.86 M_y=590.71 T_y=-247.97 M_z=285.37 M_x=-9.31
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 7 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=58.59 T_z=1490.11 M_y=1549.38 T_y=-197.99 M_z=247.44 M_x=-4.53

Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.03 $\sigma_{m,d}$=9.27 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 63 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-717.99 T_z=4152.83 M_y=3607.10 T_y=-67.53 M_z=19.73 M_x=-3.21
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=4.54 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.04

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 63 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-717.99 T_z=4152.83 M_y=3607.10 T_y=-67.53 M_z=19.73 M_x=-3.21
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=4.54 Sfr.=0.21

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 63 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-717.99 T_z=4152.83 M_y=3607.10 T_y=-67.53 M_z=19.73 M_x=-3.21
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.37 $\sigma_{m,d}$=-14.35 Sfr.=0.10

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 63 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-717.99 T_z=4152.83 M_y=3607.10 T_y=-67.53 M_z=19.73 M_x=-3.21
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-14.35 Sfr.=0.10

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 62 SLU Xl=1.40
Sollecitazioni: N=-769.33 T_z=3591.93 M_y=-1623.51 T_y=-39.10 M_z=-61.19 M_x=-2.92
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.40 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/16855)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/27156)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/12977)

Asta n. 2127 (-2195 -2172) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=1.40
Sollecitazioni: N=-241.50 T_z=275.63 M_y=-1140.31 T_y=4.43 M_z=-13.66 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=139.85 $\lambda_{rel,m}$=0.25 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=4.63 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
Sollecitazioni: N=-241.50
[Lin.] $M_{y,sx}$=669.28 $M_{y,dx}$=1140.31 $M_{y,eq}$=-951.90
[Lin.] $M_{z,sx}$=19.86 $M_{z,dx}$=-13.66 $M_{z,eq}$=-17.38
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=139.85 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.32 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.13 $\sigma_{m,d}$=3.94 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-224.65 T_z=397.99 M_y=-669.28 T_y=4.43 M_z=-19.86 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=0.44 Sfr.=0.01

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.40
Sollecitazioni: N=-241.50 T_z=275.63 M_y=-1140.31 T_y=4.43 M_z=-13.66 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.13 $\sigma_{m,d}$=-4.63 Sfr.=0.02

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.40
Sollecitazioni: N=-241.50 T_z=275.63 M_y=-1140.31 T_y=4.43 M_z=-13.66 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=4.63 Sfr.=0.02

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=1.40
Sollecitazioni: N=-241.50 T_z=275.63 M_y=-1140.31 T_y=4.43 M_z=-13.66 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.13 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 63 SLU Xl=1.40
Sollecitazioni: N=-1064.09 T_z=1259.73 M_y=-3963.07 T_y=32.47 M_z=-29.29 M_x=-3.21
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=139.85 $\lambda_{rel,m}$=0.25 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=15.86 Sfr.=0.11

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 63 SLU
Sollecitazioni: N=-1064.09
[Lin.] $M_{y,sx}$=2090.09 $M_{y,dx}$=3963.07 $M_{y,eq}$=-3213.88

[Lin.] $M_{z,sx}$=74.71 $M_{z,dx}$=-29.29 $M_{z,eq}$=-56.54
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=139.85 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.32 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.55 $\sigma_{m,d}$=13.29 Sfr.=0.09

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-88.78 T_z=540.64 M_y=-767.43 T_y=-53.35 M_z=56.05 M_x=-9.31
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 63 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1042.19 T_z=1418.80 M_y=-2090.09 T_y=32.47 M_z=-74.71 M_x=-3.21
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=1.55 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 63 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1042.19 T_z=1418.80 M_y=-2090.09 T_y=32.47 M_z=-74.71 M_x=-3.21
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=1.55 Sfr.=0.07

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 63 SLU Xl=1.40
Sollecitazioni: N=-1064.09 T_z=1259.73 M_y=-3963.07 T_y=32.47 M_z=-29.29 M_x=-3.21
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.55 $\sigma_{m,d}$=-15.86 Sfr.=0.11

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 63 SLU Xl=1.40
Sollecitazioni: N=-1064.09 T_z=1259.73 M_y=-3963.07 T_y=32.47 M_z=-29.29 M_x=-3.21
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=15.86 Sfr.=0.11

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 63 SLU Xl=1.40
Sollecitazioni: N=-1064.09 T_z=1259.73 M_y=-3963.07 T_y=32.47 M_z=-29.29 M_x=-3.21
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.55 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/47304)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/86261)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/34915)

Asta n. 2127 (-2172 -2152) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-331.76 T_z=-380.12 M_y=-1140.45 T_y=4.50 M_z=-13.66 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=139.85 $\lambda_{rel,m}$=0.25 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=4.63 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
Sollecitazioni: N=-348.61
[Lin.] $M_{y,sx}$=1140.45 $M_{y,dx}$=523.29 $M_{y,eq}$=-893.58
[Lin.] $M_{z,sx}$=13.66 $M_{z,dx}$=-7.37 $M_{z,eq}$=-11.15
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=139.85 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.32 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.18 $\sigma_{m,d}$=3.64 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=1.40
Sollecitazioni: N=-348.61 T_z=-502.48 M_y=-523.29 T_y=4.50 M_z=-7.37 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=0.55 Sfr.=0.01

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-331.76 T_z=-380.12 M_y=-1140.45 T_y=4.50 M_z=-13.66 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.17 $\sigma_{m,d}$=-4.63 Sfr.=0.02

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-331.76 T_z=-380.12 M_y=-1140.45 T_y=4.50 M_z=-13.66 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=4.63 Sfr.=0.02

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=1.40
Sollecitazioni: N=-348.61 T_z=-502.48 M_y=-523.29 T_y=4.50 M_z=-7.37 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.18 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 62 SLU Xl=0.56
Sollecitazioni: N=-1234.00 T_z=-1046.54 M_y=-2881.36 T_y=38.52 M_z=0.00 M_x=-2.92

Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=139.85 $\lambda_{rel,m}$=0.25 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=11.26 Sfr.=0.08

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 63 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1366.41 T_z=-1315.34 M_y=-3963.38 T_y=31.45 M_z=-29.29 M_x=-3.21
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=139.85 $\lambda_{rel,m}$=0.25 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=15.86 Sfr.=0.11

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 63 SLU
Sollecitazioni: N=-1388.31
[Lin.] $M_{y,sx}$=3963.38 $M_{y,dx}$=2012.63 $M_{y,eq}$=-3183.08
[Lin.] $M_{z,sx}$=29.29 $M_{z,dx}$=14.69 $M_{z,eq}$=-11.72
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=139.85 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.32 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.72 $\sigma_{m,d}$=12.59 Sfr.=0.09

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-182.78 T_z=-519.18 M_y=-1248.11 T_y=-61.40 M_z=115.18 M_x=-9.30
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 13 SLU Xl=1.40
Sollecitazioni: N=-1124.95 T_z=-1431.23 M_y=-1516.74 T_y=14.65 M_z=-11.81 M_x=-2.56
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=1.57 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 13 SLU Xl=1.40
Sollecitazioni: N=-1124.95 T_z=-1431.23 M_y=-1516.74 T_y=14.65 M_z=-11.81 M_x=-2.56
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=19.31
Tensioni: τ_d=1.57 Sfr.=0.08

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 63 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1366.41 T_z=-1315.34 M_y=-3963.38 T_y=31.45 M_z=-29.29 M_x=-3.21
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.71 $\sigma_{m,d}$=-15.86 Sfr.=0.11

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 63 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1366.41 T_z=-1315.34 M_y=-3963.38 T_y=31.45 M_z=-29.29 M_x=-3.21
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=15.86 Sfr.=0.11

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 63 SLU Xl=1.40
Sollecitazioni: N=-1388.31 T_z=-1474.41 M_y=-2012.63 T_y=31.45 M_z=14.69 M_x=-3.21
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.72 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/20367)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/36661)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/15275)

Asta n. 2127 (-2152 185) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 75 SLU I Xl=0.08
Sollecitazioni: N=-438.45 T_z=-1155.12 M_y=-427.85 T_y=77.82 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=134.84 $\lambda_{rel,m}$=0.25 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=1.67 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=1.15
Sollecitazioni: N=-451.32 T_z=-1248.58 M_y=855.92 T_y=77.82 M_z=82.14 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=134.84 $\lambda_{rel,m}$=0.25 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-4.41 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
Sollecitazioni: N=-451.32
[Par.] $M_{y,sx}$=522.46 $M_{y,dx}$=-855.92 $M_{y,eq}$=855.92
[Lin.] $M_{z,sx}$=7.37 $M_{z,dx}$=82.14 $M_{z,eq}$=46.34
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=134.84 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.31 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.24 $\sigma_{m,d}$=-3.95 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=1.15
Sollecitazioni: N=-451.32 T_z=-1248.58 M_y=855.92 T_y=77.82 M_z=82.14 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75

Tensioni: τ_d=1.37 Sfr.=0.03

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.15
Sollecitazioni: N=-451.32 T_z=-1248.58 M_y=855.92 T_y=77.82 M_z=82.14 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.24 $\sigma_{m,d}$=-4.41 Sfr.=0.01

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.15
Sollecitazioni: N=-451.32 T_z=-1248.58 M_y=855.92 T_y=77.82 M_z=82.14 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-4.41 Sfr.=0.01

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=1.15
Sollecitazioni: N=-451.32 T_z=-1248.58 M_y=855.92 T_y=77.82 M_z=82.14 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.24 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 10 SND Xl=1.15
Sollecitazioni: N=-167.22 T_z=-988.09 M_y=0.00 T_y=253.88 M_z=301.76 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=134.84 $\lambda_{rel,m}$=0.25 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-3.93 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 13 SLU Xl=1.15
Sollecitazioni: N=-1440.14 T_z=-3720.79 M_y=2688.59 T_y=208.65 M_z=228.20 M_x=-2.56
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=134.84 $\lambda_{rel,m}$=0.25 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-13.47 Sfr.=0.10

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 13 SLU
Sollecitazioni: N=-1440.14
[Par.] $M_{y,sx}$=1516.26 $M_{y,dx}$=-2688.59 $M_{y,eq}$=2688.59
[Lin.] $M_{z,sx}$=11.82 $M_{z,dx}$=228.20 $M_{z,eq}$=132.19
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=134.84 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.31 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.75 $\sigma_{m,d}$=-12.22 Sfr.=0.09

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-273.89 T_z=-1283.48 M_y=-822.97 T_y=-134.09 M_z=69.52 M_x=-9.31
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 13 SLU Xl=1.15
Sollecitazioni: N=-1440.14 T_z=-3720.79 M_y=2688.59 T_y=208.65 M_z=228.20 M_x=-2.56
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=4.08 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.04

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 13 SLU Xl=1.15
Sollecitazioni: N=-1440.14 T_z=-3720.79 M_y=2688.59 T_y=208.65 M_z=228.20 M_x=-2.56
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=19.31
Tensioni: τ_d=4.08 Sfr.=0.21

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 13 SLU Xl=1.15
Sollecitazioni: N=-1440.14 T_z=-3720.79 M_y=2688.59 T_y=208.65 M_z=228.20 M_x=-2.56
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.75 $\sigma_{m,d}$=-13.47 Sfr.=0.10

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 13 SLU Xl=1.15
Sollecitazioni: N=-1440.14 T_z=-3720.79 M_y=2688.59 T_y=208.65 M_z=228.20 M_x=-2.56
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-13.47 Sfr.=0.10

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 63 SLU Xl=1.15
Sollecitazioni: N=-1703.48 T_z=-4136.06 M_y=2670.30 T_y=219.63 M_z=267.34 M_x=-3.21
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.89 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/22758)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/41593) $f_{Z,G}$=0.00 (L/41593)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/16523)

Asta n. 2127 (185 110) Trave 24x32 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=58.31 T_z=423.56 M_y=501.37 T_y=19.18 M_z=-24.02 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=145.08 $\lambda_{rel,y}$=0.36 $\lambda_{rel,z}$=0.56 $K_{c,y}$=0.99 $K_{c,z}$=0.96

Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.18 $\sigma_{m,d}$=46.20 Sfr.=0.16

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=58.31 T_z=423.56 M_y=501.37 T_y=19.18 M_z=-24.02 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.18 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=58.31 T_z=423.56 M_y=501.37 T_y=19.18 M_z=-24.02 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.18 $\sigma_{m,d}$=46.20 Sfr.=0.15

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=58.31 T_z=423.56 M_y=501.37 T_y=19.18 M_z=-24.02 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=2.82 Sfr.=0.06

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=58.31 T_z=423.56 M_y=501.37 T_y=19.18 M_z=-24.02 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-46.20 Sfr.=0.15

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 63 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=171.74 T_z=1444.07 M_y=1769.50 T_y=52.88 M_z=-66.24 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=145.08 $\lambda_{rel,y}$=0.25 $\lambda_{rel,z}$=0.33 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.22 $\sigma_{m,d}$=45.36 Sfr.=0.30

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 13 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=171.74 T_z=1247.56 M_y=1523.71 T_y=51.03 M_z=-63.93 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=105.93
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.22 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 63 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=171.74 T_z=1444.07 M_y=1769.50 T_y=52.88 M_z=-66.24 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.22 $\sigma_{m,d}$=45.36 Sfr.=0.30

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 63 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=171.74 T_z=1444.07 M_y=1769.50 T_y=52.88 M_z=-66.24 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=3.95 Sfr.=0.18

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 63 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=171.74 T_z=1444.07 M_y=1769.50 T_y=52.88 M_z=-66.24 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-45.36 Sfr.=0.30

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.03 (L/4130)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.02 (L/7061)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.04 (L/3097)

Asta n. 2128 (305 -2292) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1317.38 T_z=-180.84 M_y=-607.64 T_y=0.00 M_z=4.41 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=169.91 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=2.43 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
Sollecitazioni: N=-1337.84
[Par.] $M_{y,sx}$=607.64 $M_{y,dx}$=174.08 $M_{y,eq}$=-508.12
[Lin.] $M_{z,sx}$=-4.41 $M_{z,dx}$=5.77 $M_{z,eq}$=5.23
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=169.91 $\lambda_{rel,y}$=0.12 $\lambda_{rel,z}$=0.39 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.70 $\sigma_{m,d}$=2.05 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=1.70
Sollecitazioni: N=-1337.84 T_z=-329.50 M_y=-174.08 T_y=0.00 M_z=5.77 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=0.36 Sfr.=0.01

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1317.38 T_z=-180.84 M_y=-607.64 T_y=0.00 M_z=4.41 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.69 $\sigma_{m,d}$=-2.43 Sfr.=0.01

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-1317.38 T_z=-180.84 M_y=-607.64 T_y=0.00 M_z=4.41 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=2.43 Sfr.=0.01

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=1.70
  Sollecitazioni: N=-1337.84 T_z=-329.50 M_y=-174.08 T_y=0.00 M_z=5.77 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.70 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 23 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-2529.94 T_z=-538.45 M_y=-1488.26 T_y=21.54 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=169.91 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=5.81 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 13 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-3088.74 T_z=-821.78 M_y=-2113.49 T_y=8.14 M_z=3.39 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=169.91 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=8.30 Sfr.=0.06

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 13 SLU
  Sollecitazioni: N=-3115.34
  [Lin.] $M_{y,sx}$=2113.49 $M_{y,dx}$=552.98 $M_{y,eq}$=-1489.28
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-3.39 $M_{z,dx}$=17.22 $M_{z,eq}$=11.69
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=169.91 $\lambda_{rel,y}$=0.12 $\lambda_{rel,z}$=0.39 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.62 $\sigma_{m,d}$=5.97 Sfr.=0.06

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-1206.49 T_z=-201.23 M_y=-626.63 T_y=60.10 M_z=54.04 M_x=-10.63
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 37 SLU Xl=1.70
  Sollecitazioni: N=-3101.24 T_z=-1018.06 M_y=-550.28 T_y=12.00 M_z=10.31 M_x=-1.65
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=1.11 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=1.70
  Sollecitazioni: N=-3111.80 T_z=-1147.53 M_y=-341.82 T_y=0.00 M_z=4.28 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=1.26 Sfr.=0.06

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 13 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-3088.74 T_z=-821.78 M_y=-2113.49 T_y=8.14 M_z=3.39 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.61 $\sigma_{m,d}$=-8.30 Sfr.=0.06

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 13 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-3088.74 T_z=-821.78 M_y=-2113.49 T_y=8.14 M_z=3.39 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=8.30 Sfr.=0.06

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 13 SLU Xl=1.70
  Sollecitazioni: N=-3115.34 T_z=-1015.05 M_y=-552.98 T_y=8.14 M_z=17.22 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.62 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 30 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/35633)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 30 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/61436)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/26200)

Asta n. 2128 (-2292 265) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 75 SLU I Xl=0.17
  Sollecitazioni: N=-1444.88 T_z=-1057.46 M_y=10.32 T_y=-31.05 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=150.38 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-0.04 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=1.31
  Sollecitazioni: N=-1459.04 T_z=-1156.40 M_y=1263.02 T_y=-31.05 M_z=-34.77 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=150.38 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00

Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-5.39 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
  Sollecitazioni: N=-1459.04
  [Par.] $M_{y,sx}$=172.46 $M_{y,dx}$=-1263.02 $M_{y,eq}$=947.26
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-5.77 $M_{z,dx}$=-34.77 $M_{z,eq}$=-18.55
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=150.38 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.35 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.76 $\sigma_{m,d}$=-3.94 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=1.31
  Sollecitazioni: N=-1459.04 T_z=-1156.40 M_y=1263.02 T_y=-31.05 M_z=-34.77 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=1.27 Sfr.=0.03

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.31
  Sollecitazioni: N=-1459.04 T_z=-1156.40 M_y=1263.02 T_y=-31.05 M_z=-34.77 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.76 $\sigma_{m,d}$=-5.39 Sfr.=0.02

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.31
  Sollecitazioni: N=-1459.04 T_z=-1156.40 M_y=1263.02 T_y=-31.05 M_z=-34.77 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-5.39 Sfr.=0.02

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=1.31
  Sollecitazioni: N=-1459.04 T_z=-1156.40 M_y=1263.02 T_y=-31.05 M_z=-34.77 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.76 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 23 SLU Xl=0.70
  Sollecitazioni: N=-2821.43 T_z=-2540.51 M_y=1335.85 T_y=-49.03 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=150.38 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-5.22 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 13 SLU Xl=1.31
  Sollecitazioni: N=-3490.65 T_z=-3581.26 M_y=4030.84 T_y=-70.36 M_z=-74.67 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=150.38 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-16.72 Sfr.=0.12

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 13 SLU
  Sollecitazioni: N=-3490.65
  [Par.] $M_{y,sx}$=548.64 $M_{y,dx}$=-4030.84 $M_{y,eq}$=3023.13
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-17.21 $M_{z,dx}$=-74.67 $M_{z,eq}$=-37.91
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=150.38 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.35 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.82 $\sigma_{m,d}$=-12.30 Sfr.=0.11

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-1325.72 T_z=-1060.34 M_y=-204.34 T_y=-120.45 M_z=87.48 M_x=-10.44
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 37 SLU Xl=1.31
  Sollecitazioni: N=-3476.57 T_z=-3584.35 M_y=4037.58 T_y=-58.63 M_z=-88.41 M_x=-1.71
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=3.92 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.03

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 13 SLU Xl=1.31
  Sollecitazioni: N=-3490.65 T_z=-3581.26 M_y=4030.84 T_y=-70.36 M_z=-74.67 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=19.31
  Tensioni: τ_d=3.92 Sfr.=0.20

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 13 SLU Xl=1.31
  Sollecitazioni: N=-3490.65 T_z=-3581.26 M_y=4030.84 T_y=-70.36 M_z=-74.67 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.82 $\sigma_{m,d}$=-16.72 Sfr.=0.12

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 13 SLU Xl=1.31
  Sollecitazioni: N=-3490.65 T_z=-3581.26 M_y=4030.84 T_y=-70.36 M_z=-74.67 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-16.72 Sfr.=0.12

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 13 SLU Xl=1.31
  Sollecitazioni: N=-3490.65 T_z=-3581.26 M_y=4030.84 T_y=-70.36 M_z=-74.67 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.82 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.01 (L/19421)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.00 (L/34230)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.01 (L/14489)

Asta n. 2128 (265 -2269) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=1106.66 T_z=918.62 M_y=654.32 T_y=4.95 M_z=9.67 M_x=2.02
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
  L=147.78 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.34 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.58 $\sigma_{m,d}$=2.68 Sfr.=0.01

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=1106.66 T_z=918.62 M_y=654.32 T_y=4.95 M_z=9.67 M_x=2.02
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.58 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=1106.66 T_z=918.62 M_y=654.32 T_y=4.95 M_z=9.67 M_x=2.02
  Resistenze: K_{fi}=1.25
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=1106.66 T_z=918.62 M_y=654.32 T_y=4.95 M_z=9.67 M_x=2.02
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.58 $\sigma_{m,d}$=2.68 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=1106.66 T_z=918.62 M_y=654.32 T_y=4.95 M_z=9.67 M_x=2.02
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=1.00 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=1106.66 T_z=918.62 M_y=654.32 T_y=4.95 M_z=9.67 M_x=2.02
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=1.00 Sfr.=0.02

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=1106.66 T_z=918.62 M_y=654.32 T_y=4.95 M_z=9.67 M_x=2.02
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-2.68 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 63 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=2330.84 T_z=3347.10 M_y=2811.44 T_y=-67.15 M_z=106.13 M_x=2.24
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=147.78 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.34 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.21 $\sigma_{m,d}$=12.36 Sfr.=0.09

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 13 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=2115.45 T_z=2823.60 M_y=2338.31 T_y=-51.39 M_z=98.07 M_x=2.56
  Resistenze: K_{mod}=0.80 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=105.93
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.10 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=1355.71 T_z=871.59 M_y=584.23 T_y=97.35 M_z=112.54 M_x=7.01
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 63 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=2330.84 T_z=3347.10 M_y=2811.44 T_y=-67.15 M_z=106.13 M_x=2.24
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.21 $\sigma_{m,d}$=12.36 Sfr.=0.09

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 63 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=2330.84 T_z=3347.10 M_y=2811.44 T_y=-67.15 M_z=106.13 M_x=2.24
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=3.66 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.03

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 63 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=2330.84 T_z=3347.10 M_y=2811.44 T_y=-67.15 M_z=106.13 M_x=2.24
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=3.66 Sfr.=0.17

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 63 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=2330.84 T_z=3347.10 M_y=2811.44 T_y=-67.15 M_z=106.13 M_x=2.24
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70

Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-12.36 Sfr.=0.08

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/14743)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/23537)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/11369)

Asta n. 2128 (-2269 -2248) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU I Xl=1.42
Sollecitazioni: N=988.34 T_z=16.23 M_y=-556.17 T_y=-2.86 M_z=11.96 M_x=1.93
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=142.18 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.33 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.51 $\sigma_{m,d}$=2.33 Sfr.=0.01

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=1005.46 T_z=140.63 M_y=-444.66 T_y=-2.86 M_z=16.02 M_x=1.93
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.52 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=1005.46 T_z=140.63 M_y=-444.66 T_y=-2.86 M_z=16.02 M_x=1.93
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.42
Sollecitazioni: N=988.34 T_z=16.23 M_y=-556.17 T_y=-2.86 M_z=11.96 M_x=1.93
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.51 $\sigma_{m,d}$=2.33 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=1005.46 T_z=140.63 M_y=-444.66 T_y=-2.86 M_z=16.02 M_x=1.93
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=0.15 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=1005.46 T_z=140.63 M_y=-444.66 T_y=-2.86 M_z=16.02 M_x=1.93
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=0.15 Sfr.=0.00

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.42
Sollecitazioni: N=988.34 T_z=16.23 M_y=-556.17 T_y=-2.86 M_z=11.96 M_x=1.93
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=2.33 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 63 SLU Xl=1.42
Sollecitazioni: N=2000.79 T_z=427.30 M_y=-2086.29 T_y=5.33 M_z=27.81 M_x=2.13
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=142.18 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.33 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.04 $\sigma_{m,d}$=8.51 Sfr.=0.07

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 13 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=1805.85 T_z=449.71 M_y=-1167.56 T_y=-6.52 M_z=32.33 M_x=2.38
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=105.93
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.94 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=1272.84 T_z=183.89 M_y=-460.20 T_y=-65.22 M_z=93.86 M_x=7.25
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 63 SLU Xl=1.42
Sollecitazioni: N=2000.79 T_z=427.30 M_y=-2086.29 T_y=5.33 M_z=27.81 M_x=2.13
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.04 $\sigma_{m,d}$=8.51 Sfr.=0.07

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 63 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=2023.05 T_z=589.03 M_y=-1363.77 T_y=5.33 M_z=20.23 M_x=2.13
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=0.64 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 63 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=2023.05 T_z=589.03 M_y=-1363.77 T_y=5.33 M_z=20.23 M_x=2.13
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=0.64 Sfr.=0.03

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 63 SLU Xl=1.42
Sollecitazioni: N=2000.79 T_z=427.30 M_y=-2086.29 T_y=5.33 M_z=27.81 M_x=2.13

Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=8.51 Sfr.=0.06

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,G}$=0.00 (L/63442)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/114684)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,G}$=0.00 (L/46590)

Asta n. 2128 (-2248 296) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=898.98 T_z=-632.88 M_y=-552.06 T_y=-17.71 M_z=11.96 M_x=1.93
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=142.48 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.33 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.47 $\sigma_{m,d}$=2.31 Sfr.=0.01

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=898.98 T_z=-632.88 M_y=-552.06 T_y=-17.71 M_z=11.96 M_x=1.93
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.47 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=898.98 T_z=-632.88 M_y=-552.06 T_y=-17.71 M_z=11.96 M_x=1.93
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=898.98 T_z=-632.88 M_y=-552.06 T_y=-17.71 M_z=11.96 M_x=1.93
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.47 $\sigma_{m,d}$=2.31 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=1.42
Sollecitazioni: N=881.82 T_z=-757.54 M_y=438.45 T_y=-17.71 M_z=-13.28 M_x=1.93
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=0.83 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=1.42
Sollecitazioni: N=881.82 T_z=-757.54 M_y=438.45 T_y=-17.71 M_z=-13.28 M_x=1.93
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=0.83 Sfr.=0.02

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=898.98 T_z=-632.88 M_y=-552.06 T_y=-17.71 M_z=11.96 M_x=1.93
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=2.31 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 63 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=1701.12 T_z=-2125.38 M_y=-2073.41 T_y=-24.72 M_z=27.80 M_x=2.13
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=142.48 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.33 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.89 $\sigma_{m,d}$=8.46 Sfr.=0.06

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=1738.38 T_z=-1799.36 M_y=-1891.67 T_y=-10.88 M_z=27.79 M_x=2.09
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.91 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=1184.50 T_z=-673.71 M_y=-607.58 T_y=-73.64 M_z=59.62 M_x=7.25
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 63 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=1701.12 T_z=-2125.38 M_y=-2073.41 T_y=-24.72 M_z=27.80 M_x=2.13
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.89 $\sigma_{m,d}$=8.46 Sfr.=0.06

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 13 SLU Xl=1.42
Sollecitazioni: N=1461.61 T_z=-2050.89 M_y=1126.70 T_y=-36.84 M_z=-29.43 M_x=2.38
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=2.24 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 13 SLU Xl=1.42
Sollecitazioni: N=1461.61 T_z=-2050.89 M_y=1126.70 T_y=-36.84 M_z=-29.43 M_x=2.38
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=19.31
Tensioni: τ_d=2.24 Sfr.=0.12

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 63 SLU Xl=0.00

Sollecitazioni: N=1701.12 T_z=-2125.38 M_y=-2073.41 T_y=-24.72 M_z=27.80 M_x=2.13
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=8.46 Sfr.=0.06

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/28188)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/48192)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/21342)

Asta n. 2128 (296 272) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU I Xl=0.70
Sollecitazioni: N=784.75 T_z=-1463.34 M_y=1450.10 T_y=149.92 M_z=92.38 M_x=1.93
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=90.29 $\lambda_{rel,y}$=0.06 $\lambda_{rel,z}$=0.21 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.41 $\sigma_{m,d}$=6.87 Sfr.=0.03

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=793.25 T_z=-1401.67 M_y=440.51 T_y=149.92 M_z=-13.28 M_x=1.93
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.41 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=793.25 T_z=-1401.67 M_y=440.51 T_y=149.92 M_z=-13.28 M_x=1.93
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.70
Sollecitazioni: N=784.75 T_z=-1463.34 M_y=1450.10 T_y=149.92 M_z=92.38 M_x=1.93
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.41 $\sigma_{m,d}$=6.87 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=0.70
Sollecitazioni: N=784.75 T_z=-1463.34 M_y=1450.10 T_y=149.92 M_z=92.38 M_x=1.93
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=1.61 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.70
Sollecitazioni: N=784.75 T_z=-1463.34 M_y=1450.10 T_y=149.92 M_z=92.38 M_x=1.93
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=1.61 Sfr.=0.04

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.70
Sollecitazioni: N=784.75 T_z=-1463.34 M_y=1450.10 T_y=149.92 M_z=92.38 M_x=1.93
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-6.87 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 13 SLU Xl=0.70
Sollecitazioni: N=1153.60 T_z=-4289.57 M_y=4127.69 T_y=313.68 M_z=191.65 M_x=2.39
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,t}$=105.93
L=90.29 $\lambda_{rel,y}$=0.06 $\lambda_{rel,z}$=0.21 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.60 $\sigma_{m,d}$=18.62 Sfr.=0.14

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=1502.75 T_z=-4131.52 M_y=792.85 T_y=289.20 M_z=12.29 M_x=2.10
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.78 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=1095.11 T_z=-1363.01 M_y=328.62 T_y=-101.77 M_z=77.22 M_x=7.25
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 13 SLU Xl=0.70
Sollecitazioni: N=1153.60 T_z=-4289.57 M_y=4127.69 T_y=313.68 M_z=191.65 M_x=2.39
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=105.93 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.60 $\sigma_{m,d}$=18.62 Sfr.=0.14

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 63 SLU Xl=0.70
Sollecitazioni: N=1370.67 T_z=-4898.65 M_y=4500.99 T_y=329.49 M_z=224.81 M_x=2.13
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=5.37 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.06

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 63 SLU Xl=0.70
Sollecitazioni: N=1370.67 T_z=-4898.65 M_y=4500.99 T_y=329.49 M_z=224.81 M_x=2.13
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=5.37 Sfr.=0.25

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 13 SLU Xl=0.70
  Sollecitazioni: N=1153.60 T_z=-4289.57 M_y=4127.69 T_y=313.68 M_z=191.65 M_x=2.39
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-18.62 Sfr.=0.13

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/12114)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/22394)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/8903)

Asta n. 2128 (272 -2208) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=57.88 T_z=1908.38 M_y=1655.46 T_y=-171.16 M_z=-19.50 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
  L=49.27 $\lambda_{rel,y}$=0.03 $\lambda_{rel,z}$=0.11 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.03 $\sigma_{m,d}$=6.72 Sfr.=0.02

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=57.88 T_z=1908.38 M_y=1655.46 T_y=-171.16 M_z=-19.50 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.03 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=57.88 T_z=1908.38 M_y=1655.46 T_y=-171.16 M_z=-19.50 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.03 $\sigma_{m,d}$=6.72 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=57.88 T_z=1908.38 M_y=1655.46 T_y=-171.16 M_z=-19.50 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=2.10 Sfr.=0.05

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=57.88 T_z=1908.38 M_y=1655.46 T_y=-171.16 M_z=-19.50 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-6.72 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 63 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=289.64 T_z=6658.79 M_y=5729.77 T_y=-164.81 M_z=-154.85 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=49.27 $\lambda_{rel,y}$=0.03 $\lambda_{rel,z}$=0.11 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.15 $\sigma_{m,d}$=24.40 Sfr.=0.16

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 50 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-150.05 T_z=4681.29 M_y=3734.36 T_y=-236.65 M_z=-68.51 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=49.27 $\lambda_{rel,m}$=0.15 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-15.48 Sfr.=0.10

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 50 SLU
  Sollecitazioni: N=-154.65
  [Lin.] $M_{y,sx}$=-3734.36 $M_{y,dx}$=-2360.48 $M_{y,eq}$=3184.81
  [Lin.] $M_{z,sx}$=68.51 $M_{z,dx}$=-138.21 $M_{z,eq}$=-110.33
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=49.27 $\lambda_{rel,y}$=0.03 $\lambda_{rel,z}$=0.11 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.08 $\sigma_{m,d}$=-13.88 Sfr.=0.09

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=583.91 T_z=1732.61 M_y=1262.30 T_y=134.41 M_z=140.22 M_x=3.52
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.30 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=346.52 T_z=1821.77 M_y=1458.06 T_y=424.14 M_z=314.91 M_x=8.41
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 63 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=289.64 T_z=6658.79 M_y=5729.77 T_y=-164.81 M_z=-154.85 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.15 $\sigma_{m,d}$=24.40 Sfr.=0.16

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 24 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=63.41 T_z=5671.13 M_y=4734.42 T_y=-138.75 M_z=-145.76 M_x=1.73
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=6.20 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.08

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 63 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=289.64 T_z=6658.79 M_y=5729.77 T_y=-164.81 M_z=-154.85 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=7.29 Sfr.=0.34

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 50 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-150.05 T_z=4681.29 M_y=3734.36 T_y=-236.65 M_z=-68.51 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.08 $\sigma_{m,d}$=-15.48 Sfr.=0.10

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 63 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=289.64 T_z=6658.79 M_y=5729.77 T_y=-164.81 M_z=-154.85 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-24.40 Sfr.=0.16

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 7 SND Xl=0.49
  Sollecitazioni: N=-471.69 T_z=1706.84 M_y=755.76 T_y=134.41 M_z=37.19 M_x=3.52
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.25 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/4751)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/7919)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/3549)

Asta n. 2128 (-2208 -2196) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-33.21 T_z=1243.60 M_y=1097.67 T_y=40.16 M_z=-69.91 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=139.84 $\lambda_{rel,m}$=0.25 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-5.20 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
  Sollecitazioni: N=-50.05
  [Par.] $M_{y,sx}$=-1097.67 $M_{y,dx}$=555.87 $M_{y,eq}$=1074.80
  [Lin.] $M_{z,sx}$=69.91 $M_{z,dx}$=-13.75 $M_{z,eq}$=-47.45
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=139.84 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.32 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.03 $\sigma_{m,d}$=-4.82 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-33.21 T_z=1243.60 M_y=1097.67 T_y=40.16 M_z=-69.91 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=1.36 Sfr.=0.03

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-33.21 T_z=1243.60 M_y=1097.67 T_y=40.16 M_z=-69.91 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.02 $\sigma_{m,d}$=-5.20 Sfr.=0.02

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-33.21 T_z=1243.60 M_y=1097.67 T_y=40.16 M_z=-69.91 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-5.20 Sfr.=0.02

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=1.40
  Sollecitazioni: N=-50.05 T_z=1121.24 M_y=-555.87 T_y=40.16 M_z=-13.75 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.03 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 62 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=250.76 T_z=3665.31 M_y=3499.08 T_y=99.08 M_z=-189.25 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=139.84 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.32 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.13 $\sigma_{m,d}$=16.13 Sfr.=0.10

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 63 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-8.08 T_z=4116.08 M_y=3775.07 T_y=103.56 M_z=-203.40 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=139.84 $\lambda_{rel,m}$=0.25 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-17.39 Sfr.=0.11

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 63 SLU
  Sollecitazioni: N=-29.98
  [Par.] $M_{y,sx}$=-3775.07 $M_{y,dx}$=1869.79 $M_{y,eq}$=3669.16
  [Lin.] $M_{z,sx}$=203.40 $M_{z,dx}$=-58.57 $M_{z,eq}$=-145.47
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70

L=139.84 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.32 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.02 $\sigma_{m,d}$=-16.23 Sfr.=0.11

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=527.10 T_z=1072.70 M_y=756.25 T_y=-32.03 M_z=37.19 M_x=3.54
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.27 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=270.59 T_z=1159.20 M_y=925.75 T_y=-109.74 M_z=106.48 M_x=8.46
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=250.76 T_z=3665.31 M_y=3499.08 T_y=99.08 M_z=-189.25 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.13 $\sigma_{m,d}$=16.13 Sfr.=0.10

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 24 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-234.53 T_z=3497.64 M_y=3070.34 T_y=98.83 M_z=-186.63 M_x=1.77
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=3.83 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.03

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 63 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-8.08 T_z=4116.08 M_y=3775.07 T_y=103.56 M_z=-203.40 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=4.50 Sfr.=0.21

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 63 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-8.08 T_z=4116.08 M_y=3775.07 T_y=103.56 M_z=-203.40 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.00 $\sigma_{m,d}$=-17.39 Sfr.=0.11

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 63 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-8.08 T_z=4116.08 M_y=3775.07 T_y=103.56 M_z=-203.40 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-17.39 Sfr.=0.11

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 49 SLU Xl=1.40
Sollecitazioni: N=-504.68 T_z=1441.14 M_y=-983.32 T_y=44.70 M_z=-18.09 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.26 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/16663)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/29327)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/12533)

Asta n. 2128 (-2196 -2173) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=1.40
Sollecitazioni: N=-154.90 T_z=359.47 M_y=-1143.82 T_y=0.00 M_z=-12.56 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=139.86 $\lambda_{rel,m}$=0.25 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=4.63 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
Sollecitazioni: N=-154.90
[Lin.] $M_{y,sx}$=555.49 $M_{y,dx}$=1143.82 $M_{y,eq}$=-908.49
[Lin.] $M_{z,sx}$=13.75 $M_{z,dx}$=-12.56 $M_{z,eq}$=-13.27
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=139.86 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.32 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.08 $\sigma_{m,d}$=3.72 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-138.06 T_z=481.84 M_y=-555.49 T_y=0.00 M_z=-13.75 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=0.53 Sfr.=0.01

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.40
Sollecitazioni: N=-154.90 T_z=359.47 M_y=-1143.82 T_y=0.00 M_z=-12.56 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.08 $\sigma_{m,d}$=-4.63 Sfr.=0.02

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.40
Sollecitazioni: N=-154.90 T_z=359.47 M_y=-1143.82 T_y=0.00 M_z=-12.56 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=4.63 Sfr.=0.02

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=1.40
  Sollecitazioni: N=-154.90 T_z=359.47 M_y=-1143.82 T_y=0.00 M_z=-12.56 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.08 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 62 SLU Xl=1.03
  Sollecitazioni: N=1.23 T_z=1236.70 M_y=-2842.81 T_y=25.19 M_z=-24.85 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=139.86 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.32 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.00 $\sigma_{m,d}$=11.43 Sfr.=0.08

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 10 SND Xl=0.28
  Sollecitazioni: N=-649.87 T_z=601.27 M_y=-733.88 T_y=-9.36 M_z=0.00 M_x=-1.32
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=139.86 $\lambda_{rel,m}$=0.25 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=2.87 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 63 SLU Xl=1.40
  Sollecitazioni: N=-346.63 T_z=1287.06 M_y=-3780.16 T_y=23.11 M_z=-26.25 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=139.86 $\lambda_{rel,m}$=0.25 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=15.11 Sfr.=0.10

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 13 SLU
  Sollecitazioni: N=-566.41
  [Lin.] $M_{y,sx}$=1709.20 $M_{y,dx}$=3270.91 $M_{y,eq}$=-2646.23
  [Lin.] $M_{z,sx}$=48.83 $M_{z,dx}$=-31.92 $M_{z,eq}$=-42.07
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=139.86 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.32 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.29 $\sigma_{m,d}$=10.88 Sfr.=0.08

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=463.74 T_z=647.02 M_y=-658.08 T_y=-42.34 M_z=43.50 M_x=3.54
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.24 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=184.08 T_z=563.66 M_y=-609.56 T_y=-62.12 M_z=60.91 M_x=8.46
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 62 SLU Xl=1.03
  Sollecitazioni: N=1.23 T_z=1236.70 M_y=-2842.81 T_y=25.19 M_z=-24.85 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.00 $\sigma_{m,d}$=11.43 Sfr.=0.08

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 24 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-551.18 T_z=1197.14 M_y=-1708.80 T_y=16.19 M_z=-48.42 M_x=1.77
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=1.31 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 63 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-324.73 T_z=1446.14 M_y=-1868.85 T_y=23.11 M_z=-58.57 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=1.58 Sfr.=0.07

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 63 SLU Xl=1.40
  Sollecitazioni: N=-346.63 T_z=1287.06 M_y=-3780.16 T_y=23.11 M_z=-26.25 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.18 $\sigma_{m,d}$=-15.11 Sfr.=0.10

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 63 SLU Xl=1.40
  Sollecitazioni: N=-346.63 T_z=1287.06 M_y=-3780.16 T_y=23.11 M_z=-26.25 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=15.11 Sfr.=0.10

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 50 SLU Xl=1.40
  Sollecitazioni: N=-786.76 T_z=786.88 M_y=-2761.51 T_y=0.00 M_z=-37.92 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.41 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/43133)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/77185)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/33330)

Asta n. 2128 (-2173 -2153) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-242.93 T_z=-280.01 M_y=-1143.74 T_y=3.10 M_z=-12.56 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=139.91 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=4.63 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
  Sollecitazioni: N=-259.79
  [Lin.] $M_{y,sx}$=1143.74 $M_{y,dx}$=666.34 $M_{y,eq}$=-952.78
  [Lin.] $M_{z,sx}$=12.56 $M_{z,dx}$=-8.22 $M_{z,eq}$=-10.82
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=139.91 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.32 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.14 $\sigma_{m,d}$=3.86 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=1.40
  Sollecitazioni: N=-259.79 T_z=-402.43 M_y=-666.34 T_y=3.10 M_z=-8.22 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=0.44 Sfr.=0.01

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-242.93 T_z=-280.01 M_y=-1143.74 T_y=3.10 M_z=-12.56 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.13 $\sigma_{m,d}$=-4.63 Sfr.=0.02

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-242.93 T_z=-280.01 M_y=-1143.74 T_y=3.10 M_z=-12.56 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=4.63 Sfr.=0.02

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=1.40
  Sollecitazioni: N=-259.79 T_z=-402.43 M_y=-666.34 T_y=3.10 M_z=-8.22 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.14 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 1 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=97.66 T_z=-359.27 M_y=-1204.58 T_y=66.72 M_z=-137.16 M_x=8.46
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
  L=139.91 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.32 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.05 $\sigma_{m,d}$=6.49 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 62 SLU Xl=0.60
  Sollecitazioni: N=-225.63 T_z=-1027.13 M_y=-2700.67 T_y=26.11 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=139.91 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=10.55 Sfr.=0.07

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 63 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-641.46 T_z=-1224.19 M_y=-3780.13 T_y=23.42 M_z=-26.25 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=139.91 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=15.11 Sfr.=0.10

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 63 SLU
  Sollecitazioni: N=-663.37
  [Lin.] $M_{y,sx}$=3780.13 $M_{y,dx}$=1956.03 $M_{y,eq}$=-3050.49
  [Lin.] $M_{z,sx}$=26.25 $M_{z,dx}$=6.51 $M_{z,eq}$=-13.15
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=139.91 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.32 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.35 $\sigma_{m,d}$=12.09 Sfr.=0.08

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=400.64 T_z=-439.52 M_y=-1272.50 T_y=-48.09 M_z=53.62 M_x=3.54
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.21 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=97.66 T_z=-359.27 M_y=-1204.58 T_y=-60.51 M_z=112.04 M_x=8.46
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 1 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=97.66 T_z=-359.27 M_y=-1204.58 T_y=66.72 M_z=-137.16 M_x=8.46
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.05 $\sigma_{m,d}$=6.49 Sfr.=0.03

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 24 SLU Xl=1.40
  Sollecitazioni: N=-889.82 T_z=-1262.84 M_y=-1616.27 T_y=16.36 M_z=-2.89 M_x=1.77
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71

Tensioni: τ_d=1.38 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 13 SLU Xl=1.40
Sollecitazioni: N=-883.14 T_z=-1263.81 M_y=-1613.97 T_y=13.07 M_z=-13.64 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=19.31
Tensioni: τ_d=1.38 Sfr.=0.07

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 63 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-641.46 T_z=-1224.19 M_y=-3780.13 T_y=23.42 M_z=-26.25 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.33 $\sigma_{m,d}$=-15.11 Sfr.=0.10

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 63 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-641.46 T_z=-1224.19 M_y=-3780.13 T_y=23.42 M_z=-26.25 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=15.11 Sfr.=0.10

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 50 SLU Xl=1.40
Sollecitazioni: N=-1103.50 T_z=-1144.53 M_y=-1271.40 T_y=2.45 M_z=-34.50 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.57 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/22922)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/40751)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/17058)

Asta n. 2128 (-2153 186) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=1.15
Sollecitazioni: N=-360.27 T_z=-1132.42 M_y=577.41 T_y=117.18 M_z=126.50 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=134.79 $\lambda_{rel,m}$=0.25 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-3.90 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
Sollecitazioni: N=-360.27
[Par.] $M_{y,sx}$=666.75 $M_{y,dx}$=-577.41 $M_{y,eq}$=-666.75
[Lin.] $M_{z,sx}$=8.22 $M_{z,dx}$=126.50 $M_{z,eq}$=72.62
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=134.79 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.31 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.19 $\sigma_{m,d}$=3.55 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=1.15
Sollecitazioni: N=-360.27 T_z=-1132.42 M_y=577.41 T_y=117.18 M_z=126.50 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=1.25 Sfr.=0.03

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.15
Sollecitazioni: N=-360.27 T_z=-1132.42 M_y=577.41 T_y=117.18 M_z=126.50 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.19 $\sigma_{m,d}$=-3.90 Sfr.=0.01

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.15
Sollecitazioni: N=-360.27 T_z=-1132.42 M_y=577.41 T_y=117.18 M_z=126.50 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-3.90 Sfr.=0.01

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=1.15
Sollecitazioni: N=-360.27 T_z=-1132.42 M_y=577.41 T_y=117.18 M_z=126.50 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.19 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 7 SND Xl=1.15
Sollecitazioni: N=324.32 T_z=-1286.40 M_y=1106.21 T_y=303.49 M_z=320.80 M_x=3.54
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
L=134.79 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.31 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.17 $\sigma_{m,d}$=8.50 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 10 SND Xl=0.57
Sollecitazioni: N=-936.84 T_z=-1215.95 M_y=-444.35 T_y=29.53 M_z=0.00 M_x=-1.32
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=134.79 $\lambda_{rel,m}$=0.25 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=1.74 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 13 SLU Xl=1.15
Sollecitazioni: N=-1190.90 T_z=-3499.57 M_y=2333.47 T_y=312.59 M_z=345.77 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70

Ltors=134.79 $\lambda_{rel,m}$=0.25 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-13.62 Sfr.=0.09

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 13 SLU
Sollecitazioni: N=-1190.90
[Par.] $M_{y,sx}$=1614.96 $M_{y,dx}$=-2333.47 $M_{y,eq}$=2333.47
[Lin.] $M_{z,sx}$=13.64 $M_{z,dx}$=345.77 $M_{z,eq}$=202.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=134.79 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.31 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.62 $\sigma_{m,d}$=-11.75 Sfr.=0.09

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=338.17 T_z=-1185.80 M_y=-1018.57 T_y=-69.14 M_z=69.24 M_x=3.54
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.18 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=12.28 T_z=-1108.58 M_y=-838.30 T_y=-88.36 M_z=89.53 M_x=8.46
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 7 SND Xl=1.15
Sollecitazioni: N=324.32 T_z=-1286.40 M_y=1106.21 T_y=303.49 M_z=320.80 M_x=3.54
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.17 $\sigma_{m,d}$=8.50 Sfr.=0.04

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 24 SLU Xl=1.15
Sollecitazioni: N=-1197.57 T_z=-3498.60 M_y=2330.05 T_y=298.18 M_z=339.94 M_x=1.77
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=3.84 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.03

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 63 SLU Xl=1.15
Sollecitazioni: N=-971.14 T_z=-3981.92 M_y=2545.89 T_y=333.55 M_z=390.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=4.37 Sfr.=0.20

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 13 SLU Xl=1.15
Sollecitazioni: N=-1190.90 T_z=-3499.57 M_y=2333.47 T_y=312.59 M_z=345.77 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.62 $\sigma_{m,d}$=-13.62 Sfr.=0.09

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 13 SLU Xl=1.15
Sollecitazioni: N=-1190.90 T_z=-3499.57 M_y=2333.47 T_y=312.59 M_z=345.77 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-13.62 Sfr.=0.09

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 50 SLU Xl=1.15
Sollecitazioni: N=-1411.23 T_z=-3017.46 M_y=2121.82 T_y=293.17 M_z=302.58 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.74 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/23184)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{z,G}$=0.00 (L/39527)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/17729)

Asta n. 2128 (186 111) Trave 24x32 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=57.01 T_z=414.11 M_y=492.20 T_y=37.13 M_z=-46.52 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=145.08 $\lambda_{rel,y}$=0.36 $\lambda_{rel,z}$=0.56 $K_{c,y}$=0.99 $K_{c,z}$=0.96
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.18 $\sigma_{m,d}$=48.43 Sfr.=0.17

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=57.01 T_z=414.11 M_y=492.20 T_y=37.13 M_z=-46.52 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.18 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=57.01 T_z=414.11 M_y=492.20 T_y=37.13 M_z=-46.52 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.18 $\sigma_{m,d}$=48.43 Sfr.=0.16

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=57.01 T_z=414.11 M_y=492.20 T_y=37.13 M_z=-46.52 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=2.77 Sfr.=0.06

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=57.01 T_z=414.11 M_y=492.20 T_y=37.13 M_z=-46.52 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-48.43 Sfr.=0.16

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 63 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=167.66 T_z=1409.54 M_y=1731.93 T_y=99.71 M_z=-124.89 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=145.08 $\lambda_{rel,y}$=0.25 $\lambda_{rel,z}$=0.33 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.22 $\sigma_{m,d}$=46.35 Sfr.=0.30

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 13 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=167.66 T_z=1217.93 M_y=1491.89 T_y=97.56 M_z=-122.20 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=105.93
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.22 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 63 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=167.66 T_z=1409.54 M_y=1731.93 T_y=99.71 M_z=-124.89 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.22 $\sigma_{m,d}$=46.35 Sfr.=0.30

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 63 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=167.66 T_z=1409.54 M_y=1731.93 T_y=99.71 M_z=-124.89 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=3.86 Sfr.=0.18

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 63 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=167.66 T_z=1409.54 M_y=1731.93 T_y=99.71 M_z=-124.89 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-46.35 Sfr.=0.30

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.03 (L/4237)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.02 (L/7177)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.04 (L/3180)

Asta n. 2131 (306 -2293) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 75 SLU I Xl=1.70
  Sollecitazioni: N=-5543.22 T_z=340.33 M_y=-2718.44 T_y=1.96 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=170.03 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=10.62 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=1.13
  Sollecitazioni: N=-5536.39 T_z=389.93 M_y=-2511.49 T_y=1.96 M_z=-1.15 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=170.03 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=9.83 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
  Sollecitazioni: N=-5543.22
  [Lin.] $M_{y,sx}$=2013.27 $M_{y,dx}$=2718.44 $M_{y,eq}$=-2436.37
  [Lin.] $M_{z,sx}$=3.37 $M_{z,dx}$=-0.04 $M_{z,eq}$=-2.04
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=170.03 $\lambda_{rel,y}$=0.12 $\lambda_{rel,z}$=0.39 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.89 $\sigma_{m,d}$=9.54 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-5522.74 T_z=489.11 M_y=-2013.27 T_y=1.96 M_z=-3.37 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=0.53 Sfr.=0.01

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.70
  Sollecitazioni: N=-5543.22 T_z=340.33 M_y=-2718.44 T_y=1.96 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.89 $\sigma_{m,d}$=-10.62 Sfr.=0.04

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.70
  Sollecitazioni: N=-5543.22 T_z=340.33 M_y=-2718.44 T_y=1.96 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=10.62 Sfr.=0.04

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=1.70
  Sollecitazioni: N=-5543.22 T_z=340.33 M_y=-2718.44 T_y=1.96 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.89 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 13 SLU Xl=1.36
  Sollecitazioni: N=-16608.10 T_z=1198.76 M_y=-7557.85 T_y=10.59 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=170.03 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=29.52 Sfr.=0.22

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 13 SLU Xl=1.70
  Sollecitazioni: N=-16613.40 T_z=1160.07 M_y=-7958.93 T_y=10.59 M_z=4.25 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=170.03 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=31.14 Sfr.=0.24

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 13 SLU
  Sollecitazioni: N=-16613.40
  [Lin.] $M_{y,sx}$=5821.97 $M_{y,dx}$=7958.93 $M_{y,eq}$=-7104.15
  [Lin.] $M_{z,sx}$=13.76 $M_{z,dx}$=4.25 $M_{z,eq}$=-6.56
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=170.03 $\lambda_{rel,y}$=0.12 $\lambda_{rel,z}$=0.39 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-8.65 $\sigma_{m,d}$=27.84 Sfr.=0.28

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-5244.39 T_z=526.71 M_y=-2189.48 T_y=-39.62 M_z=17.32 M_x=-10.05
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 63 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-16537.70 T_z=1865.82 M_y=-5813.05 T_y=17.10 M_z=-14.06 M_x=-1.03
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=2.04 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-12162.00 T_z=1875.79 M_y=-4332.28 T_y=17.60 M_z=-9.71 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=2.05 Sfr.=0.09

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 13 SLU Xl=1.70
  Sollecitazioni: N=-16613.40 T_z=1160.07 M_y=-7958.93 T_y=10.59 M_z=4.25 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-8.65 $\sigma_{m,d}$=-31.14 Sfr.=0.24

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 13 SLU Xl=1.70
  Sollecitazioni: N=-16613.40 T_z=1160.07 M_y=-7958.93 T_y=10.59 M_z=4.25 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=31.14 Sfr.=0.24

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 13 SLU Xl=1.70
  Sollecitazioni: N=-16613.40 T_z=1160.07 M_y=-7958.93 T_y=10.59 M_z=4.25 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-8.65 Sfr.=0.07

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/13929)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/27014)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.02 (L/9960) $f_{z,G}$=0.02 (L/10612)

Asta n. 2131 (-2293 -2275) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-5623.44 T_z=-203.32 M_y=-2723.17 T_y=-3.60 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=150.25 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=10.64 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=0.32
  Sollecitazioni: N=-5627.47 T_z=-231.47 M_y=-2653.17 T_y=-3.60 M_z=-1.20 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=150.25 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=10.38 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
  Sollecitazioni: N=-5642.25
  [Lin.] $M_{y,sx}$=2723.17 $M_{y,dx}$=2318.97 $M_{y,eq}$=-2561.49
  [Lin.] $M_{z,sx}$=0.04 $M_{z,dx}$=-5.45 $M_{z,eq}$=-3.28
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=150.25 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.35 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.94 $\sigma_{m,d}$=10.05 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=1.50
  Sollecitazioni: N=-5642.25 T_z=-334.69 M_y=-2318.97 T_y=-3.60 M_z=-5.45 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=0.37 Sfr.=0.01

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-5623.44 T_z=-203.32 M_y=-2723.17 T_y=-3.60 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.93 $\sigma_{m,d}$=-10.64 Sfr.=0.04

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-5623.44 T_z=-203.32 M_y=-2723.17 T_y=-3.60 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=10.64 Sfr.=0.04

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=1.50
  Sollecitazioni: N=-5642.25 T_z=-334.69 M_y=-2318.97 T_y=-3.60 M_z=-5.45 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.94 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 37 SLU Xl=0.54
  Sollecitazioni: N=-16877.90 T_z=-753.18 M_y=-7591.12 T_y=7.85 M_z=0.00 M_x=-1.21
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=150.25 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=29.65 Sfr.=0.20

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 13 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-16884.70 T_z=-689.92 M_y=-7972.65 T_y=5.49 M_z=4.24 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=150.25 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=31.20 Sfr.=0.24

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 13 SLU
  Sollecitazioni: N=-16909.10
  [Lin.] $M_{y,sx}$=7972.65 $M_{y,dx}$=6807.71 $M_{y,eq}$=-7506.68
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-4.24 $M_{z,dx}$=12.50 $M_{z,eq}$=9.19
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=150.25 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.35 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-8.81 $\sigma_{m,d}$=29.44 Sfr.=0.29

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-5346.37 T_z=-242.20 M_y=-2836.09 T_y=29.51 M_z=84.76 M_x=-9.86
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 37 SLU Xl=1.50
  Sollecitazioni: N=-16893.60 T_z=-862.97 M_y=-6810.58 T_y=7.85 M_z=6.60 M_x=-1.21
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=0.94 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=1.50
  Sollecitazioni: N=-16959.70 T_z=-1035.68 M_y=-5685.81 T_y=10.50 M_z=9.14 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=1.13 Sfr.=0.05

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 13 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-16884.70 T_z=-689.92 M_y=-7972.65 T_y=5.49 M_z=4.24 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-8.79 $\sigma_{m,d}$=-31.20 Sfr.=0.24

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 13 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-16884.70 T_z=-689.92 M_y=-7972.65 T_y=5.49 M_z=4.24 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=31.20 Sfr.=0.24

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 13 SLU Xl=1.50
  Sollecitazioni: N=-16909.10 T_z=-860.69 M_y=-6807.71 T_y=5.49 M_z=12.50 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-8.81 Sfr.=0.07

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/10365)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/18982)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.02 (L/7574)

Asta n. 2131 (-2275 -2270) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 75 SLU I Xl=0.39

Sollecitazioni: N=-5709.90 T_z=-939.08 M_y=-1967.71 T_y=12.69 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=147.78 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=7.69 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-5705.34 T_z=-904.58 M_y=-2330.98 T_y=12.69 M_z=-5.45 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=147.78 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=9.18 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
Sollecitazioni: N=-5722.42
[Lin.] $M_{y,sx}$=2330.98 $M_{y,dx}$=898.61 $M_{y,eq}$=-1758.03
[Lin.] $M_{z,sx}$=5.45 $M_{z,dx}$=13.31 $M_{z,eq}$=5.81
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=147.78 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.34 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.98 $\sigma_{m,d}$=6.94 Sfr.=0.04

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=1.48
Sollecitazioni: N=-5722.42 T_z=-1033.97 M_y=-898.61 T_y=12.69 M_z=13.31 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=1.13 Sfr.=0.03

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-5705.34 T_z=-904.58 M_y=-2330.98 T_y=12.69 M_z=-5.45 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.97 $\sigma_{m,d}$=-9.18 Sfr.=0.03

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-5705.34 T_z=-904.58 M_y=-2330.98 T_y=12.69 M_z=-5.45 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=9.18 Sfr.=0.03

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=1.48
Sollecitazioni: N=-5722.42 T_z=-1033.97 M_y=-898.61 T_y=12.69 M_z=13.31 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.98 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 38 SLU Xl=0.10
Sollecitazioni: N=-15408.30 T_z=-2498.98 M_y=-5946.15 T_y=16.68 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=147.78 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=23.23 Sfr.=0.16

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 63 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-17073.80 T_z=-2875.80 M_y=-7963.69 T_y=10.69 M_z=16.01 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=147.78 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=31.32 Sfr.=0.21

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 63 SLU
Sollecitazioni: N=-17096.00
[Lin.] $M_{y,sx}$=7963.69 $M_{y,dx}$=3589.61 $M_{y,eq}$=-6214.06
[Lin.] $M_{z,sx}$=-16.01 $M_{z,dx}$=31.80 $M_{z,eq}$=25.48
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=147.78 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.34 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-8.90 $\sigma_{m,d}$=24.61 Sfr.=0.22

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-5429.14 T_z=-940.19 M_y=-2386.86 T_y=-36.64 M_z=83.72 M_x=-10.52
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 37 SLU Xl=1.48
Sollecitazioni: N=-17131.10 T_z=-2925.98 M_y=-2645.88 T_y=13.92 M_z=27.19 M_x=-1.13
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=3.20 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 13 SLU Xl=1.48
Sollecitazioni: N=-17146.60 T_z=-2923.88 M_y=-2646.09 T_y=18.03 M_z=39.15 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=19.31
Tensioni: τ_d=3.20 Sfr.=0.17

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 63 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-17073.80 T_z=-2875.80 M_y=-7963.69 T_y=10.69 M_z=16.01 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-8.89 $\sigma_{m,d}$=-31.32 Sfr.=0.21

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 63 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-17073.80 T_z=-2875.80 M_y=-7963.69 T_y=10.69 M_z=16.01 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=31.32 Sfr.=0.21

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 13 SLU Xl=1.48
  Sollecitazioni: N=-17146.60 T_z=-2923.88 M_y=-2646.09 T_y=18.03 M_z=39.15 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-8.93 Sfr.=0.07

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/10613)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/19130)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.02 (L/7865)

Asta n. 2131 (-2270 -2249) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=1.42
  Sollecitazioni: N=-5817.56 T_z=-1652.60 M_y=1347.47 T_y=-3.05 M_z=8.98 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=142.18 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-5.38 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
  Sollecitazioni: N=-5817.56
  [Par.] $M_{y,sx}$=913.80 $M_{y,dx}$=-1347.47 $M_{y,eq}$=1347.47
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-13.31 $M_{z,dx}$=8.98 $M_{z,eq}$=11.58
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=142.18 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.33 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-3.03 $\sigma_{m,d}$=-5.41 Sfr.=0.03

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=1.42
  Sollecitazioni: N=-5817.56 T_z=-1652.60 M_y=1347.47 T_y=-3.05 M_z=8.98 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=1.81 Sfr.=0.04

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.42
  Sollecitazioni: N=-5817.56 T_z=-1652.60 M_y=1347.47 T_y=-3.05 M_z=8.98 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-3.03 $\sigma_{m,d}$=-5.38 Sfr.=0.02

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.42
  Sollecitazioni: N=-5817.56 T_z=-1652.60 M_y=1347.47 T_y=-3.05 M_z=8.98 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-5.38 Sfr.=0.02

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=1.42
  Sollecitazioni: N=-5817.56 T_z=-1652.60 M_y=1347.47 T_y=-3.05 M_z=8.98 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-3.03 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 36 SLU Xl=1.42
  Sollecitazioni: N=-12848.00 T_z=-3558.24 M_y=2946.76 T_y=-5.93 M_z=0.00 M_x=-1.07
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=142.18 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-11.51 Sfr.=0.08

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 13 SLU Xl=1.42
  Sollecitazioni: N=-17427.90 T_z=-4757.17 M_y=3958.58 T_y=-17.04 M_z=14.91 M_x=-1.04
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=142.18 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-15.66 Sfr.=0.12

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 13 SLU
  Sollecitazioni: N=-17427.90
  [Par.] $M_{y,sx}$=2690.33 $M_{y,dx}$=-3958.58 $M_{y,eq}$=3958.58
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-39.14 $M_{z,dx}$=14.91 $M_{z,eq}$=29.45
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=142.18 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.33 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-9.08 $\sigma_{m,d}$=-15.85 Sfr.=0.19

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-5525.98 T_z=-1565.04 M_y=-925.40 T_y=-57.19 M_z=77.64 M_x=-10.60
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 13 SLU Xl=1.42
  Sollecitazioni: N=-17427.90 T_z=-4757.17 M_y=3958.58 T_y=-17.04 M_z=14.91 M_x=-1.04

Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=5.20 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.07

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 13 SLU Xl=1.42
Sollecitazioni: N=-17427.90 T_z=-4757.17 M_y=3958.58 T_y=-17.04 M_z=14.91 M_x=-1.04
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=19.31
Tensioni: τ_d=5.20 Sfr.=0.27

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 13 SLU Xl=1.42
Sollecitazioni: N=-17427.90 T_z=-4757.17 M_y=3958.58 T_y=-17.04 M_z=14.91 M_x=-1.04
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-9.08 $\sigma_{m,d}$=-15.66 Sfr.=0.12

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 13 SLU Xl=1.42
Sollecitazioni: N=-17427.90 T_z=-4757.17 M_y=3958.58 T_y=-17.04 M_z=14.91 M_x=-1.04
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-15.66 Sfr.=0.12

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 13 SLU Xl=1.42
Sollecitazioni: N=-17427.90 T_z=-4757.17 M_y=3958.58 T_y=-17.04 M_z=14.91 M_x=-1.04
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-9.08 Sfr.=0.07

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/14335)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/24848)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/10649)

Asta n. 2131 (-2249 -2225) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=1.42
Sollecitazioni: N=-5905.88 T_z=-2294.00 M_y=4506.38 T_y=0.00 M_z=9.75 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=142.18 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-17.73 Sfr.=0.06

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
Sollecitazioni: N=-5905.88
[Lin.] $M_{y,sx}$=-1333.15 $M_{y,dx}$=-4506.38 $M_{y,eq}$=3237.09
[Lin.] $M_{z,sx}$=-8.98 $M_{z,dx}$=9.75 $M_{z,eq}$=9.44
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=142.18 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.33 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-3.08 $\sigma_{m,d}$=-12.77 Sfr.=0.06

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=1.42
Sollecitazioni: N=-5905.88 T_z=-2294.00 M_y=4506.38 T_y=0.00 M_z=9.75 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=2.51 Sfr.=0.06

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.42
Sollecitazioni: N=-5905.88 T_z=-2294.00 M_y=4506.38 T_y=0.00 M_z=9.75 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-3.08 $\sigma_{m,d}$=-17.73 Sfr.=0.06

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.42
Sollecitazioni: N=-5905.88 T_z=-2294.00 M_y=4506.38 T_y=0.00 M_z=9.75 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-17.73 Sfr.=0.06

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=1.42
Sollecitazioni: N=-5905.88 T_z=-2294.00 M_y=4506.38 T_y=0.00 M_z=9.75 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-3.08 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 24 SLU Xl=1.42
Sollecitazioni: N=-17704.40 T_z=-6650.47 M_y=13254.40 T_y=-15.94 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=142.18 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-51.77 Sfr.=0.35

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 13 SLU Xl=1.42
Sollecitazioni: N=-17688.90 T_z=-6652.66 M_y=13260.70 T_y=0.00 M_z=15.66 M_x=-1.04
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=142.18 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-52.00 Sfr.=0.39

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 13 SLU
Sollecitazioni: N=-17688.90

[Lin.] $M_{y,sx}$=-3916.79 $M_{y,dx}$=-13260.70 $M_{y,eq}$=9523.15
[Lin.] $M_{z,sx}$=-14.91 $M_{z,dx}$=15.66 $M_{z,eq}$=15.36
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=142.18 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.33 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-9.21 $\sigma_{m,d}$=-37.40 Sfr.=0.35

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-5616.06 T_z=-2133.09 M_y=1283.10 T_y=73.60 M_z=54.30 M_x=-10.60
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 13 SLU Xl=1.42
Sollecitazioni: N=-17688.90 T_z=-6652.66 M_y=13260.70 T_y=0.00 M_z=15.66 M_x=-1.04
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=7.28 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.14

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 13 SLU Xl=1.42
Sollecitazioni: N=-17688.90 T_z=-6652.66 M_y=13260.70 T_y=0.00 M_z=15.66 M_x=-1.04
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=19.31
Tensioni: τ_d=7.28 Sfr.=0.38

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 13 SLU Xl=1.42
Sollecitazioni: N=-17688.90 T_z=-6652.66 M_y=13260.70 T_y=0.00 M_z=15.66 M_x=-1.04
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-9.21 $\sigma_{m,d}$=-52.00 Sfr.=0.40

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 13 SLU Xl=1.42
Sollecitazioni: N=-17688.90 T_z=-6652.66 M_y=13260.70 T_y=0.00 M_z=15.66 M_x=-1.04
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-52.00 Sfr.=0.39

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 13 SLU Xl=1.42
Sollecitazioni: N=-17688.90 T_z=-6652.66 M_y=13260.70 T_y=0.00 M_z=15.66 M_x=-1.04
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-9.21 Sfr.=0.07

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,G}$=0.01 (L/13492)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{z,G}$=0.01 (L/25928)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,G}$=0.01 (L/9776) $f_{z,L}$=0.01 (L/10499)

Asta n. 2131 (-2225 273) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=0.71
Sollecitazioni: N=-5985.37 T_z=-2868.57 M_y=6506.70 T_y=105.99 M_z=84.76 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=90.58 $\lambda_{rel,m}$=0.21 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-26.52 Sfr.=0.09

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
Sollecitazioni: N=-5985.37
[Lin.] $M_{y,sx}$=-4498.52 $M_{y,dx}$=-6506.70 $M_{y,eq}$=5703.43
[Lin.] $M_{z,sx}$=-9.75 $M_{z,dx}$=84.76 $M_{z,eq}$=54.75
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=90.58 $\lambda_{rel,y}$=0.06 $\lambda_{rel,z}$=0.21 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-3.12 $\sigma_{m,d}$=-22.99 Sfr.=0.09

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.71
Sollecitazioni: N=-5985.37 T_z=-2868.57 M_y=6506.70 T_y=105.99 M_z=84.76 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=3.14 Sfr.=0.07

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.71
Sollecitazioni: N=-5985.37 T_z=-2868.57 M_y=6506.70 T_y=105.99 M_z=84.76 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-3.12 $\sigma_{m,d}$=-26.52 Sfr.=0.09

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.71
Sollecitazioni: N=-5985.37 T_z=-2868.57 M_y=6506.70 T_y=105.99 M_z=84.76 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-26.52 Sfr.=0.09

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=0.71
Sollecitazioni: N=-5985.37 T_z=-2868.57 M_y=6506.70 T_y=105.99 M_z=84.76 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-3.12 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 24 SLU Xl=0.00

Sollecitazioni: N=-17942.20 T_z=-8368.69 M_y=13231.60 T_y=288.38 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=90.58 $\lambda_{rel,m}$=0.21 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-51.69 Sfr.=0.35

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 13 SLU Xl=0.71
Sollecitazioni: N=-17937.70 T_z=-8451.37 M_y=19190.50 T_y=318.53 M_z=241.07 M_x=-1.04
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=90.58 $\lambda_{rel,m}$=0.21 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-78.10 Sfr.=0.58

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 13 SLU
Sollecitazioni: N=-17937.70
[Lin.] $M_{y,sx}$=-13238.00 $M_{y,dx}$=-19190.50 $M_{y,eq}$=16809.50
[Lin.] $M_{z,sx}$=-15.65 $M_{z,dx}$=241.07 $M_{z,eq}$=150.90
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=90.58 $\lambda_{rel,y}$=0.06 $\lambda_{rel,z}$=0.21 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-9.34 $\sigma_{m,d}$=-67.63 Sfr.=0.58

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-5705.82 T_z=-2770.43 M_y=4397.42 T_y=169.64 M_z=102.01 M_x=-10.60
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 13 SLU Xl=0.71
Sollecitazioni: N=-17937.70 T_z=-8451.37 M_y=19190.50 T_y=318.53 M_z=241.07 M_x=-1.04
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=9.25 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.23

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 13 SLU Xl=0.71
Sollecitazioni: N=-17937.70 T_z=-8451.37 M_y=19190.50 T_y=318.53 M_z=241.07 M_x=-1.04
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=19.31
Tensioni: τ_d=9.25 Sfr.=0.48

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 13 SLU Xl=0.71
Sollecitazioni: N=-17937.70 T_z=-8451.37 M_y=19190.50 T_y=318.53 M_z=241.07 M_x=-1.04
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-9.34 $\sigma_{m,d}$=-78.10 Sfr.=0.59

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 13 SLU Xl=0.71
Sollecitazioni: N=-17937.70 T_z=-8451.37 M_y=19190.50 T_y=318.53 M_z=241.07 M_x=-1.04
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-78.10 Sfr.=0.58

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 13 SLU Xl=0.71
Sollecitazioni: N=-17937.70 T_z=-8451.37 M_y=19190.50 T_y=318.53 M_z=241.07 M_x=-1.04
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-9.34 Sfr.=0.07

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.02 (L/4623)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/8529)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.02 (L/3404)

Asta n. 2131 (273 -2209) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=984.36 T_z=1542.89 M_y=1774.23 T_y=157.16 M_z=-113.93 M_x=-6.59
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=49.27 $\lambda_{rel,y}$=0.03 $\lambda_{rel,z}$=0.11 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.51 $\sigma_{m,d}$=8.41 Sfr.=0.03

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=984.36 T_z=1542.89 M_y=1774.23 T_y=157.16 M_z=-113.93 M_x=-6.59
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.51 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=984.36 T_z=1542.89 M_y=1774.23 T_y=157.16 M_z=-113.93 M_x=-6.59
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=984.36 T_z=1542.89 M_y=1774.23 T_y=157.16 M_z=-113.93 M_x=-6.59
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.51 $\sigma_{m,d}$=8.41 Sfr.=0.03

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=0.20

Sollecitazioni: N=984.36 T_z=1542.89 M_y=1774.23 T_y=157.16 M_z=-113.93 M_x=-6.59
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=1.70 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=984.36 T_z=1542.89 M_y=1774.23 T_y=157.16 M_z=-113.93 M_x=-6.59
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=1.70 Sfr.=0.04

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=984.36 T_z=1542.89 M_y=1774.23 T_y=157.16 M_z=-113.93 M_x=-6.59
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-8.41 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 63 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=3594.97 T_z=5402.40 M_y=6147.33 T_y=469.46 M_z=-357.43 M_x=-13.35
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=49.27 $\lambda_{rel,y}$=0.03 $\lambda_{rel,z}$=0.11 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.87 $\sigma_{m,d}$=28.67 Sfr.=0.20

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 63 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=3594.97 T_z=5402.40 M_y=6147.33 T_y=469.46 M_z=-357.43 M_x=-13.35
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.87 Sfr.=0.02

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 14 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=2525.11 T_z=4136.31 M_y=4643.49 T_y=417.02 M_z=-300.87 M_x=-14.46
Resistenze: K_{mod}=0.80
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 63 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=3594.97 T_z=5402.40 M_y=6147.33 T_y=469.46 M_z=-357.43 M_x=-13.35
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.87 $\sigma_{m,d}$=28.67 Sfr.=0.20

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 63 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=3594.97 T_z=5402.40 M_y=6147.33 T_y=469.46 M_z=-357.43 M_x=-13.35
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=5.93 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.07

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 63 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=3594.97 T_z=5402.40 M_y=6147.33 T_y=469.46 M_z=-357.43 M_x=-13.35
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=5.93 Sfr.=0.27

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 63 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=3594.97 T_z=5402.40 M_y=6147.33 T_y=469.46 M_z=-357.43 M_x=-13.35
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-28.67 Sfr.=0.18

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/5418)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/9083)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/4117)

Asta n. 2131 (-2209 -2197) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=912.68 T_z=1019.39 M_y=1321.93 T_y=37.10 M_z=-67.64 M_x=-6.58
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=139.85 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.32 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.48 $\sigma_{m,d}$=6.04 Sfr.=0.02

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=912.68 T_z=1019.39 M_y=1321.93 T_y=37.10 M_z=-67.64 M_x=-6.58
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.48 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=912.68 T_z=1019.39 M_y=1321.93 T_y=37.10 M_z=-67.64 M_x=-6.58
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=912.68 T_z=1019.39 M_y=1321.93 T_y=37.10 M_z=-67.64 M_x=-6.58
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.48 $\sigma_{m,d}$=6.04 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=912.68 T_z=1019.39 M_y=1321.93 T_y=37.10 M_z=-67.64 M_x=-6.58
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=1.12 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=912.68 T_z=1019.39 M_y=1321.93 T_y=37.10 M_z=-67.64 M_x=-6.58
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=1.12 Sfr.=0.03

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=912.68 T_z=1019.39 M_y=1321.93 T_y=37.10 M_z=-67.64 M_x=-6.58
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-6.04 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 63 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=3362.21 T_z=3414.46 M_y=4556.16 T_y=114.64 M_z=-219.16 M_x=-13.30
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=139.85 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.32 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.75 $\sigma_{m,d}$=20.65 Sfr.=0.15

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 63 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=3362.21 T_z=3414.46 M_y=4556.16 T_y=114.64 M_z=-219.16 M_x=-13.30
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.75 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 14 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=2316.34 T_z=2612.37 M_y=3426.17 T_y=97.43 M_z=-178.04 M_x=-14.42
  Resistenze: K_{mod}=0.80
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 63 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=3362.21 T_z=3414.46 M_y=4556.16 T_y=114.64 M_z=-219.16 M_x=-13.30
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.75 $\sigma_{m,d}$=20.65 Sfr.=0.15

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 63 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=3362.21 T_z=3414.46 M_y=4556.16 T_y=114.64 M_z=-219.16 M_x=-13.30
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=3.74 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.03

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 63 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=3362.21 T_z=3414.46 M_y=4556.16 T_y=114.64 M_z=-219.16 M_x=-13.30
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=3.74 Sfr.=0.17

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 63 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=3362.21 T_z=3414.46 M_y=4556.16 T_y=114.64 M_z=-219.16 M_x=-13.30
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-20.65 Sfr.=0.13

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/15939)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/27156)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/12019)

Asta n. 2131 (-2197 -2174) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU I Xl=1.40
  Sollecitazioni: N=808.85 T_z=265.16 M_y=-475.09 T_y=5.64 M_z=-7.87 M_x=-6.58
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
  L=139.85 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.32 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.42 $\sigma_{m,d}$=1.96 Sfr.=0.01

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=825.70 T_z=387.52 M_y=-18.70 T_y=5.64 M_z=-15.75 M_x=-6.58
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.43 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=825.70 T_z=387.52 M_y=-18.70 T_y=5.64 M_z=-15.75 M_x=-6.58
  Resistenze: K_{fi}=1.25
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.40
  Sollecitazioni: N=808.85 T_z=265.16 M_y=-475.09 T_y=5.64 M_z=-7.87 M_x=-6.58
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.42 $\sigma_{m,d}$=1.96 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=825.70 T_z=387.52 M_y=-18.70 T_y=5.64 M_z=-15.75 M_x=-6.58
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=0.42 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=825.70 T_z=387.52 M_y=-18.70 T_y=5.64 M_z=-15.75 M_x=-6.58
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=0.42 Sfr.=0.01

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.40
  Sollecitazioni: N=808.85 T_z=265.16 M_y=-475.09 T_y=5.64 M_z=-7.87 M_x=-6.58
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=1.96 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 63 SLU Xl=1.40
  Sollecitazioni: N=3083.51 T_z=1095.52 M_y=-1752.14 T_y=33.22 M_z=-12.39 M_x=-13.30
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=139.85 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.32 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.61 $\sigma_{m,d}$=7.01 Sfr.=0.06

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 62 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=3142.11 T_z=1171.65 M_y=-30.15 T_y=36.62 M_z=-53.59 M_x=-12.25
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.64 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 14 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=2084.39 T_z=927.45 M_y=-117.04 T_y=16.47 M_z=-41.79 M_x=-14.42
  Resistenze: K_{mod}=0.80
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 63 SLU Xl=1.40
  Sollecitazioni: N=3083.51 T_z=1095.52 M_y=-1752.14 T_y=33.22 M_z=-12.39 M_x=-13.30
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.61 $\sigma_{m,d}$=7.01 Sfr.=0.06

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 63 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=3105.41 T_z=1254.59 M_y=-108.82 T_y=33.22 M_z=-58.84 M_x=-13.30
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=1.37 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 63 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=3105.41 T_z=1254.59 M_y=-108.82 T_y=33.22 M_z=-58.84 M_x=-13.30
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=1.37 Sfr.=0.06

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 63 SLU Xl=1.40
  Sollecitazioni: N=3083.51 T_z=1095.52 M_y=-1752.14 T_y=33.22 M_z=-12.39 M_x=-13.30
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=7.01 Sfr.=0.05

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.00 (L/101134)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/162938)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.00 (L/77181)

Asta n. 2131 (-2174 -2154) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=738.71 T_z=-244.39 M_y=-475.33 T_y=7.38 M_z=-7.87 M_x=-6.58
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
  L=139.85 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.32 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.38 $\sigma_{m,d}$=1.96 Sfr.=0.01

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=738.71 T_z=-244.39 M_y=-475.33 T_y=7.38 M_z=-7.87 M_x=-6.58
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.38 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=738.71 T_z=-244.39 M_y=-475.33 T_y=7.38 M_z=-7.87 M_x=-6.58
  Resistenze: K_{fi}=1.25
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=738.71 T_z=-244.39 M_y=-475.33 T_y=7.38 M_z=-7.87 M_x=-6.58
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70

Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.38 $\sigma_{m,d}$=1.96 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=1.40
Sollecitazioni: N=721.87 T_z=-366.75 M_y=-47.99 T_y=7.38 M_z=2.45 M_x=-6.58
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=0.40 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=1.40
Sollecitazioni: N=721.87 T_z=-366.75 M_y=-47.99 T_y=7.38 M_z=2.45 M_x=-6.58
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=0.40 Sfr.=0.01

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=738.71 T_z=-244.39 M_y=-475.33 T_y=7.38 M_z=-7.87 M_x=-6.58
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=1.96 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 63 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=2848.60 T_z=-905.44 M_y=-1752.59 T_y=28.81 M_z=-12.39 M_x=-13.30
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=139.85 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.32 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.48 $\sigma_{m,d}$=7.01 Sfr.=0.06

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=2951.59 T_z=-703.09 M_y=-1557.83 T_y=29.03 M_z=-2.38 M_x=-12.25
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.54 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 14 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=1852.44 T_z=-757.59 M_y=-1303.30 T_y=19.17 M_z=-18.76 M_x=-14.42
Resistenze: K_{mod}=0.80
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 63 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=2848.60 T_z=-905.44 M_y=-1752.59 T_y=28.81 M_z=-12.39 M_x=-13.30
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.48 $\sigma_{m,d}$=7.01 Sfr.=0.06

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 13 SLU Xl=1.40
Sollecitazioni: N=1966.14 T_z=-1002.91 M_y=-169.63 T_y=20.87 M_z=8.71 M_x=-12.44
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=1.10 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 13 SLU Xl=1.40
Sollecitazioni: N=1966.14 T_z=-1002.91 M_y=-169.63 T_y=20.87 M_z=8.71 M_x=-12.44
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=19.31
Tensioni: τ_d=1.10 Sfr.=0.06

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 63 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=2848.60 T_z=-905.44 M_y=-1752.59 T_y=28.81 M_z=-12.39 M_x=-13.30
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=7.01 Sfr.=0.05

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.00 (L/45121)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.00 (L/75202)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/33328)

Asta n. 2131 (-2154 206) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU I Xl=1.35
Sollecitazioni: N=636.60 T_z=-986.27 M_y=1202.63 T_y=35.07 M_z=49.74 M_x=-6.58
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=134.85 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.31 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.33 $\sigma_{m,d}$=5.35 Sfr.=0.02

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=652.84 T_z=-868.28 M_y=-47.77 T_y=35.07 M_z=2.45 M_x=-6.58
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.34 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=652.84 T_z=-868.28 M_y=-47.77 T_y=35.07 M_z=2.45 M_x=-6.58
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.35
Sollecitazioni: N=636.60 T_z=-986.27 M_y=1202.63 T_y=35.07 M_z=49.74 M_x=-6.58

Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.33 $\sigma_{m,d}$=5.35 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=1.35
Sollecitazioni: N=636.60 T_z=-986.27 M_y=1202.63 T_y=35.07 M_z=49.74 M_x=-6.58
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=1.08 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=1.35
Sollecitazioni: N=636.60 T_z=-986.27 M_y=1202.63 T_y=35.07 M_z=49.74 M_x=-6.58
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=1.08 Sfr.=0.02

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.35
Sollecitazioni: N=636.60 T_z=-986.27 M_y=1202.63 T_y=35.07 M_z=49.74 M_x=-6.58
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-5.35 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 13 SLU Xl=1.35
Sollecitazioni: N=1714.16 T_z=-2833.66 M_y=3548.38 T_y=125.35 M_z=177.74 M_x=-12.44
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,t}$=105.93
L=134.85 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.31 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.89 $\sigma_{m,d}$=16.18 Sfr.=0.13

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 49 SLU Xl=1.35
Sollecitazioni: N=-125.48 T_z=-1532.76 M_y=2185.48 T_y=113.31 M_z=126.15 M_x=-9.35
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=134.85 $\lambda_{rel,m}$=0.25 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-10.18 Sfr.=0.07

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 49 SLU
Sollecitazioni: N=-125.48
[Lin.] $M_{y,sx}$=-222.02 $M_{y,dx}$=-2185.48 $M_{y,eq}$=1400.09
[Lin.] $M_{z,sx}$=26.63 $M_{z,dx}$=126.15 $M_{z,eq}$=65.04
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=134.85 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.31 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.07 $\sigma_{m,d}$=-6.32 Sfr.=0.04

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=2763.93 T_z=-2548.49 M_y=-463.03 T_y=64.40 M_z=38.21 M_x=-12.25
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.44 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 14 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=1624.08 T_z=-2416.69 M_y=-132.18 T_y=98.43 M_z=8.05 M_x=-14.42
Resistenze: K_{mod}=0.80
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 13 SLU Xl=1.35
Sollecitazioni: N=1714.16 T_z=-2833.66 M_y=3548.38 T_y=125.35 M_z=177.74 M_x=-12.44
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=105.93 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.89 $\sigma_{m,d}$=16.18 Sfr.=0.13

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 13 SLU Xl=1.35
Sollecitazioni: N=1714.16 T_z=-2833.66 M_y=3548.38 T_y=125.35 M_z=177.74 M_x=-12.44
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=3.10 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.03

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 13 SLU Xl=1.35
Sollecitazioni: N=1714.16 T_z=-2833.66 M_y=3548.38 T_y=125.35 M_z=177.74 M_x=-12.44
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=19.31
Tensioni: τ_d=3.10 Sfr.=0.16

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 49 SLU Xl=1.35
Sollecitazioni: N=-125.48 T_z=-1532.76 M_y=2185.48 T_y=113.31 M_z=126.15 M_x=-9.35
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.07 $\sigma_{m,d}$=-10.18 Sfr.=0.07

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 13 SLU Xl=1.35
Sollecitazioni: N=1714.16 T_z=-2833.66 M_y=3548.38 T_y=125.35 M_z=177.74 M_x=-12.44
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-16.18 Sfr.=0.12

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 49 SLU Xl=1.35
Sollecitazioni: N=-125.48 T_z=-1532.76 M_y=2185.48 T_y=113.31 M_z=126.15 M_x=-9.35
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.07 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/35349)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/58915)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/26678)

Asta n. 2131 (206 112) Trave 24x32 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=47.61 T_z=345.83 M_y=459.82 T_y=14.86 M_z=-21.56 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
  L=145.08 $\lambda_{rel,y}$=0.36 $\lambda_{rel,z}$=0.56 $K_{c,y}$=0.99 $K_{c,z}$=0.96
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.15 $\sigma_{m,d}$=42.31 Sfr.=0.15

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=47.61 T_z=345.83 M_y=459.82 T_y=14.86 M_z=-21.56 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.15 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=47.61 T_z=345.83 M_y=459.82 T_y=14.86 M_z=-21.56 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.15 $\sigma_{m,d}$=42.31 Sfr.=0.14

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=47.61 T_z=345.83 M_y=459.82 T_y=14.86 M_z=-21.56 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=2.31 Sfr.=0.05

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=47.61 T_z=345.83 M_y=459.82 T_y=14.86 M_z=-21.56 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-42.31 Sfr.=0.14

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 63 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=136.43 T_z=1143.80 M_y=1594.62 T_y=37.67 M_z=-54.64 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=145.08 $\lambda_{rel,y}$=0.25 $\lambda_{rel,z}$=0.33 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.18 $\sigma_{m,d}$=40.71 Sfr.=0.27

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 13 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=136.43 T_z=991.11 M_y=1375.13 T_y=46.43 M_z=-67.36 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=105.93
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.18 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 63 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=136.43 T_z=1143.80 M_y=1594.62 T_y=37.67 M_z=-54.64 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.18 $\sigma_{m,d}$=40.71 Sfr.=0.27

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 63 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=136.43 T_z=1143.80 M_y=1594.62 T_y=37.67 M_z=-54.64 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=3.13 Sfr.=0.14

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 63 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=136.43 T_z=1143.80 M_y=1594.62 T_y=37.67 M_z=-54.64 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-40.71 Sfr.=0.27

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.02 (L/6234)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/10637)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.03 (L/4680)

Asta n. 2132 (307 -2294) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=59.59 T_z=-104.65 M_y=-406.10 T_y=-8.62 M_z=12.58 M_x=-1.83
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
  L=170.09 $\lambda_{rel,y}$=0.12 $\lambda_{rel,z}$=0.39 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.03 $\sigma_{m,d}$=1.75 Sfr.=0.01

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=59.59 T_z=-104.65 M_y=-406.10 T_y=-8.62 M_z=12.58 M_x=-1.83
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.03 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.00

Sollecitazioni: N=59.59 T_z=-104.65 M_y=-406.10 T_y=-8.62 M_z=12.58 M_x=-1.83
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=59.59 T_z=-104.65 M_y=-406.10 T_y=-8.62 M_z=12.58 M_x=-1.83
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.03 $\sigma_{m,d}$=1.75 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=1.70
Sollecitazioni: N=39.10 T_z=-253.47 M_y=-101.55 T_y=-8.62 M_z=-2.07 M_x=-1.83
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=0.28 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=1.70
Sollecitazioni: N=39.10 T_z=-253.47 M_y=-101.55 T_y=-8.62 M_z=-2.07 M_x=-1.83
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=0.28 Sfr.=0.01

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=59.59 T_z=-104.65 M_y=-406.10 T_y=-8.62 M_z=12.58 M_x=-1.83
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=1.75 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 13 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=172.17 T_z=-346.84 M_y=-1036.02 T_y=-15.43 M_z=25.89 M_x=-3.92
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,t}$=105.93
L=170.09 $\lambda_{rel,y}$=0.12 $\lambda_{rel,z}$=0.39 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.09 $\sigma_{m,d}$=4.38 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 10 SND Xl=0.68
Sollecitazioni: N=-51.67 T_z=-174.26 M_y=-345.27 T_y=1.01 M_z=0.00 M_x=-1.04
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=170.09 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=1.35 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-4.18 T_z=-112.07 M_y=-427.16 T_y=-63.42 M_z=40.52 M_x=-14.82
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=170.09 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=2.20 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 7 SND
Sollecitazioni: N=-82.04
[Par.] $M_{y,sx}$=436.73 $M_{y,dx}$=151.05 $M_{y,eq}$=-382.06
[Lin.] $M_{z,sx}$=-36.15 $M_{z,dx}$=-57.80 $M_{z,eq}$=-23.12
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=170.09 $\lambda_{rel,y}$=0.12 $\lambda_{rel,z}$=0.39 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.04 $\sigma_{m,d}$=1.79 Sfr.=0.01

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 63 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=206.75 T_z=-321.50 M_y=-1039.95 T_y=-8.89 M_z=25.29 M_x=-5.13
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.11 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=123.36 T_z=-112.07 M_y=-427.16 T_y=-63.42 M_z=40.52 M_x=-14.82
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 13 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=172.17 T_z=-346.84 M_y=-1036.02 T_y=-15.43 M_z=25.89 M_x=-3.92
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=105.93 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.09 $\sigma_{m,d}$=4.38 Sfr.=0.03

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 13 SLU Xl=1.70
Sollecitazioni: N=145.54 T_z=-540.30 M_y=-281.56 T_y=-15.43 M_z=0.00 M_x=-3.92
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=0.59 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 13 SLU Xl=1.70
Sollecitazioni: N=145.54 T_z=-540.30 M_y=-281.56 T_y=-15.43 M_z=0.00 M_x=-3.92
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=19.31
Tensioni: τ_d=0.59 Sfr.=0.03

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-4.18 T_z=-112.07 M_y=-427.16 T_y=-63.42 M_z=40.52 M_x=-14.82
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.00 $\sigma_{m,d}$=2.20 Sfr.=0.01

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 13 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=172.17 T_z=-346.84 M_y=-1036.02 T_y=-15.43 M_z=25.89 M_x=-3.92
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=4.38 Sfr.=0.03

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 7 SND Xl=1.70
  Sollecitazioni: N=-82.04 T_z=-265.96 M_y=-151.05 T_y=29.59 M_z=53.66 M_x=-8.32
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.04 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 30 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/68596)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 30 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/148624)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 17 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/46934)

Asta n. 2132 (-2294 266) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU I Xl=0.91
  Sollecitazioni: N=1.68 T_z=-505.49 M_y=326.13 T_y=-3.61 M_z=-5.37 M_x=-1.82
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
  L=150.20 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.35 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.00 $\sigma_{m,d}$=1.34 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=1.37
  Sollecitazioni: N=-4.03 T_z=-545.33 M_y=565.52 T_y=-3.61 M_z=-7.02 M_x=-1.82
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=150.20 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-2.30 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
  Sollecitazioni: N=-4.03
  [Par.] $M_{y,sx}$=98.21 $M_{y,dx}$=-565.52 $M_{y,eq}$=431.43
  [Lin.] $M_{z,sx}$=2.08 $M_{z,dx}$=-7.02 $M_{z,eq}$=-5.04
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=150.20 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.35 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.00 $\sigma_{m,d}$=-1.75 Sfr.=0.01

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=13.08 T_z=-425.82 M_y=-98.21 T_y=-3.61 M_z=-2.08 M_x=-1.82
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=13.08 T_z=-425.82 M_y=-98.21 T_y=-3.61 M_z=-2.08 M_x=-1.82
  Resistenze: K_{fi}=1.25
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.91
  Sollecitazioni: N=1.68 T_z=-505.49 M_y=326.13 T_y=-3.61 M_z=-5.37 M_x=-1.82
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.00 $\sigma_{m,d}$=1.34 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=1.37
  Sollecitazioni: N=-4.03 T_z=-545.33 M_y=565.52 T_y=-3.61 M_z=-7.02 M_x=-1.82
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=0.60 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=1.37
  Sollecitazioni: N=-4.03 T_z=-545.33 M_y=565.52 T_y=-3.61 M_z=-7.02 M_x=-1.82
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=0.60 Sfr.=0.01

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.37
  Sollecitazioni: N=-4.03 T_z=-545.33 M_y=565.52 T_y=-3.61 M_z=-7.02 M_x=-1.82
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.00 $\sigma_{m,d}$=-2.30 Sfr.=0.01

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.37
  Sollecitazioni: N=-4.03 T_z=-545.33 M_y=565.52 T_y=-3.61 M_z=-7.02 M_x=-1.82
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-2.30 Sfr.=0.01

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=1.37
  Sollecitazioni: N=-4.03 T_z=-545.33 M_y=565.52 T_y=-3.61 M_z=-7.02 M_x=-1.82
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.00 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 13 SLU Xl=1.37
  Sollecitazioni: N=37.02 T_z=-1278.57 M_y=1369.85 T_y=7.34 M_z=9.66 M_x=-3.93
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,t}$=105.93
  L=150.20 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.35 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 $\sigma_{m,d}$=5.48 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 10 SND Xl=0.64
  Sollecitazioni: N=-134.21 T_z=-485.82 M_y=236.64 T_y=-1.24 M_z=0.00 M_x=-1.07
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=150.20 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-0.92 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 51 SLU Xl=1.37
  Sollecitazioni: N=-3.49 T_z=-1104.56 M_y=1207.41 T_y=7.06 M_z=-3.65 M_x=-2.61
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=150.20 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-4.76 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 51 SLU
  Sollecitazioni: N=-3.49
  [Par.] $M_{y,sx}$=196.24 $M_{y,dx}$=-1207.41 $M_{y,eq}$=912.37
  [Lin.] $M_{z,sx}$=13.30 $M_{z,dx}$=-3.65 $M_{z,eq}$=-9.44
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=150.20 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.35 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.00 $\sigma_{m,d}$=-3.69 Sfr.=0.02

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=174.99 T_z=-432.08 M_y=-147.77 T_y=19.11 M_z=53.67 M_x=-8.15
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.09 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=95.92 T_z=-430.77 M_y=-124.33 T_y=34.08 M_z=81.31 M_x=-14.47
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 13 SLU Xl=1.37
  Sollecitazioni: N=37.02 T_z=-1278.57 M_y=1369.85 T_y=7.34 M_z=9.66 M_x=-3.93
  Resistenze: K_{mod}=0.80 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=105.93 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 $\sigma_{m,d}$=5.48 Sfr.=0.04

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 13 SLU Xl=1.37
  Sollecitazioni: N=37.02 T_z=-1278.57 M_y=1369.85 T_y=7.34 M_z=9.66 M_x=-3.93
  Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=1.40 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 13 SLU Xl=1.37
  Sollecitazioni: N=37.02 T_z=-1278.57 M_y=1369.85 T_y=7.34 M_z=9.66 M_x=-3.93
  Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=19.31
  Tensioni: τ_d=1.40 Sfr.=0.07

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 51 SLU Xl=1.37
  Sollecitazioni: N=-3.49 T_z=-1104.56 M_y=1207.41 T_y=7.06 M_z=-3.65 M_x=-2.61
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.00 $\sigma_{m,d}$=-4.76 Sfr.=0.03

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 13 SLU Xl=1.37
  Sollecitazioni: N=37.02 T_z=-1278.57 M_y=1369.85 T_y=7.34 M_z=9.66 M_x=-3.93
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-5.48 Sfr.=0.04

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 7 SND Xl=1.37
  Sollecitazioni: N=-165.93 T_z=-539.07 M_y=508.82 T_y=19.11 M_z=50.36 M_x=-8.15
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.09 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/79628)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 30 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/179163)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/55127)

Asta n. 2132 (266 -2271) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU I Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=157.15 T_z=477.77 M_y=524.41 T_y=12.35 M_z=-3.94 M_x=1.77
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
  L=147.78 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.34 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.08 $\sigma_{m,d}$=2.10 Sfr.=0.01

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU I Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=157.15 T_z=477.77 M_y=524.41 T_y=12.35 M_z=-3.94 M_x=1.77
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.08 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=157.15 T_z=477.77 M_y=524.41 T_y=12.35 M_z=-3.94 M_x=1.77
  Resistenze: K_{fi}=1.25
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=157.15 T_z=477.77 M_y=524.41 T_y=12.35 M_z=-3.94 M_x=1.77
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.08 $\sigma_{m,d}$=2.10 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=157.15 T_z=477.77 M_y=524.41 T_y=12.35 M_z=-3.94 M_x=1.77
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=0.52 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=157.15 T_z=477.77 M_y=524.41 T_y=12.35 M_z=-3.94 M_x=1.77
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=0.52 Sfr.=0.01

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=157.15 T_z=477.77 M_y=524.41 T_y=12.35 M_z=-3.94 M_x=1.77
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-2.10 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 13 SLU Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=418.21 T_z=1104.82 M_y=1262.13 T_y=14.23 M_z=18.43 M_x=1.82
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,t}$=105.93
  L=147.78 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.34 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.22 $\sigma_{m,d}$=5.17 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 7 SND Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=-10.29 T_z=514.31 M_y=614.22 T_y=48.28 M_z=-56.34 M_x=5.92
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=147.78 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-3.13 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 7 SND
  Sollecitazioni: N=-25.81
  [Par.] $M_{y,sx}$=-614.22 $M_{y,dx}$=79.79 $M_{y,eq}$=460.67
  [Lin.] $M_{z,sx}$=56.34 $M_{z,dx}$=52.46 $M_{z,eq}$=-22.54
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=147.78 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.34 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 $\sigma_{m,d}$=-2.09 Sfr.=0.01

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 63 SLU Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=475.57 T_z=1234.09 M_y=1365.82 T_y=7.66 M_z=20.70 M_x=1.44
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.25 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=243.38 T_z=459.31 M_y=477.67 T_y=-42.21 M_z=93.85 M_x=8.37
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 13 SLU Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=418.21 T_z=1104.82 M_y=1262.13 T_y=14.23 M_z=18.43 M_x=1.82
  Resistenze: K_{mod}=0.80 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=105.93 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.22 $\sigma_{m,d}$=5.17 Sfr.=0.04

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 13 SLU Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=418.21 T_z=1104.82 M_y=1262.13 T_y=14.23 M_z=18.43 M_x=1.82
  Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=1.21 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 13 SLU Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=418.21 T_z=1104.82 M_y=1262.13 T_y=14.23 M_z=18.43 M_x=1.82
  Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=19.31
  Tensioni: τ_d=1.21 Sfr.=0.06

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 7 SND Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=-10.29 T_z=514.31 M_y=614.22 T_y=48.28 M_z=-56.34 M_x=5.92
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70

Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 $\sigma_{m,d}$=-3.13 Sfr.=0.02

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 13 SLU Xl=0.14
Sollecitazioni: N=418.21 T_z=1104.82 M_y=1262.13 T_y=14.23 M_z=18.43 M_x=1.82
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-5.17 Sfr.=0.04

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 7 SND Xl=1.48
Sollecitazioni: N=-25.81 T_z=396.77 M_y=-79.79 T_y=48.28 M_z=52.46 M_x=5.92
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/42656)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/93844)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/28727)

Asta n. 2132 (-2271 -2250) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU I Xl=1.42
Sollecitazioni: N=104.78 T_z=77.24 M_y=-225.73 T_y=-2.23 M_z=9.47 M_x=1.70
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=142.18 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.33 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.05 $\sigma_{m,d}$=1.01 Sfr.=0.00

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=121.90 T_z=201.65 M_y=-27.46 T_y=-2.23 M_z=12.65 M_x=1.70
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.06 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=121.90 T_z=201.65 M_y=-27.46 T_y=-2.23 M_z=12.65 M_x=1.70
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.42
Sollecitazioni: N=104.78 T_z=77.24 M_y=-225.73 T_y=-2.23 M_z=9.47 M_x=1.70
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.05 $\sigma_{m,d}$=1.01 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=121.90 T_z=201.65 M_y=-27.46 T_y=-2.23 M_z=12.65 M_x=1.70
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=0.22 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=121.90 T_z=201.65 M_y=-27.46 T_y=-2.23 M_z=12.65 M_x=1.70
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=0.22 Sfr.=0.01

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.42
Sollecitazioni: N=104.78 T_z=77.24 M_y=-225.73 T_y=-2.23 M_z=9.47 M_x=1.70
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=1.01 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 63 SLU Xl=1.42
Sollecitazioni: N=365.88 T_z=295.45 M_y=-691.58 T_y=-6.72 M_z=21.43 M_x=1.27
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=142.18 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.33 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.19 $\sigma_{m,d}$=2.98 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 10 SND Xl=1.42
Sollecitazioni: N=-71.84 T_z=50.93 M_y=-226.11 T_y=8.40 M_z=0.00 M_x=2.32
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=142.18 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=0.88 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 1 SND Xl=1.42
Sollecitazioni: N=0.00 T_z=92.77 M_y=-239.27 T_y=-53.18 M_z=51.94 M_x=8.39
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=142.18 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=1.61 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 7 SND
Sollecitazioni: N=-99.88
[Par.] $M_{y,sx}$=69.07 $M_{y,dx}$=232.86 $M_{y,eq}$=-196.25
[Lin.] $M_{z,sx}$=-52.47 $M_{z,dx}$=40.52 $M_{z,eq}$=47.69
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70

L=142.18 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.33 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.05 $\sigma_{m,d}$=1.39 Sfr.=0.01

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 63 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=388.15 T_z=457.18 M_y=-156.52 T_y=-6.72 M_z=30.98 M_x=1.27
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.20 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=225.81 T_z=217.18 M_y=-52.49 T_y=-53.18 M_z=73.84 M_x=8.39
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 63 SLU Xl=1.42
Sollecitazioni: N=365.88 T_z=295.45 M_y=-691.58 T_y=-6.72 M_z=21.43 M_x=1.27
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.19 $\sigma_{m,d}$=2.98 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 13 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=330.33 T_z=419.80 M_y=-87.70 T_y=-15.14 M_z=37.54 M_x=1.61
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=0.46 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 13 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=330.33 T_z=419.80 M_y=-87.70 T_y=-15.14 M_z=37.54 M_x=1.61
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=19.31
Tensioni: τ_d=0.46 Sfr.=0.02

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 7 SND Xl=1.42
Sollecitazioni: N=-99.88 T_z=107.76 M_y=-232.86 T_y=-39.15 M_z=40.52 M_x=5.91
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.05 $\sigma_{m,d}$=-1.44 Sfr.=0.01

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 63 SLU Xl=1.42
Sollecitazioni: N=365.88 T_z=295.45 M_y=-691.58 T_y=-6.72 M_z=21.43 M_x=1.27
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=2.98 Sfr.=0.02

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 7 SND Xl=1.42
Sollecitazioni: N=-99.88 T_z=107.76 M_y=-232.86 T_y=-39.15 M_z=40.52 M_x=5.91
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.05 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 55 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/212984)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/298178)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 55 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/165654)

Asta n. 2132 (-2250 -2226) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=83.42 T_z=-77.86 M_y=-215.62 T_y=7.27 M_z=9.47 M_x=1.70
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=142.18 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.33 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.04 $\sigma_{m,d}$=0.97 Sfr.=0.00

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=83.42 T_z=-77.86 M_y=-215.62 T_y=7.27 M_z=9.47 M_x=1.70
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.04 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=83.42 T_z=-77.86 M_y=-215.62 T_y=7.27 M_z=9.47 M_x=1.70
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=83.42 T_z=-77.86 M_y=-215.62 T_y=7.27 M_z=9.47 M_x=1.70
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.04 $\sigma_{m,d}$=0.97 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=1.42
Sollecitazioni: N=66.30 T_z=-202.27 M_y=-16.47 T_y=7.27 M_z=19.81 M_x=1.70
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=0.22 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=1.42
Sollecitazioni: N=66.30 T_z=-202.27 M_y=-16.47 T_y=7.27 M_z=19.81 M_x=1.70

Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=0.22 Sfr.=0.01

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=83.42 T_z=-77.86 M_y=-215.62 T_y=7.27 M_z=9.47 M_x=1.70
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=0.97 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 63 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=294.28 T_z=-314.49 M_y=-660.35 T_y=29.51 M_z=21.43 M_x=1.27
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=142.18 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.33 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.15 $\sigma_{m,d}$=2.86 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 10 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-125.24 T_z=-55.97 M_y=-215.96 T_y=15.74 M_z=0.00 M_x=2.32
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=142.18 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=0.84 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 1 SND Xl=1.42
Sollecitazioni: N=-55.13 T_z=-215.40 M_y=-44.72 T_y=69.91 M_z=100.61 M_x=8.39
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=142.18 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=1.48 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 1 SND
Sollecitazioni: N=-55.13
[Par.] $M_{y,sx}$=229.08 $M_{y,dx}$=44.72 $M_{y,eq}$=-177.97
[Lin.] $M_{z,sx}$=-51.94 $M_{z,dx}$=100.61 $M_{z,eq}$=81.14
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=142.18 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.33 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.03 $\sigma_{m,d}$=1.75 Sfr.=0.01

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 63 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=294.28 T_z=-314.49 M_y=-660.35 T_y=29.51 M_z=21.43 M_x=1.27
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.15 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=204.84 T_z=-90.99 M_y=-229.08 T_y=69.91 M_z=51.94 M_x=8.39
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 63 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=294.28 T_z=-314.49 M_y=-660.35 T_y=29.51 M_z=21.43 M_x=1.27
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.15 $\sigma_{m,d}$=2.86 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 13 SLU Xl=1.42
Sollecitazioni: N=214.21 T_z=-423.79 M_y=-52.66 T_y=21.10 M_z=46.01 M_x=1.61
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=0.46 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 13 SLU Xl=1.42
Sollecitazioni: N=214.21 T_z=-423.79 M_y=-52.66 T_y=21.10 M_z=46.01 M_x=1.61
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=19.31
Tensioni: τ_d=0.46 Sfr.=0.02

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 1 SND Xl=1.42
Sollecitazioni: N=-55.13 T_z=-215.40 M_y=-44.72 T_y=69.91 M_z=100.61 M_x=8.39
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.03 $\sigma_{m,d}$=-1.48 Sfr.=0.01

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 63 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=294.28 T_z=-314.49 M_y=-660.35 T_y=29.51 M_z=21.43 M_x=1.27
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=2.86 Sfr.=0.02

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 7 SND Xl=1.42
Sollecitazioni: N=-174.75 T_z=-227.77 M_y=-58.37 T_y=34.68 M_z=63.19 M_x=5.91
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.09 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 57 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/93180)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/186361)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 55 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/67767)

Asta n. 2132 (-2226 274) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU I Xl=1.26
  Sollecitazioni: N=29.89 T_z=-466.77 M_y=508.86 T_y=-49.90 M_z=-43.23 M_x=1.70
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
  L=139.85 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.32 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 $\sigma_{m,d}$=2.55 Sfr.=0.01

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=45.10 T_z=-356.26 M_y=-10.95 T_y=-49.90 M_z=19.80 M_x=1.70
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=45.10 T_z=-356.26 M_y=-10.95 T_y=-49.90 M_z=19.80 M_x=1.70
  Resistenze: K_{fi}=1.25
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.26
  Sollecitazioni: N=29.89 T_z=-466.77 M_y=508.86 T_y=-49.90 M_z=-43.23 M_x=1.70
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 $\sigma_{m,d}$=2.55 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=1.26
  Sollecitazioni: N=29.89 T_z=-466.77 M_y=508.86 T_y=-49.90 M_z=-43.23 M_x=1.70
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=0.51 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=1.26
  Sollecitazioni: N=29.89 T_z=-466.77 M_y=508.86 T_y=-49.90 M_z=-43.23 M_x=1.70
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=0.51 Sfr.=0.01

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.26
  Sollecitazioni: N=29.89 T_z=-466.77 M_y=508.86 T_y=-49.90 M_z=-43.23 M_x=1.70
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-2.55 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 13 SLU Xl=1.26
  Sollecitazioni: N=123.40 T_z=-1083.53 M_y=1241.24 T_y=-136.12 M_z=-125.92 M_x=1.61
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,t}$=105.93
  L=139.85 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.32 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.06 $\sigma_{m,d}$=6.49 Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 10 SND Xl=0.67
  Sollecitazioni: N=-203.38 T_z=-432.70 M_y=292.48 T_y=-65.88 M_z=0.00 M_x=2.32
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=139.85 $\lambda_{rel,m}$=0.25 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-1.14 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 49 SLU Xl=1.26
  Sollecitazioni: N=-12.03 T_z=-627.66 M_y=748.89 T_y=-58.08 M_z=-65.81 M_x=2.52
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=139.85 $\lambda_{rel,m}$=0.25 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-3.78 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 49 SLU
  Sollecitazioni: N=-12.03
  [Par.] $M_{y,sx}$=-46.81 $M_{y,dx}$=-748.89 $M_{y,eq}$=561.66
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-7.56 $M_{z,dx}$=-65.81 $M_{z,eq}$=-36.46
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=139.85 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.32 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 $\sigma_{m,d}$=-2.67 Sfr.=0.02

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=322.26 T_z=-376.82 M_y=-52.87 T_y=-108.73 M_z=63.19 M_x=5.91
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.17 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=184.04 T_z=-367.06 M_y=-39.19 T_y=-132.54 M_z=100.61 M_x=8.39
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 13 SLU Xl=1.26
  Sollecitazioni: N=123.40 T_z=-1083.53 M_y=1241.24 T_y=-136.12 M_z=-125.92 M_x=1.61
  Resistenze: K_{mod}=0.80 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=105.93 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.06 $\sigma_{m,d}$=6.49 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 63 SLU Xl=1.26
  Sollecitazioni: N=181.22 T_z=-1225.02 M_y=1375.86 T_y=-163.15 M_z=-142.69 M_x=1.27
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=1.35 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 63 SLU Xl=1.26
  Sollecitazioni: N=181.22 T_z=-1225.02 M_y=1375.86 T_y=-163.15 M_z=-142.69 M_x=1.27
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=1.35 Sfr.=0.06

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 49 SLU Xl=1.26
  Sollecitazioni: N=-12.03 T_z=-627.66 M_y=748.89 T_y=-58.08 M_z=-65.81 M_x=2.52
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 $\sigma_{m,d}$=-3.78 Sfr.=0.02

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 13 SLU Xl=1.26
  Sollecitazioni: N=123.40 T_z=-1083.53 M_y=1241.24 T_y=-136.12 M_z=-125.92 M_x=1.61
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-6.49 Sfr.=0.05

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 7 SND Xl=1.26
  Sollecitazioni: N=-247.27 T_z=-446.22 M_y=441.29 T_y=8.92 M_z=24.55 M_x=5.91
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.13 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/63071)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/132450)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/47303)

Asta n. 2132 (274 -2198) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU I Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=178.80 T_z=501.89 M_y=445.35 T_y=17.41 M_z=-43.01 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
  L=139.85 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.32 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.09 $\sigma_{m,d}$=2.30 Sfr.=0.01

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU I Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=178.80 T_z=501.89 M_y=445.35 T_y=17.41 M_z=-43.01 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.09 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=178.80 T_z=501.89 M_y=445.35 T_y=17.41 M_z=-43.01 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.09 $\sigma_{m,d}$=2.30 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=178.80 T_z=501.89 M_y=445.35 T_y=17.41 M_z=-43.01 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=0.55 Sfr.=0.01

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=178.80 T_z=501.89 M_y=445.35 T_y=17.41 M_z=-43.01 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-2.30 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 63 SLU Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=561.88 T_z=1320.55 M_y=1262.95 T_y=52.21 M_z=-140.98 M_x=2.16
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=139.85 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.32 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.29 $\sigma_{m,d}$=6.77 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 10 SND Xl=0.98
  Sollecitazioni: N=-48.43 T_z=361.64 M_y=0.00 T_y=3.52 M_z=-47.59 M_x=-1.41
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=139.85 $\lambda_{rel,m}$=0.25 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=0.62 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 7 SND Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=-72.30 T_z=581.02 M_y=579.66 T_y=73.12 M_z=-115.67 M_x=-3.87
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=139.85 $\lambda_{rel,m}$=0.25 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-3.77 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 7 SND

Sollecitazioni: N=-87.52
[Par.] $M_{y,sx}$=-579.66 $M_{y,dx}$=153.61 $M_{y,eq}$=476.62
[Lin.] $M_{z,sx}$=115.67 $M_{z,dx}$=-74.95 $M_{z,eq}$=-99.38
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=139.85 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.32 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.05 $\sigma_{m,d}$=-3.16 Sfr.=0.02

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 63 SLU Xl=0.14
Sollecitazioni: N=561.88 T_z=1320.55 M_y=1262.95 T_y=52.21 M_z=-140.98 M_x=2.16
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.29 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.14
Sollecitazioni: N=305.71 T_z=459.09 M_y=366.90 T_y=-104.85 M_z=100.79 M_x=-4.95
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 63 SLU Xl=0.14
Sollecitazioni: N=561.88 T_z=1320.55 M_y=1262.95 T_y=52.21 M_z=-140.98 M_x=2.16
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.29 $\sigma_{m,d}$=6.77 Sfr.=0.04

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 63 SLU Xl=0.14
Sollecitazioni: N=561.88 T_z=1320.55 M_y=1262.95 T_y=52.21 M_z=-140.98 M_x=2.16
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=1.45 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 63 SLU Xl=0.14
Sollecitazioni: N=561.88 T_z=1320.55 M_y=1262.95 T_y=52.21 M_z=-140.98 M_x=2.16
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=1.45 Sfr.=0.07

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 7 SND Xl=0.14
Sollecitazioni: N=-72.30 T_z=581.02 M_y=579.66 T_y=73.12 M_z=-115.67 M_x=-3.87
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.04 $\sigma_{m,d}$=-3.77 Sfr.=0.02

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 63 SLU Xl=0.14
Sollecitazioni: N=561.88 T_z=1320.55 M_y=1262.95 T_y=52.21 M_z=-140.98 M_x=2.16
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-6.77 Sfr.=0.04

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 7 SND Xl=1.40
Sollecitazioni: N=-87.52 T_z=470.50 M_y=-153.61 T_y=-38.30 M_z=32.91 M_x=-3.87
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.05 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/38955)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.00 (L/80272)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/27593)

Asta n. 2132 (-2198 -2175) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU I Xl=1.40
Sollecitazioni: N=125.69 T_z=116.13 M_y=-366.57 T_y=10.13 M_z=-6.86 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=139.85 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.32 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.07 $\sigma_{m,d}$=1.52 Sfr.=0.01

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=142.54 T_z=238.50 M_y=-118.60 T_y=10.13 M_z=-21.02 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.07 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.40
Sollecitazioni: N=125.69 T_z=116.13 M_y=-366.57 T_y=10.13 M_z=-6.86 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.07 $\sigma_{m,d}$=1.52 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=142.54 T_z=238.50 M_y=-118.60 T_y=10.13 M_z=-21.02 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=0.26 Sfr.=0.01

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.40
Sollecitazioni: N=125.69 T_z=116.13 M_y=-366.57 T_y=10.13 M_z=-6.86 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70

Tensioni: $\sigma_{m,d}$=1.52 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 63 SLU Xl=1.40
Sollecitazioni: N=449.72 T_z=417.45 M_y=-1009.31 T_y=46.74 M_z=-9.67 M_x=2.16
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=139.85 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.32 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.23 $\sigma_{m,d}$=4.07 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 10 SND Xl=0.28
Sollecitazioni: N=-109.25 T_z=276.25 M_y=-188.80 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-1.41
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=139.85 $\lambda_{rel,m}$=0.25 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=0.74 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 1 SND Xl=1.40
Sollecitazioni: N=-18.47 T_z=156.63 M_y=-401.83 T_y=87.13 M_z=-126.38 M_x=-4.95
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=139.85 $\lambda_{rel,m}$=0.25 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=3.22 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 1 SND
Sollecitazioni: N=-18.47
[Par.] $M_{y,sx}$=144.56 $M_{y,dx}$=401.83 $M_{y,eq}$=-355.15
[Lin.] $M_{z,sx}$=81.29 $M_{z,dx}$=-126.38 $M_{z,eq}$=-108.34
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=139.85 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.32 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 $\sigma_{m,d}$=2.80 Sfr.=0.01

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 63 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=471.62 T_z=576.53 M_y=-314.26 T_y=46.74 M_z=-75.03 M_x=2.16
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.25 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=286.70 T_z=278.99 M_y=-144.56 T_y=-66.87 M_z=39.25 M_x=-4.95
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 63 SLU Xl=1.40
Sollecitazioni: N=449.72 T_z=417.45 M_y=-1009.31 T_y=46.74 M_z=-9.67 M_x=2.16
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.23 $\sigma_{m,d}$=4.07 Sfr.=0.03

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 63 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=471.62 T_z=576.53 M_y=-314.26 T_y=46.74 M_z=-75.03 M_x=2.16
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=0.63 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 63 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=471.62 T_z=576.53 M_y=-314.26 T_y=46.74 M_z=-75.03 M_x=2.16
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=0.63 Sfr.=0.03

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 1 SND Xl=1.40
Sollecitazioni: N=-18.47 T_z=156.63 M_y=-401.83 T_y=87.13 M_z=-126.38 M_x=-4.95
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 $\sigma_{m,d}$=-3.22 Sfr.=0.02

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 13 SLU Xl=1.40
Sollecitazioni: N=364.21 T_z=336.49 M_y=-876.08 T_y=32.10 M_z=-18.24 M_x=1.59
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=3.66 Sfr.=0.03

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 7 SND Xl=1.40
Sollecitazioni: N=-161.06 T_z=190.38 M_y=-436.97 T_y=-40.32 M_z=54.72 M_x=-3.87
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.08 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 55 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/183306)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/244408)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/122204)

Asta n. 2132 (-2175 -2155) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=104.65 T_z=-36.75 M_y=-366.38 T_y=17.00 M_z=-6.86 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80

L=139.85 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.32 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.05 $\sigma_{m,d}$=1.52 Sfr.=0.01

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=104.65 T_z=-36.75 M_y=-366.38 T_y=17.00 M_z=-6.86 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.05 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=104.65 T_z=-36.75 M_y=-366.38 T_y=17.00 M_z=-6.86 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.05 $\sigma_{m,d}$=1.52 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=1.40
Sollecitazioni: N=87.80 T_z=-159.12 M_y=-229.42 T_y=17.00 M_z=16.91 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=0.18 Sfr.=0.00

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=104.65 T_z=-36.75 M_y=-366.38 T_y=17.00 M_z=-6.86 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=1.52 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 63 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=379.24 T_z=-182.91 M_y=-1008.90 T_y=61.03 M_z=-9.67 M_x=2.16
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=139.85 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.32 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.20 $\sigma_{m,d}$=4.07 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 10 SND Xl=0.09
Sollecitazioni: N=-176.19 T_z=-102.80 M_y=-429.18 T_y=34.30 M_z=0.00 M_x=-1.41
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=139.85 $\lambda_{rel,m}$=0.25 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=1.68 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-56.87 T_z=-74.97 M_y=-401.62 T_y=81.86 M_z=-126.39 M_x=-4.95
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=139.85 $\lambda_{rel,m}$=0.25 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=3.21 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 7 SND
Sollecitazioni: N=-234.63
[Par.] $M_{y,sx}$=436.81 $M_{y,dx}$=396.32 $M_{y,eq}$=-436.81
[Lin.] $M_{z,sx}$=68.43 $M_{z,dx}$=80.29 $M_{z,eq}$=32.12
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=139.85 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.32 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.12 $\sigma_{m,d}$=2.12 Sfr.=0.01

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 63 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=379.24 T_z=-182.91 M_y=-1008.90 T_y=61.03 M_z=-9.67 M_x=2.16
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.20 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=266.17 T_z=-74.97 M_y=-401.62 T_y=-47.87 M_z=112.67 M_x=-4.95
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 63 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=379.24 T_z=-182.91 M_y=-1008.90 T_y=61.03 M_z=-9.67 M_x=2.16
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.20 $\sigma_{m,d}$=4.07 Sfr.=0.03

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 13 SLU Xl=1.40
Sollecitazioni: N=271.83 T_z=-334.61 M_y=-518.93 T_y=51.50 M_z=53.78 M_x=1.59
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=0.37 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 13 SLU Xl=1.40
Sollecitazioni: N=271.83 T_z=-334.61 M_y=-518.93 T_y=51.50 M_z=53.78 M_x=1.59
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=19.31
Tensioni: τ_d=0.37 Sfr.=0.02

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-56.87 T_z=-74.97 M_y=-401.62 T_y=81.86 M_z=-126.39 M_x=-4.95
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.03 $\sigma_{m,d}$=-3.21 Sfr.=0.02

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 13 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=293.72 T_z=-175.53 M_y=-875.64 T_y=51.50 M_z=-18.24 M_x=1.59
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=3.66 Sfr.=0.03

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 7 SND Xl=1.40
  Sollecitazioni: N=-234.63 T_z=-228.48 M_y=-396.32 T_y=67.15 M_z=80.29 M_x=-3.87
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.12 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.00 (L/73322)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/146644)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.00 (L/51454)

Asta n. 2132 (-2155 187) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU I Xl=1.21
  Sollecitazioni: N=52.48 T_z=-415.75 M_y=210.73 T_y=-70.59 M_z=-68.73 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
  L=134.85 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.31 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.03 $\sigma_{m,d}$=1.72 Sfr.=0.01

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=67.09 T_z=-309.60 M_y=-229.28 T_y=-70.59 M_z=16.91 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.03 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.21
  Sollecitazioni: N=52.48 T_z=-415.75 M_y=210.73 T_y=-70.59 M_z=-68.73 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.03 $\sigma_{m,d}$=1.72 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=1.21
  Sollecitazioni: N=52.48 T_z=-415.75 M_y=210.73 T_y=-70.59 M_z=-68.73 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=0.46 Sfr.=0.01

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.21
  Sollecitazioni: N=52.48 T_z=-415.75 M_y=210.73 T_y=-70.59 M_z=-68.73 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-1.72 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 13 SLU Xl=1.21
  Sollecitazioni: N=183.55 T_z=-975.90 M_y=581.96 T_y=-200.56 M_z=-189.54 M_x=1.59
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,t}$=105.93
  L=134.85 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.31 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.10 $\sigma_{m,d}$=4.74 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 7 SND Xl=1.21
  Sollecitazioni: N=-304.95 T_z=-480.34 M_y=455.98 T_y=-210.05 M_z=-222.87 M_x=-3.87
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=134.85 $\lambda_{rel,m}$=0.25 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-4.68 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 7 SND
  Sollecitazioni: N=-304.95
  [Par.] $M_{y,sx}$=396.31 $M_{y,dx}$=-455.98 $M_{y,eq}$=455.98
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-80.29 $M_{z,dx}$=-222.87 $M_{z,eq}$=-101.61
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=134.85 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.31 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.16 $\sigma_{m,d}$=-3.10 Sfr.=0.02

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=424.52 T_z=-374.19 M_y=-396.31 T_y=-210.05 M_z=80.29 M_x=-3.87
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.22 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=245.70 T_z=-345.59 M_y=-316.17 T_y=-189.21 M_z=101.76 M_x=-4.95
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 13 SLU Xl=1.21
  Sollecitazioni: N=183.55 T_z=-975.90 M_y=581.96 T_y=-200.56 M_z=-189.54 M_x=1.59
  Resistenze: K_{mod}=0.80 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=105.93 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.10 $\sigma_{m,d}$=4.74 Sfr.=0.03

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 13 SLU Xl=1.21
  Sollecitazioni: N=183.55 T_z=-975.90 M_y=581.96 T_y=-200.56 M_z=-189.54 M_x=1.59
  Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=1.09 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 13 SLU Xl=1.21
  Sollecitazioni: N=183.55 T_z=-975.90 M_y=581.96 T_y=-200.56 M_z=-189.54 M_x=1.59
  Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=19.31
  Tensioni: τ_d=1.09 Sfr.=0.06

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 7 SND Xl=1.21
  Sollecitazioni: N=-304.95 T_z=-480.34 M_y=455.98 T_y=-210.05 M_z=-222.87 M_x=-3.87
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.16 $\sigma_{m,d}$=-4.68 Sfr.=0.02

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 13 SLU Xl=1.21
  Sollecitazioni: N=183.55 T_z=-975.90 M_y=581.96 T_y=-200.56 M_z=-189.54 M_x=1.59
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-4.74 Sfr.=0.03

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 7 SND Xl=1.21
  Sollecitazioni: N=-304.95 T_z=-351.17 M_y=-34.52 T_y=68.86 M_z=85.41 M_x=-3.87
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.16 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/70675)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/141351)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/50886)

Asta n. 2132 (187 113) Trave 24x32 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU I Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=18.52 T_z=134.57 M_y=151.09 T_y=-18.00 M_z=23.67 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
  L=145.08 $\lambda_{rel,y}$=0.36 $\lambda_{rel,z}$=0.56 $K_{c,y}$=0.99 $K_{c,z}$=0.96
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.06 $\sigma_{m,d}$=16.13 Sfr.=0.06

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU I Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=18.52 T_z=134.57 M_y=151.09 T_y=-18.00 M_z=23.67 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.06 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=18.52 T_z=134.57 M_y=151.09 T_y=-18.00 M_z=23.67 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.06 $\sigma_{m,d}$=16.13 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=18.52 T_z=134.57 M_y=151.09 T_y=-18.00 M_z=23.67 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=0.90 Sfr.=0.02

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=18.52 T_z=134.57 M_y=151.09 T_y=-18.00 M_z=23.67 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-16.13 Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 63 SLU Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=46.45 T_z=383.25 M_y=479.77 T_y=-77.97 M_z=102.57 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=145.08 $\lambda_{rel,y}$=0.25 $\lambda_{rel,z}$=0.33 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.06 $\sigma_{m,d}$=15.05 Sfr.=0.09

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 7 SND Xl=1.45
  Sollecitazioni: N=-2.36 T_z=90.53 M_y=4.72 T_y=38.50 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=145.08 $\lambda_{rel,m}$=0.16 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-0.12 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 7 SND Xl=0.79
  Sollecitazioni: N=0.00 T_z=113.56 M_y=71.80 T_y=-74.49 M_z=49.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=145.08 $\lambda_{rel,m}$=0.16 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-3.35 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 7 SND
  Sollecitazioni: N=-2.36

[Par.] $M_{y,sx}$=-154.05 $M_{y,dx}$=-4.72 $M_{y,eq}$=115.53
[Lin.] $M_{z,sx}$=-98.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=58.80
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=145.08 $\lambda_{rel,y}$=0.25 $\lambda_{rel,z}$=0.33 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.00 $\sigma_{m,d}$=-4.73 Sfr.=0.02

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 13 SLU Xl=0.14
Sollecitazioni: N=46.45 T_z=337.44 M_y=417.64 T_y=-56.51 M_z=74.34 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=105.93
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.06 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 63 SLU Xl=0.14
Sollecitazioni: N=46.45 T_z=383.25 M_y=479.77 T_y=-77.97 M_z=102.57 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.06 $\sigma_{m,d}$=15.05 Sfr.=0.09

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 63 SLU Xl=0.14
Sollecitazioni: N=46.45 T_z=383.25 M_y=479.77 T_y=-77.97 M_z=102.57 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=1.07 Sfr.=0.05

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 7 SND Xl=1.17
Sollecitazioni: N=-1.00 T_z=100.40 M_y=31.60 T_y=-74.49 M_z=21.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.00 $\sigma_{m,d}$=-1.46 Sfr.=0.01

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 63 SLU Xl=0.14
Sollecitazioni: N=46.45 T_z=383.25 M_y=479.77 T_y=-77.97 M_z=102.57 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-15.05 Sfr.=0.09

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 7 SND Xl=1.45
Sollecitazioni: N=-2.36 T_z=86.53 M_y=3.95 T_y=38.50 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.00 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/16421)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/30654)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/11995)

Asta n. 2158 (264 253) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=2.14
Sollecitazioni: N=-649.15 T_z=0.00 M_y=-339.43 T_y=0.00 M_z=-35.67 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=428.01 $\lambda_{rel,m}$=0.44 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=113.51 Sfr.=0.40

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
Sollecitazioni: N=-649.15
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-254.57
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=0.00 $M_{z,eq}$=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=428.01 $\lambda_{rel,y}$=1.66 $\lambda_{rel,z}$=2.31 $K_{c,y}$=0.34 $K_{c,z}$=0.18
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-4.48 $\sigma_{m,d}$=74.26 Sfr.=0.36

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=4.08
Sollecitazioni: N=-649.15 T_z=-349.92 M_y=0.00 T_y=36.78 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=5.10 Sfr.=0.12

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=2.14
Sollecitazioni: N=-649.15 T_z=0.00 M_y=-339.43 T_y=0.00 M_z=-35.67 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-4.48 $\sigma_{m,d}$=-113.51 Sfr.=0.36

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=2.14
Sollecitazioni: N=-649.15 T_z=0.00 M_y=-339.43 T_y=0.00 M_z=-35.67 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=113.51 Sfr.=0.36

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=3.05
Sollecitazioni: N=-649.15 T_z=-163.29 M_y=-265.51 T_y=17.16 M_z=-27.91 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-4.48 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 1 SND Xl=2.14

Sollecitazioni: N=93.94 T_z=0.00 M_y=-339.43 T_y=0.00 M_z=-35.67 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
L=428.01 $\lambda_{rel,y}$=0.98 $\lambda_{rel,z}$=1.18 $K_{c,y}$=0.78 $K_{c,z}$=0.62
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.20 $\sigma_{m,d}$=19.91 Sfr.=0.11

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 63 SLU Xl=2.14
Sollecitazioni: N=-903.22 T_z=0.00 M_y=-1383.16 T_y=0.00 M_z=-121.16 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=428.01 $\lambda_{rel,m}$=0.29 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=79.61 Sfr.=0.52

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 63 SLU
Sollecitazioni: N=-903.22
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-1037.37
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=0.00 $M_{z,eq}$=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=428.01 $\lambda_{rel,y}$=0.98 $\lambda_{rel,z}$=1.18 $K_{c,y}$=0.78 $K_{c,z}$=0.62
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.88 $\sigma_{m,d}$=54.03 Sfr.=0.38

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=0.20
Sollecitazioni: N=93.94 T_z=349.92 M_y=0.00 T_y=-36.78 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.20 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 50 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-905.58 T_z=1003.04 M_y=0.00 T_y=-130.39 M_z=0.00 M_x=1.38
Resistenze: K_{mod}=0.90
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 1 SND Xl=2.14
Sollecitazioni: N=93.94 T_z=0.00 M_y=-339.43 T_y=0.00 M_z=-35.67 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.20 $\sigma_{m,d}$=19.91 Sfr.=0.11

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 13 SLU Xl=4.08
Sollecitazioni: N=-903.68 T_z=-1214.47 M_y=0.00 T_y=127.65 M_z=0.00 M_x=1.18
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=5.34 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.08

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 63 SLU Xl=4.08
Sollecitazioni: N=-903.22 T_z=-1425.90 M_y=0.00 T_y=124.91 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=6.26 Sfr.=0.29

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 63 SLU Xl=2.14
Sollecitazioni: N=-903.22 T_z=0.00 M_y=-1383.16 T_y=0.00 M_z=-121.16 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.88 $\sigma_{m,d}$=-79.61 Sfr.=0.52

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 63 SLU Xl=2.14
Sollecitazioni: N=-903.22 T_z=0.00 M_y=-1383.16 T_y=0.00 M_z=-121.16 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=79.61 Sfr.=0.52

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 14 SLU Xl=0.72
Sollecitazioni: N=-1019.99 T_z=796.22 M_y=-486.81 T_y=-83.69 M_z=-51.17 M_x=1.10
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.12 Sfr.=0.02

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.53 (L/730) $f_{Z,L}$=0.53 (L/735)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.34 (L/1151) $f_{Z,L}$=0.33 (L/1158)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.69 (L/564) $f_{Z,L}$=0.68 (L/569)

Asta n. 2158 (253 265) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 75 SLU I Xl=1.62
Sollecitazioni: N=-308.24 T_z=0.00 M_y=-188.27 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=324.51 $\lambda_{rel,m}$=0.39 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=54.92 Sfr.=0.20

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
Sollecitazioni: N=-308.24
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-141.20
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=324.51 $\lambda_{rel,y}$=1.26 $\lambda_{rel,z}$=1.75 $K_{c,y}$=0.55 $K_{c,z}$=0.30
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.13 $\sigma_{m,d}$=41.19 Sfr.=0.17

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=3.05
  Sollecitazioni: N=-308.24 T_z=-264.69 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=3.84 Sfr.=0.09

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.62
  Sollecitazioni: N=-308.24 T_z=0.00 M_y=-188.27 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.13 $\sigma_{m,d}$=-54.92 Sfr.=0.18

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.62
  Sollecitazioni: N=-308.24 T_z=0.00 M_y=-188.27 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=54.92 Sfr.=0.18

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=3.05
  Sollecitazioni: N=-308.24 T_z=-264.69 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.13 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 1 SND Xl=1.62
  Sollecitazioni: N=44.71 T_z=0.00 M_y=-188.27 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
  L=324.51 $\lambda_{rel,y}$=0.75 $\lambda_{rel,z}$=0.89 $K_{c,y}$=0.92 $K_{c,z}$=0.84
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.09 $\sigma_{m,d}$=9.81 Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 13 SLU Xl=1.62
  Sollecitazioni: N=-396.94 T_z=0.00 M_y=-633.54 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=324.51 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=33.00 Sfr.=0.25

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 63 SLU Xl=1.62
  Sollecitazioni: N=-386.84 T_z=0.00 M_y=-741.13 T_y=0.00 M_z=14.81 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=324.51 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=39.53 Sfr.=0.26

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 63 SLU
  Sollecitazioni: N=-386.84
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.01 $M_{y,eq}$=-555.85
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=11.11
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=324.51 $\lambda_{rel,y}$=0.75 $\lambda_{rel,z}$=0.89 $K_{c,y}$=0.92 $K_{c,z}$=0.84
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.81 $\sigma_{m,d}$=29.64 Sfr.=0.20

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=44.71 T_z=264.69 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.09 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 1 SND Xl=1.62
  Sollecitazioni: N=44.71 T_z=0.00 M_y=-188.27 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.09 $\sigma_{m,d}$=9.81 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 63 SLU Xl=3.05
  Sollecitazioni: N=-386.84 T_z=-1041.98 M_y=0.00 T_y=-20.82 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=4.56 Sfr.=0.21

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 63 SLU Xl=1.62
  Sollecitazioni: N=-386.84 T_z=0.00 M_y=-741.13 T_y=0.00 M_z=14.81 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.81 $\sigma_{m,d}$=-39.53 Sfr.=0.26

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 63 SLU Xl=1.62
  Sollecitazioni: N=-386.84 T_z=0.00 M_y=-741.13 T_y=0.00 M_z=14.81 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=39.53 Sfr.=0.26

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=3.05
  Sollecitazioni: N=-661.19 T_z=-264.69 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.38 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.15 (L/1868)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.09 (L/3001)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.20 (L/1434)

Asta n. 2158 (265 -2275) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU I Xl=2.15
  Sollecitazioni: N=34.20 T_z=0.00 M_y=-352.38 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=3.63
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
  L=409.28 $\lambda_{rel,y}$=1.59 $\lambda_{rel,z}$=2.21 $K_{c,y}$=0.37 $K_{c,z}$=0.19
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.24 $\sigma_{m,d}$=102.80 Sfr.=0.37

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=34.20 T_z=362.11 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=3.63
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.24 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=34.20 T_z=362.11 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=3.63
  Resistenze: K_{fi}=1.25
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU I Xl=2.15
  Sollecitazioni: N=34.20 T_z=0.00 M_y=-352.38 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=3.63
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.24 $\sigma_{m,d}$=102.80 Sfr.=0.34

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=34.20 T_z=362.11 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=3.63
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=5.25 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=34.20 T_z=362.11 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=3.63
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=5.25 Sfr.=0.12

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=2.15
  Sollecitazioni: N=34.20 T_z=0.00 M_y=-352.38 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=3.63
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=102.80 Sfr.=0.34

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 63 SLU Xl=2.15
  Sollecitazioni: N=10.23 T_z=0.00 M_y=-1387.18 T_y=0.00 M_z=27.72 M_x=10.23
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=409.28 $\lambda_{rel,y}$=0.94 $\lambda_{rel,z}$=1.13 $K_{c,y}$=0.81 $K_{c,z}$=0.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 $\sigma_{m,d}$=73.98 Sfr.=0.49

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 1 SND Xl=2.15
  Sollecitazioni: N=-170.72 T_z=0.00 M_y=-352.38 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=3.81
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=409.28 $\lambda_{rel,m}$=0.29 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=18.35 Sfr.=0.10

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 1 SND
  Sollecitazioni: N=-170.72
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-264.29
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=409.28 $\lambda_{rel,y}$=0.94 $\lambda_{rel,z}$=1.13 $K_{c,y}$=0.81 $K_{c,z}$=0.66
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.36 $\sigma_{m,d}$=13.77 Sfr.=0.08

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=239.12 T_z=362.11 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=3.81
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.50 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 13 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=17.36 T_z=1218.54 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=10.50
  Resistenze: K_{mod}=0.80
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 63 SLU Xl=2.15
  Sollecitazioni: N=10.23 T_z=0.00 M_y=-1387.18 T_y=0.00 M_z=27.72 M_x=10.23
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 $\sigma_{m,d}$=73.98 Sfr.=0.49

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 63 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=10.23 T_z=1425.47 M_y=0.00 T_y=28.49 M_z=0.00 M_x=10.23
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71

Tensioni: τ_d=6.24 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.08

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 63 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=10.23 T_z=1425.47 M_y=0.00 T_y=28.49 M_z=0.00 M_x=10.23
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=6.24 Sfr.=0.29

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 1 SND Xl=2.15
Sollecitazioni: N=-170.72 T_z=0.00 M_y=-352.38 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=3.81
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.36 $\sigma_{m,d}$=-18.35 Sfr.=0.10

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 63 SLU Xl=2.15
Sollecitazioni: N=10.23 T_z=0.00 M_y=-1387.18 T_y=0.00 M_z=27.72 M_x=10.23
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=73.98 Sfr.=0.49

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=4.09
Sollecitazioni: N=-170.72 T_z=-362.07 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=3.81
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.36 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.51 (L/760)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.32 (L/1212)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.66 (L/585)

Asta n. 2158 (-2275 266) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU I Xl=0.81
Sollecitazioni: N=17.90 T_z=0.00 M_y=-60.86 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-8.38
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=175.45 $\lambda_{rel,y}$=0.68 $\lambda_{rel,z}$=0.95 $K_{c,y}$=0.94 $K_{c,z}$=0.81
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.12 $\sigma_{m,d}$=17.75 Sfr.=0.06

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=17.90 T_z=150.47 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-8.38
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.12 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=17.90 T_z=150.47 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-8.38
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.02 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.81
Sollecitazioni: N=17.90 T_z=0.00 M_y=-60.86 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-8.38
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.12 $\sigma_{m,d}$=17.75 Sfr.=0.06

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=17.90 T_z=150.47 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-8.38
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=2.18 $\tau_{tor,d}$=0.02 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=17.90 T_z=150.47 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-8.38
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=2.18 Sfr.=0.05

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.81
Sollecitazioni: N=17.90 T_z=0.00 M_y=-60.86 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-8.38
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=17.75 Sfr.=0.06

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 13 SLU Xl=0.81
Sollecitazioni: N=4.83 T_z=0.00 M_y=-204.80 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-24.44
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,t}$=105.93
L=175.45 $\lambda_{rel,y}$=0.40 $\lambda_{rel,z}$=0.48 $K_{c,y}$=0.99 $K_{c,z}$=0.98
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=10.67 Sfr.=0.08

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 1 SND Xl=0.81
Sollecitazioni: N=-79.90 T_z=0.00 M_y=-60.86 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-8.80
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=175.45 $\lambda_{rel,m}$=0.19 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=3.17 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 63 SLU Xl=0.81

Sollecitazioni: N=0.00 T_z=0.00 M_y=-239.58 T_y=0.00 M_z=4.79 M_x=-23.78
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=175.45 $\lambda_{rel,m}$=0.19 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=12.78 Sfr.=0.09

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 1 SND
Sollecitazioni: N=-79.90
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-45.65
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=175.45 $\lambda_{rel,y}$=0.40 $\lambda_{rel,z}$=0.48 $K_{c,y}$=0.99 $K_{c,z}$=0.98
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.17 $\sigma_{m,d}$=2.38 Sfr.=0.01

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=115.71 T_z=150.47 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-8.80
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.24 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 13 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=4.83 T_z=506.32 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-24.44
Resistenze: K_{mod}=0.80
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.03 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 13 SLU Xl=0.81
Sollecitazioni: N=4.83 T_z=0.00 M_y=-204.80 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-24.44
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=105.93 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=10.67 Sfr.=0.08

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 63 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=0.00 T_z=592.30 M_y=0.00 T_y=11.84 M_z=0.00 M_x=-23.78
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=2.59 $\tau_{tor,d}$=0.03 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 63 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=0.00 T_z=592.30 M_y=0.00 T_y=11.84 M_z=0.00 M_x=-23.78
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=2.59 Sfr.=0.12

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 1 SND Xl=0.81
Sollecitazioni: N=-79.90 T_z=0.00 M_y=-60.86 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-8.80
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.17 $\sigma_{m,d}$=-3.17 Sfr.=0.02

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 63 SLU Xl=0.81
Sollecitazioni: N=0.00 T_z=0.00 M_y=-239.58 T_y=0.00 M_z=4.79 M_x=-23.78
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=12.78 Sfr.=0.09

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=1.62
Sollecitazioni: N=-79.90 T_z=-150.46 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-8.80
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.17 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.07 (L/2404)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.03 (L/4693)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.09 (L/1729)

Asta n. 4001 (91 92) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU I Xl=1.90
Sollecitazioni: N=8.65 T_z=0.00 M_y=-146.51 T_y=0.00 M_z=15.40 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=380.66 $\lambda_{rel,y}$=1.48 $\lambda_{rel,z}$=2.06 $K_{c,y}$=0.42 $K_{c,z}$=0.22
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.06 $\sigma_{m,d}$=49.00 Sfr.=0.17

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU I Xl=3.67
Sollecitazioni: N=8.65 T_z=-165.85 M_y=0.00 T_y=-17.43 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.06 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.90
Sollecitazioni: N=8.65 T_z=0.00 M_y=-146.51 T_y=0.00 M_z=15.40 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.06 $\sigma_{m,d}$=49.00 Sfr.=0.16

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=3.67
Sollecitazioni: N=8.65 T_z=-165.85 M_y=0.00 T_y=-17.43 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75

Tensioni: τ_d=2.42 Sfr.=0.06

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.90
Sollecitazioni: N=8.65 T_z=0.00 M_y=-146.51 T_y=0.00 M_z=15.40 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=49.00 Sfr.=0.16

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 50 SLU Xl=1.90
Sollecitazioni: N=14.48 T_z=0.00 M_y=-527.24 T_y=0.00 M_z=45.16 M_x=-2.59
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=380.66 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.05 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.03 $\sigma_{m,d}$=30.28 Sfr.=0.20

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 7 SND Xl=1.90
Sollecitazioni: N=-2.79 T_z=0.00 M_y=-146.51 T_y=0.00 M_z=15.40 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=380.66 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=8.59 Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 7 SND
Sollecitazioni: N=-2.79
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-109.88
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=11.55
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=380.66 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.05 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 $\sigma_{m,d}$=6.44 Sfr.=0.03

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 63 SLU Xl=3.67
Sollecitazioni: N=21.64 T_z=-429.69 M_y=0.00 T_y=-56.77 M_z=0.00 M_x=-1.42
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.05 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 50 SLU Xl=0.14
Sollecitazioni: N=14.48 T_z=596.83 M_y=0.00 T_y=51.12 M_z=0.00 M_x=-2.59
Resistenze: K_{mod}=0.90
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 50 SLU Xl=1.90
Sollecitazioni: N=14.48 T_z=0.00 M_y=-527.24 T_y=0.00 M_z=45.16 M_x=-2.59
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.03 $\sigma_{m,d}$=30.28 Sfr.=0.20

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 50 SLU Xl=3.67
Sollecitazioni: N=14.48 T_z=-596.83 M_y=0.00 T_y=-51.12 M_z=0.00 M_x=-2.59
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=2.62 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=3.67
Sollecitazioni: N=14.48 T_z=-596.83 M_y=0.00 T_y=-51.12 M_z=0.00 M_x=-2.59
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=2.62 Sfr.=0.12

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 7 SND Xl=1.90
Sollecitazioni: N=-2.79 T_z=0.00 M_y=-146.51 T_y=0.00 M_z=15.40 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 $\sigma_{m,d}$=8.59 Sfr.=0.05

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.90
Sollecitazioni: N=14.48 T_z=0.00 M_y=-527.24 T_y=0.00 M_z=45.16 M_x=-2.59
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=30.28 Sfr.=0.20

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 7 SND Xl=0.14
Sollecitazioni: N=-2.79 T_z=165.85 M_y=0.00 T_y=17.43 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.17 (L/2069) $f_{Z,L}$=0.17 (L/2084)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.10 (L/3516)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.23 (L/1556) $f_{Z,L}$=0.23 (L/1569)

Asta n. 4002 (-2113 -2112) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=1.90
Sollecitazioni: N=-1.64 T_z=0.00 M_y=-300.28 T_y=0.00 M_z=-31.56 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=380.66 $\lambda_{rel,m}$=0.42 K_{crit}=1.00

Tensioni: $\sigma_{m,d}$=100.42 Sfr.=0.35

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
  Sollecitazioni: N=-1.64
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-225.21
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=-0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=380.66 $\lambda_{rel,y}$=1.48 $\lambda_{rel,z}$=2.06 $K_{c,y}$=0.42 $K_{c,z}$=0.22
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 $\sigma_{m,d}$=65.70 Sfr.=0.24

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-1.64 T_z=315.53 M_y=0.00 T_y=-33.16 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=4.60 Sfr.=0.11

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.90
  Sollecitazioni: N=-1.64 T_z=0.00 M_y=-300.28 T_y=0.00 M_z=-31.56 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 $\sigma_{m,d}$=100.42 Sfr.=0.32

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.90
  Sollecitazioni: N=-1.64 T_z=0.00 M_y=-300.28 T_y=0.00 M_z=-31.56 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=100.42 Sfr.=0.32

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=3.81
  Sollecitazioni: N=-1.64 T_z=-315.53 M_y=0.00 T_y=33.16 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 1 SND Xl=1.90
  Sollecitazioni: N=2.84 T_z=0.00 M_y=-300.28 T_y=0.00 M_z=-31.56 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
  L=380.66 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.05 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=17.61 Sfr.=0.09

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 50 SLU Xl=1.90
  Sollecitazioni: N=-2.06 T_z=0.00 M_y=-1172.00 T_y=0.00 M_z=-99.38 M_x=-2.90
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=380.66 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=67.25 Sfr.=0.44

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 50 SLU
  Sollecitazioni: N=-2.06
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-879.00
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=-0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=380.66 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.05 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.00 $\sigma_{m,d}$=45.78 Sfr.=0.31

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=2.84 T_z=315.53 M_y=0.00 T_y=-33.16 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 50 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-2.06 T_z=1231.55 M_y=0.00 T_y=-104.43 M_z=0.00 M_x=-2.90
  Resistenze: K_{mod}=0.90
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 1 SND Xl=1.90
  Sollecitazioni: N=2.84 T_z=0.00 M_y=-300.28 T_y=0.00 M_z=-31.56 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=17.61 Sfr.=0.09

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 50 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-2.06 T_z=1231.55 M_y=0.00 T_y=-104.43 M_z=0.00 M_x=-2.90
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=5.41 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.06

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-2.06 T_z=1231.55 M_y=0.00 T_y=-104.43 M_z=0.00 M_x=-2.90
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=5.41 Sfr.=0.25

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 50 SLU Xl=1.90
  Sollecitazioni: N=-2.06 T_z=0.00 M_y=-1172.00 T_y=0.00 M_z=-99.38 M_x=-2.90
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.00 $\sigma_{m,d}$=67.25 Sfr.=0.44

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.90
  Sollecitazioni: N=-2.06 T_z=0.00 M_y=-1172.00 T_y=0.00 M_z=-99.38 M_x=-2.90
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=67.25 Sfr.=0.44

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=3.81
  Sollecitazioni: N=-6.13 T_z=-315.53 M_y=0.00 T_y=33.16 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.43 (L/876) $f_{Z,L}$=0.43 (L/882)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.27 (L/1416) $f_{Z,L}$=0.27 (L/1424)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.57 (L/671) $f_{Z,L}$=0.56 (L/677)

Asta n. 4003 (-2115 -2114) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU I Xl=1.90
  Sollecitazioni: N=16.22 T_z=0.00 M_y=-304.56 T_y=0.00 M_z=-32.01 M_x=1.17
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
  L=380.66 $\lambda_{rel,y}$=1.48 $\lambda_{rel,z}$=2.06 $K_{c,y}$=0.42 $K_{c,z}$=0.22
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.11 $\sigma_{m,d}$=101.85 Sfr.=0.36

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=16.22 T_z=320.04 M_y=0.00 T_y=-33.64 M_z=0.00 M_x=1.17
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.11 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=16.22 T_z=320.04 M_y=0.00 T_y=-33.64 M_z=0.00 M_x=1.17
  Resistenze: K_{fi}=1.25
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.90
  Sollecitazioni: N=16.22 T_z=0.00 M_y=-304.56 T_y=0.00 M_z=-32.01 M_x=1.17
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.11 $\sigma_{m,d}$=101.85 Sfr.=0.33

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=16.22 T_z=320.04 M_y=0.00 T_y=-33.64 M_z=0.00 M_x=1.17
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=4.67 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=16.22 T_z=320.04 M_y=0.00 T_y=-33.64 M_z=0.00 M_x=1.17
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=4.67 Sfr.=0.11

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.90
  Sollecitazioni: N=16.22 T_z=0.00 M_y=-304.56 T_y=0.00 M_z=-32.01 M_x=1.17
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=101.85 Sfr.=0.33

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 50 SLU Xl=1.90
  Sollecitazioni: N=19.10 T_z=0.00 M_y=-1190.43 T_y=0.00 M_z=-100.92 M_x=4.06
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=380.66 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.05 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.04 $\sigma_{m,d}$=68.31 Sfr.=0.45

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 1 SND Xl=1.90
  Sollecitazioni: N=-15.40 T_z=0.00 M_y=-304.56 T_y=0.00 M_z=-32.01 M_x=1.77
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=380.66 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=17.86 Sfr.=0.09

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 1 SND
  Sollecitazioni: N=-15.40
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-228.42
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=-0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=380.66 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.05 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.03 $\sigma_{m,d}$=11.90 Sfr.=0.07

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=47.85 T_z=320.04 M_y=0.00 T_y=-33.64 M_z=0.00 M_x=1.77
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.10 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 50 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=19.06 T_z=1250.91 M_y=0.00 T_y=-106.05 M_z=0.00 M_x=4.06
  Resistenze: K_{mod}=0.90
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 50 SLU Xl=1.90
  Sollecitazioni: N=19.10 T_z=0.00 M_y=-1190.43 T_y=0.00 M_z=-100.92 M_x=4.06
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.04 $\sigma_{m,d}$=68.31 Sfr.=0.45

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 50 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=19.06 T_z=1250.91 M_y=0.00 T_y=-106.05 M_z=0.00 M_x=4.06
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=5.49 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.06

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=19.06 T_z=1250.91 M_y=0.00 T_y=-106.05 M_z=0.00 M_x=4.06
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=5.49 Sfr.=0.25

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 1 SND Xl=1.90
  Sollecitazioni: N=-15.40 T_z=0.00 M_y=-304.56 T_y=0.00 M_z=-32.01 M_x=1.77
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.03 $\sigma_{m,d}$=-17.86 Sfr.=0.09

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.90
  Sollecitazioni: N=19.10 T_z=0.00 M_y=-1190.43 T_y=0.00 M_z=-100.92 M_x=4.06
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=68.31 Sfr.=0.45

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-15.40 T_z=320.04 M_y=0.00 T_y=-33.64 M_z=0.00 M_x=1.77
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.03 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.44 (L/862) $f_{Z,L}$=0.44 (L/869)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.27 (L/1393) $f_{Z,L}$=0.27 (L/1401)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.58 (L/661) $f_{Z,L}$=0.57 (L/666)

Asta n. 4004 (-2117 -2116) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU I Xl=1.98
  Sollecitazioni: N=45.17 T_z=0.00 M_y=-278.17 T_y=1.40 M_z=-8.82 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
  L=380.66 $\lambda_{rel,y}$=1.48 $\lambda_{rel,z}$=2.06 $K_{c,y}$=0.42 $K_{c,z}$=0.22
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.31 $\sigma_{m,d}$=84.73 Sfr.=0.30

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=45.17 T_z=369.81 M_y=87.14 T_y=-37.46 M_z=26.80 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.31 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.98
  Sollecitazioni: N=45.17 T_z=0.00 M_y=-278.17 T_y=1.40 M_z=-8.82 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.31 $\sigma_{m,d}$=84.73 Sfr.=0.28

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=45.17 T_z=369.81 M_y=87.14 T_y=-37.46 M_z=26.80 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=5.39 Sfr.=0.12

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.98
  Sollecitazioni: N=45.17 T_z=0.00 M_y=-278.17 T_y=1.40 M_z=-8.82 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=84.73 Sfr.=0.28

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 50 SLU Xl=1.96
  Sollecitazioni: N=209.97 T_z=0.00 M_y=-1100.39 T_y=3.08 M_z=-23.98 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=380.66 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.05 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.44 $\sigma_{m,d}$=58.81 Sfr.=0.40

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 50 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=209.97 T_z=1452.00 M_y=325.92 T_y=-119.87 M_z=90.74 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17

Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.44 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 50 SLU Xl=1.96
Sollecitazioni: N=209.97 T_z=0.00 M_y=-1100.39 T_y=3.08 M_z=-23.98 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.44 $\sigma_{m,d}$=58.81 Sfr.=0.40

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=209.97 T_z=1452.00 M_y=325.92 T_y=-119.87 M_z=90.74 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=6.37 Sfr.=0.29

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.96
Sollecitazioni: N=209.97 T_z=0.00 M_y=-1100.39 T_y=3.08 M_z=-23.98 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=58.81 Sfr.=0.39

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.39 (L/986) $f_{Z,G}$=0.38 (L/991)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.24 (L/1578) $f_{Z,G}$=0.24 (L/1587)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.50 (L/759) $f_{Z,G}$=0.50 (L/762)

Asta n. 4062 (94 95) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU I Xl=1.84
Sollecitazioni: N=34.49 T_z=0.00 M_y=-297.49 T_y=0.00 M_z=31.27 M_x=2.14
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=380.66 $\lambda_{rel,y}$=1.48 $\lambda_{rel,z}$=2.06 $K_{c,y}$=0.42 $K_{c,z}$=0.22
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.24 $\sigma_{m,d}$=99.48 Sfr.=0.35

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=34.49 T_z=324.23 M_y=0.00 T_y=34.08 M_z=0.00 M_x=2.14
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.24 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=34.49 T_z=324.23 M_y=0.00 T_y=34.08 M_z=0.00 M_x=2.14
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.84
Sollecitazioni: N=34.49 T_z=0.00 M_y=-297.49 T_y=0.00 M_z=31.27 M_x=2.14
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.24 $\sigma_{m,d}$=99.48 Sfr.=0.32

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=34.49 T_z=324.23 M_y=0.00 T_y=34.08 M_z=0.00 M_x=2.14
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=4.73 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=34.49 T_z=324.23 M_y=0.00 T_y=34.08 M_z=0.00 M_x=2.14
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=4.73 Sfr.=0.11

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.84
Sollecitazioni: N=34.49 T_z=0.00 M_y=-297.49 T_y=0.00 M_z=31.27 M_x=2.14
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=99.48 Sfr.=0.32

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 50 SLU Xl=1.84
Sollecitazioni: N=49.93 T_z=0.00 M_y=-1168.41 T_y=0.00 M_z=99.00 M_x=6.67
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=380.66 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.05 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.10 $\sigma_{m,d}$=67.04 Sfr.=0.44

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 62 SLU Xl=3.67
Sollecitazioni: N=64.93 T_z=-468.63 M_y=0.00 T_y=-92.50 M_z=0.00 M_x=3.46
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.14 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 13 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=56.95 T_z=1086.68 M_y=0.00 T_y=114.21 M_z=0.00 M_x=6.02
Resistenze: K_{mod}=0.80
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 50 SLU Xl=1.84
Sollecitazioni: N=49.93 T_z=0.00 M_y=-1168.41 T_y=0.00 M_z=99.00 M_x=6.67

Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.10 $\sigma_{m,d}$=67.04 Sfr.=0.44

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=49.97 T_z=1273.44 M_y=0.00 T_y=107.90 M_z=0.00 M_x=6.67
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=5.59 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.07

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=49.97 T_z=1273.44 M_y=0.00 T_y=107.90 M_z=0.00 M_x=6.67
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=5.59 Sfr.=0.26

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.84
Sollecitazioni: N=49.93 T_z=0.00 M_y=-1168.41 T_y=0.00 M_z=99.00 M_x=6.67
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=67.04 Sfr.=0.44

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.40 (L/911) $f_{z,L}$=0.40 (L/917)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.25 (L/1467) $f_{z,L}$=0.25 (L/1475)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.52 (L/699) $f_{z,L}$=0.52 (L/704)

Asta n. 4062 (95 96) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU I Xl=1.89
Sollecitazioni: N=56.37 T_z=0.00 M_y=-157.75 T_y=0.00 M_z=16.58 M_x=-2.36
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=378.34 $\lambda_{rel,y}$=1.47 $\lambda_{rel,z}$=2.05 $K_{c,y}$=0.42 $K_{c,z}$=0.23
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.39 $\sigma_{m,d}$=52.75 Sfr.=0.19

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU I Xl=0.14
Sollecitazioni: N=56.37 T_z=179.75 M_y=0.00 T_y=18.89 M_z=0.00 M_x=-2.36
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.39 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.14
Sollecitazioni: N=56.37 T_z=179.75 M_y=0.00 T_y=18.89 M_z=0.00 M_x=-2.36
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.89
Sollecitazioni: N=56.37 T_z=0.00 M_y=-157.75 T_y=0.00 M_z=16.58 M_x=-2.36
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.39 $\sigma_{m,d}$=52.75 Sfr.=0.17

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=3.65
Sollecitazioni: N=56.37 T_z=-179.75 M_y=0.00 T_y=-18.89 M_z=0.00 M_x=-2.36
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=2.62 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=3.65
Sollecitazioni: N=56.37 T_z=-179.75 M_y=0.00 T_y=-18.89 M_z=0.00 M_x=-2.36
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=2.62 Sfr.=0.06

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.89
Sollecitazioni: N=56.37 T_z=0.00 M_y=-157.75 T_y=0.00 M_z=16.58 M_x=-2.36
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=52.75 Sfr.=0.17

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 50 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=118.06 T_z=0.00 M_y=-576.92 T_y=0.00 M_z=49.31 M_x=-7.73
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=378.34 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.25 $\sigma_{m,d}$=33.13 Sfr.=0.22

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 13 SLU Xl=0.14
Sollecitazioni: N=115.35 T_z=564.49 M_y=0.00 T_y=59.33 M_z=0.00 M_x=-6.82
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=105.93
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.24 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 50 SLU Xl=0.14
Sollecitazioni: N=118.06 T_z=657.38 M_y=0.00 T_y=56.19 M_z=0.00 M_x=-7.73
Resistenze: K_{mod}=0.90
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 50 SLU Xl=1.89

Sollecitazioni: N=118.06 T_z=0.00 M_y=-576.92 T_y=0.00 M_z=49.31 M_x=-7.73
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.25 $\sigma_{m,d}$=33.13 Sfr.=0.22

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 50 SLU Xl=0.14
Sollecitazioni: N=118.06 T_z=657.38 M_y=0.00 T_y=56.19 M_z=0.00 M_x=-7.73
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=2.89 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=0.14
Sollecitazioni: N=118.06 T_z=657.38 M_y=0.00 T_y=56.19 M_z=0.00 M_x=-7.73
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=2.89 Sfr.=0.13

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=118.06 T_z=0.00 M_y=-576.92 T_y=0.00 M_z=49.31 M_x=-7.73
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=33.13 Sfr.=0.22

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.18 (L/1933) $f_{Z,L}$=0.18 (L/1948)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.11 (L/3250)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.24 (L/1460) $f_{Z,L}$=0.24 (L/1472)

Asta n. 4062 (96 97) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU I Xl=1.89
Sollecitazioni: N=48.57 T_z=0.00 M_y=-157.46 T_y=0.00 M_z=16.55 M_x=1.19
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=378.00 $\lambda_{rel,y}$=1.47 $\lambda_{rel,z}$=2.04 $K_{c,y}$=0.42 $K_{c,z}$=0.23
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.34 $\sigma_{m,d}$=52.65 Sfr.=0.18

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU I Xl=0.14
Sollecitazioni: N=48.58 T_z=179.59 M_y=0.00 T_y=18.88 M_z=0.00 M_x=1.19
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.34 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.14
Sollecitazioni: N=48.58 T_z=179.59 M_y=0.00 T_y=18.88 M_z=0.00 M_x=1.19
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.89
Sollecitazioni: N=48.57 T_z=0.00 M_y=-157.46 T_y=0.00 M_z=16.55 M_x=1.19
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.34 $\sigma_{m,d}$=52.65 Sfr.=0.17

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=3.64
Sollecitazioni: N=48.57 T_z=-179.59 M_y=0.00 T_y=-18.88 M_z=0.00 M_x=1.19
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=2.62 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=3.64
Sollecitazioni: N=48.57 T_z=-179.59 M_y=0.00 T_y=-18.88 M_z=0.00 M_x=1.19
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=2.62 Sfr.=0.06

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.89
Sollecitazioni: N=48.57 T_z=0.00 M_y=-157.46 T_y=0.00 M_z=16.55 M_x=1.19
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=52.65 Sfr.=0.17

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 50 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=100.44 T_z=0.00 M_y=-575.85 T_y=0.00 M_z=49.22 M_x=3.51
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=378.00 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.21 $\sigma_{m,d}$=33.07 Sfr.=0.22

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 7 SND Xl=1.89
Sollecitazioni: N=0.00 T_z=0.00 M_y=-157.46 T_y=0.00 M_z=16.55 M_x=2.27
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=378.00 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=9.24 Sfr.=0.05

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 13 SLU Xl=0.14
Sollecitazioni: N=100.87 T_z=563.98 M_y=0.00 T_y=59.28 M_z=0.00 M_x=3.54
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=105.93
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.21 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 13 SLU Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=100.87 T_z=563.98 M_y=0.00 T_y=59.28 M_z=0.00 M_x=3.54
  Resistenze: K_{mod}=0.80
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 50 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=100.44 T_z=0.00 M_y=-575.85 T_y=0.00 M_z=49.22 M_x=3.51
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.21 $\sigma_{m,d}$=33.07 Sfr.=0.22

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 50 SLU Xl=3.64
  Sollecitazioni: N=100.42 T_z=-656.82 M_y=0.00 T_y=-56.14 M_z=0.00 M_x=3.51
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=2.88 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=3.64
  Sollecitazioni: N=100.42 T_z=-656.82 M_y=0.00 T_y=-56.14 M_z=0.00 M_x=3.51
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=2.88 Sfr.=0.13

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=100.44 T_z=0.00 M_y=-575.85 T_y=0.00 M_z=49.22 M_x=3.51
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=33.07 Sfr.=0.22

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.18 (L/1927) $f_{Z,L}$=0.18 (L/1941)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.11 (L/3239)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.24 (L/1455) $f_{Z,L}$=0.24 (L/1467)

Asta n. 4062 (97 98) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU I Xl=1.79
  Sollecitazioni: N=42.34 T_z=0.00 M_y=-139.47 T_y=0.00 M_z=14.66 M_x=-1.02
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
  L=357.35 $\lambda_{rel,y}$=1.39 $\lambda_{rel,z}$=1.93 $K_{c,y}$=0.47 $K_{c,z}$=0.25
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.29 $\sigma_{m,d}$=46.64 Sfr.=0.16

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU I Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=42.34 T_z=169.03 M_y=0.00 T_y=17.77 M_z=0.00 M_x=-1.02
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.29 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=42.34 T_z=169.03 M_y=0.00 T_y=17.77 M_z=0.00 M_x=-1.02
  Resistenze: K_{fi}=1.25
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.79
  Sollecitazioni: N=42.34 T_z=0.00 M_y=-139.47 T_y=0.00 M_z=14.66 M_x=-1.02
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.29 $\sigma_{m,d}$=46.64 Sfr.=0.15

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=3.44
  Sollecitazioni: N=42.34 T_z=-169.03 M_y=0.00 T_y=-17.77 M_z=0.00 M_x=-1.02
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=2.46 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=3.44
  Sollecitazioni: N=42.34 T_z=-169.03 M_y=0.00 T_y=-17.77 M_z=0.00 M_x=-1.02
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=2.46 Sfr.=0.06

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.79
  Sollecitazioni: N=42.34 T_z=0.00 M_y=-139.47 T_y=0.00 M_z=14.66 M_x=-1.02
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=46.64 Sfr.=0.15

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 50 SLU Xl=1.79
  Sollecitazioni: N=87.36 T_z=0.00 M_y=-510.08 T_y=0.00 M_z=43.60 M_x=-4.10
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=357.35 $\lambda_{rel,y}$=0.82 $\lambda_{rel,z}$=0.99 $K_{c,y}$=0.89 $K_{c,z}$=0.78
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.18 $\sigma_{m,d}$=29.29 Sfr.=0.19

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 7 SND Xl=1.79
  Sollecitazioni: N=-6.42 T_z=0.00 M_y=-139.47 T_y=0.00 M_z=14.66 M_x=-2.73
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70

Ltors=357.35 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=8.18 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 7 SND
Sollecitazioni: N=-6.42
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-104.60
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=10.99
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=357.35 $\lambda_{rel,y}$=0.82 $\lambda_{rel,z}$=0.99 $K_{c,y}$=0.89 $K_{c,z}$=0.78
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 $\sigma_{m,d}$=6.14 Sfr.=0.03

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 13 SLU Xl=0.14
Sollecitazioni: N=90.09 T_z=530.84 M_y=0.00 T_y=55.79 M_z=0.00 M_x=-3.02
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=105.93
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.19 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 50 SLU Xl=0.14
Sollecitazioni: N=87.36 T_z=618.18 M_y=0.00 T_y=52.84 M_z=0.00 M_x=-4.10
Resistenze: K_{mod}=0.90
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 50 SLU Xl=1.79
Sollecitazioni: N=87.36 T_z=0.00 M_y=-510.08 T_y=0.00 M_z=43.60 M_x=-4.10
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.18 $\sigma_{m,d}$=29.29 Sfr.=0.19

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 50 SLU Xl=3.44
Sollecitazioni: N=87.36 T_z=-618.18 M_y=0.00 T_y=-52.84 M_z=0.00 M_x=-4.10
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=2.71 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=3.44
Sollecitazioni: N=87.36 T_z=-618.18 M_y=0.00 T_y=-52.84 M_z=0.00 M_x=-4.10
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=2.71 Sfr.=0.12

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 7 SND Xl=1.79
Sollecitazioni: N=-6.42 T_z=0.00 M_y=-139.47 T_y=0.00 M_z=14.66 M_x=-2.73
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 $\sigma_{m,d}$=-8.18 Sfr.=0.04

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.79
Sollecitazioni: N=87.36 T_z=0.00 M_y=-510.08 T_y=0.00 M_z=43.60 M_x=-4.10
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=29.29 Sfr.=0.19

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 7 SND Xl=0.14
Sollecitazioni: N=-6.42 T_z=169.03 M_y=0.00 T_y=17.77 M_z=0.00 M_x=-2.73
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.14 (L/2312) $f_{Z,L}$=0.14 (L/2330)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.08 (L/3886)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.19 (L/1746) $f_{Z,L}$=0.19 (L/1761)

Asta n. 4062 (98 99) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU I Xl=1.89
Sollecitazioni: N=34.93 T_z=0.00 M_y=-156.90 T_y=0.00 M_z=16.49 M_x=1.33
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=377.36 $\lambda_{rel,y}$=1.47 $\lambda_{rel,z}$=2.04 $K_{c,y}$=0.43 $K_{c,z}$=0.23
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.24 $\sigma_{m,d}$=52.47 Sfr.=0.18

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU I Xl=0.14
Sollecitazioni: N=34.93 T_z=179.28 M_y=0.00 T_y=18.84 M_z=0.00 M_x=1.33
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.24 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.14
Sollecitazioni: N=34.93 T_z=179.28 M_y=0.00 T_y=18.84 M_z=0.00 M_x=1.33
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.89
Sollecitazioni: N=34.93 T_z=0.00 M_y=-156.90 T_y=0.00 M_z=16.49 M_x=1.33
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.24 $\sigma_{m,d}$=52.47 Sfr.=0.17

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=34.93 T_z=179.28 M_y=0.00 T_y=18.84 M_z=0.00 M_x=1.33
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=2.61 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=34.93 T_z=179.28 M_y=0.00 T_y=18.84 M_z=0.00 M_x=1.33
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=2.61 Sfr.=0.06

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=34.93 T_z=0.00 M_y=-156.90 T_y=0.00 M_z=16.49 M_x=1.33
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=52.47 Sfr.=0.17

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 50 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=68.55 T_z=0.00 M_y=-573.80 T_y=0.00 M_z=49.05 M_x=3.65
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=377.36 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.14 $\sigma_{m,d}$=32.95 Sfr.=0.22

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 1 SND Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-2.12 T_z=0.00 M_y=-156.90 T_y=0.00 M_z=16.49 M_x=2.23
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=377.36 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=9.20 Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 7 SND
  Sollecitazioni: N=-11.73
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-117.67
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=12.37
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=377.36 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.02 $\sigma_{m,d}$=6.90 Sfr.=0.04

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 13 SLU Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=73.22 T_z=563.02 M_y=0.00 T_y=59.18 M_z=0.00 M_x=3.77
  Resistenze: K_{mod}=0.80 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=105.93
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.15 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 13 SLU Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=73.22 T_z=563.02 M_y=0.00 T_y=59.18 M_z=0.00 M_x=3.77
  Resistenze: K_{mod}=0.80
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 50 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=68.55 T_z=0.00 M_y=-573.80 T_y=0.00 M_z=49.05 M_x=3.65
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.14 $\sigma_{m,d}$=32.95 Sfr.=0.22

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 50 SLU Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=68.55 T_z=655.66 M_y=0.00 T_y=56.04 M_z=0.00 M_x=3.65
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=2.88 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=68.55 T_z=655.66 M_y=0.00 T_y=56.04 M_z=0.00 M_x=3.65
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=2.88 Sfr.=0.13

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 7 SND Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-11.73 T_z=0.00 M_y=-156.90 T_y=0.00 M_z=16.49 M_x=3.61
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.02 $\sigma_{m,d}$=-9.20 Sfr.=0.05

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=68.55 T_z=0.00 M_y=-573.80 T_y=0.00 M_z=49.05 M_x=3.65
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=32.95 Sfr.=0.22

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 7 SND Xl=3.64
  Sollecitazioni: N=-11.73 T_z=-179.28 M_y=0.00 T_y=-18.84 M_z=0.00 M_x=3.61
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.02 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.18 (L/1937) $f_{Z,L}$=0.18 (L/1951)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.11 (L/3254)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.24 (L/1462) $f_{z,L}$=0.24 (L/1474)

Asta n. 4062 (99 100) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU I Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=29.31 T_z=0.00 M_y=-157.78 T_y=0.00 M_z=16.58 M_x=-1.23
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
  L=378.35 $\lambda_{rel,y}$=1.47 $\lambda_{rel,z}$=2.05 $K_{c,y}$=0.42 $K_{c,z}$=0.23
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.20 $\sigma_{m,d}$=52.76 Sfr.=0.18

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU I Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=29.31 T_z=179.78 M_y=0.00 T_y=18.90 M_z=0.00 M_x=-1.23
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.20 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=29.31 T_z=179.78 M_y=0.00 T_y=18.90 M_z=0.00 M_x=-1.23
  Resistenze: K_{fi}=1.25
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=29.31 T_z=0.00 M_y=-157.78 T_y=0.00 M_z=16.58 M_x=-1.23
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.20 $\sigma_{m,d}$=52.76 Sfr.=0.17

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=3.65
  Sollecitazioni: N=29.31 T_z=-179.78 M_y=0.00 T_y=-18.90 M_z=0.00 M_x=-1.23
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=2.62 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=3.65
  Sollecitazioni: N=29.31 T_z=-179.78 M_y=0.00 T_y=-18.90 M_z=0.00 M_x=-1.23
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=2.62 Sfr.=0.06

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=29.31 T_z=0.00 M_y=-157.78 T_y=0.00 M_z=16.58 M_x=-1.23
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=52.76 Sfr.=0.17

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 50 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=53.93 T_z=0.00 M_y=-577.05 T_y=0.00 M_z=49.32 M_x=-3.93
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=378.35 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.11 $\sigma_{m,d}$=33.14 Sfr.=0.22

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 1 SND Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-11.30 T_z=0.00 M_y=-157.78 T_y=0.00 M_z=16.58 M_x=-1.98
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=378.35 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=9.25 Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 7 SND
  Sollecitazioni: N=-19.02
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-118.34
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=12.44
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=378.35 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.04 $\sigma_{m,d}$=6.94 Sfr.=0.04

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 13 SLU Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=60.92 T_z=564.61 M_y=0.00 T_y=59.34 M_z=0.00 M_x=-3.53
  Resistenze: K_{mod}=0.80 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=105.93
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.13 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 13 SLU Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=60.92 T_z=564.61 M_y=0.00 T_y=59.34 M_z=0.00 M_x=-3.53
  Resistenze: K_{mod}=0.80
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 50 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=53.93 T_z=0.00 M_y=-577.05 T_y=0.00 M_z=49.32 M_x=-3.93
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.11 $\sigma_{m,d}$=33.14 Sfr.=0.22

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 50 SLU Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=53.93 T_z=657.52 M_y=0.00 T_y=56.20 M_z=0.00 M_x=-3.93
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71

Tensioni: τ_d=2.89 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=0.14
Sollecitazioni: N=53.93 T_z=657.52 M_y=0.00 T_y=56.20 M_z=0.00 M_x=-3.93
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=2.89 Sfr.=0.13

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 7 SND Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-19.02 T_z=0.00 M_y=-157.78 T_y=0.00 M_z=16.58 M_x=-2.50
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.04 $\sigma_{m,d}$=-9.25 Sfr.=0.05

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=53.93 T_z=0.00 M_y=-577.05 T_y=0.00 M_z=49.32 M_x=-3.93
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=33.14 Sfr.=0.22

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 7 SND Xl=3.65
Sollecitazioni: N=-19.02 T_z=-179.78 M_y=0.00 T_y=-18.90 M_z=0.00 M_x=-2.50
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.04 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.18 (L/1920) $f_{Z,L}$=0.18 (L/1935)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.11 (L/3227)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.24 (L/1450) $f_{Z,L}$=0.24 (L/1462)

Asta n. 4062 (100 101) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU I Xl=1.89
Sollecitazioni: N=24.36 T_z=0.00 M_y=-156.90 T_y=0.00 M_z=16.49 M_x=1.25
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=377.36 $\lambda_{rel,y}$=1.47 $\lambda_{rel,z}$=2.04 $K_{c,y}$=0.43 $K_{c,z}$=0.23
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.17 $\sigma_{m,d}$=52.47 Sfr.=0.18

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU I Xl=0.14
Sollecitazioni: N=24.36 T_z=179.28 M_y=0.00 T_y=18.84 M_z=0.00 M_x=1.25
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.17 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.14
Sollecitazioni: N=24.36 T_z=179.28 M_y=0.00 T_y=18.84 M_z=0.00 M_x=1.25
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.89
Sollecitazioni: N=24.36 T_z=0.00 M_y=-156.90 T_y=0.00 M_z=16.49 M_x=1.25
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.17 $\sigma_{m,d}$=52.47 Sfr.=0.17

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=0.14
Sollecitazioni: N=24.36 T_z=179.28 M_y=0.00 T_y=18.84 M_z=0.00 M_x=1.25
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=2.61 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.14
Sollecitazioni: N=24.36 T_z=179.28 M_y=0.00 T_y=18.84 M_z=0.00 M_x=1.25
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=2.61 Sfr.=0.06

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.89
Sollecitazioni: N=24.36 T_z=0.00 M_y=-156.90 T_y=0.00 M_z=16.49 M_x=1.25
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=52.47 Sfr.=0.17

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 50 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=41.36 T_z=0.00 M_y=-573.80 T_y=0.00 M_z=49.05 M_x=3.95
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=377.36 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.09 $\sigma_{m,d}$=32.95 Sfr.=0.22

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 1 SND Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-19.23 T_z=0.00 M_y=-156.90 T_y=0.00 M_z=16.49 M_x=1.75
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=377.36 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=9.20 Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 7 SND

Sollecitazioni: N=-23.92
[Par.] $M_{y,sx}$=-0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-117.67
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=12.37
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=377.36 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.05 $\sigma_{m,d}$=6.90 Sfr.=0.04

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=0.14
Sollecitazioni: N=72.64 T_z=179.28 M_y=0.00 T_y=18.84 M_z=0.00 M_x=1.70
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.15 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 13 SLU Xl=0.14
Sollecitazioni: N=49.76 T_z=563.02 M_y=0.00 T_y=59.18 M_z=0.00 M_x=3.58
Resistenze: K_{mod}=0.80
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 50 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=41.36 T_z=0.00 M_y=-573.80 T_y=0.00 M_z=49.05 M_x=3.95
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.09 $\sigma_{m,d}$=32.95 Sfr.=0.22

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 50 SLU Xl=0.14
Sollecitazioni: N=41.36 T_z=655.66 M_y=0.00 T_y=56.04 M_z=0.00 M_x=3.95
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=2.88 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=0.14
Sollecitazioni: N=41.36 T_z=655.66 M_y=0.00 T_y=56.04 M_z=0.00 M_x=3.95
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=2.88 Sfr.=0.13

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 7 SND Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-23.92 T_z=0.00 M_y=-156.90 T_y=0.00 M_z=16.49 M_x=1.70
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.05 $\sigma_{m,d}$=-9.20 Sfr.=0.05

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=41.36 T_z=0.00 M_y=-573.80 T_y=0.00 M_z=49.05 M_x=3.95
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=32.95 Sfr.=0.22

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 7 SND Xl=3.64
Sollecitazioni: N=-23.92 T_z=-179.28 M_y=0.00 T_y=-18.84 M_z=0.00 M_x=1.70
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.05 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.18 (L/1937) $f_{Z,L}$=0.18 (L/1951)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.11 (L/3256)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.24 (L/1463) $f_{Z,L}$=0.24 (L/1474)

Asta n. 4062 (101 102) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU I Xl=1.89
Sollecitazioni: N=19.54 T_z=0.00 M_y=-157.78 T_y=0.00 M_z=16.58 M_x=-1.25
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=378.35 $\lambda_{rel,y}$=1.47 $\lambda_{rel,z}$=2.05 $K_{c,y}$=0.42 $K_{c,z}$=0.23
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.13 $\sigma_{m,d}$=52.76 Sfr.=0.18

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU I Xl=0.14
Sollecitazioni: N=19.54 T_z=179.78 M_y=0.00 T_y=18.90 M_z=0.00 M_x=-1.25
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.13 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.14
Sollecitazioni: N=19.54 T_z=179.78 M_y=0.00 T_y=18.90 M_z=0.00 M_x=-1.25
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.89
Sollecitazioni: N=19.54 T_z=0.00 M_y=-157.78 T_y=0.00 M_z=16.58 M_x=-1.25
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.13 $\sigma_{m,d}$=52.76 Sfr.=0.17

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=0.14
Sollecitazioni: N=19.54 T_z=179.78 M_y=0.00 T_y=18.90 M_z=0.00 M_x=-1.25
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71

Tensioni: τ_d=2.62 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.14
Sollecitazioni: N=19.54 T_z=179.78 M_y=0.00 T_y=18.90 M_z=0.00 M_x=-1.25
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=2.62 Sfr.=0.06

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.89
Sollecitazioni: N=19.54 T_z=0.00 M_y=-157.78 T_y=0.00 M_z=16.58 M_x=-1.25
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=52.76 Sfr.=0.17

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 50 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=29.15 T_z=0.00 M_y=-577.05 T_y=0.00 M_z=49.32 M_x=-3.46
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=378.35 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.06 $\sigma_{m,d}$=33.14 Sfr.=0.22

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 1 SND Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-26.26 T_z=0.00 M_y=-157.78 T_y=0.00 M_z=16.58 M_x=-2.19
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=378.35 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=9.25 Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 7 SND
Sollecitazioni: N=-26.51
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-118.34
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=12.44
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=378.35 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.06 $\sigma_{m,d}$=6.94 Sfr.=0.04

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=0.14
Sollecitazioni: N=65.59 T_z=179.78 M_y=0.00 T_y=18.90 M_z=0.00 M_x=-3.47
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.14 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 13 SLU Xl=0.14
Sollecitazioni: N=38.30 T_z=564.61 M_y=0.00 T_y=59.34 M_z=0.00 M_x=-3.54
Resistenze: K_{mod}=0.80
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 50 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=29.15 T_z=0.00 M_y=-577.05 T_y=0.00 M_z=49.32 M_x=-3.46
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.06 $\sigma_{m,d}$=33.14 Sfr.=0.22

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 50 SLU Xl=0.14
Sollecitazioni: N=29.15 T_z=657.52 M_y=0.00 T_y=56.20 M_z=0.00 M_x=-3.46
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=2.89 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=0.14
Sollecitazioni: N=29.15 T_z=657.52 M_y=0.00 T_y=56.20 M_z=0.00 M_x=-3.46
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=2.89 Sfr.=0.13

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 7 SND Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-26.51 T_z=0.00 M_y=-157.78 T_y=0.00 M_z=16.58 M_x=-3.47
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.06 $\sigma_{m,d}$=-9.25 Sfr.=0.05

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=29.15 T_z=0.00 M_y=-577.05 T_y=0.00 M_z=49.32 M_x=-3.46
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=33.14 Sfr.=0.22

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 7 SND Xl=3.65
Sollecitazioni: N=-26.51 T_z=-179.78 M_y=0.00 T_y=-18.90 M_z=0.00 M_x=-3.47
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.06 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.18 (L/1919) $f_{Z,L}$=0.18 (L/1934)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.11 (L/3226)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.24 (L/1450) $f_{Z,L}$=0.24 (L/1462)

Asta n. 4062 (102 103) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU I Xl=1.55
  Sollecitazioni: N=18.22 T_z=0.00 M_y=-102.58 T_y=0.00 M_z=10.78 M_x=1.28
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
  L=310.36 $\lambda_{rel,y}$=1.21 $\lambda_{rel,z}$=1.68 $K_{c,y}$=0.60 $K_{c,z}$=0.33
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.13 $\sigma_{m,d}$=34.31 Sfr.=0.12

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU I Xl=2.97
  Sollecitazioni: N=18.22 T_z=-144.97 M_y=0.00 T_y=-15.24 M_z=0.00 M_x=1.28
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.13 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=18.22 T_z=144.97 M_y=0.00 T_y=15.24 M_z=0.00 M_x=1.28
  Resistenze: K_{fi}=1.25
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.55
  Sollecitazioni: N=18.22 T_z=0.00 M_y=-102.58 T_y=0.00 M_z=10.78 M_x=1.28
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.13 $\sigma_{m,d}$=34.31 Sfr.=0.11

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=18.22 T_z=144.97 M_y=0.00 T_y=15.24 M_z=0.00 M_x=1.28
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=2.11 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=18.22 T_z=144.97 M_y=0.00 T_y=15.24 M_z=0.00 M_x=1.28
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=2.11 Sfr.=0.05

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.55
  Sollecitazioni: N=18.22 T_z=0.00 M_y=-102.58 T_y=0.00 M_z=10.78 M_x=1.28
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=34.31 Sfr.=0.11

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 50 SLU Xl=1.55
  Sollecitazioni: N=30.63 T_z=0.00 M_y=-375.18 T_y=0.00 M_z=32.07 M_x=4.58
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=310.36 $\lambda_{rel,y}$=0.71 $\lambda_{rel,z}$=0.86 $K_{c,y}$=0.93 $K_{c,z}$=0.87
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.06 $\sigma_{m,d}$=21.54 Sfr.=0.14

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 1 SND Xl=1.55
  Sollecitazioni: N=-27.31 T_z=0.00 M_y=-102.58 T_y=0.00 M_z=10.78 M_x=1.94
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=310.36 $\lambda_{rel,m}$=0.25 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=6.02 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 1 SND
  Sollecitazioni: N=-27.31
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-76.94
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=8.09
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=310.36 $\lambda_{rel,y}$=0.71 $\lambda_{rel,z}$=0.86 $K_{c,y}$=0.93 $K_{c,z}$=0.87
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.06 $\sigma_{m,d}$=4.51 Sfr.=0.02

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=2.97
  Sollecitazioni: N=63.76 T_z=-144.97 M_y=0.00 T_y=-15.24 M_z=0.00 M_x=1.94
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.13 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 50 SLU Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=30.63 T_z=530.17 M_y=0.00 T_y=45.32 M_z=0.00 M_x=4.58
  Resistenze: K_{mod}=0.90
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 50 SLU Xl=1.55
  Sollecitazioni: N=30.63 T_z=0.00 M_y=-375.18 T_y=0.00 M_z=32.07 M_x=4.58
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.06 $\sigma_{m,d}$=21.54 Sfr.=0.14

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 50 SLU Xl=2.97
  Sollecitazioni: N=30.63 T_z=-530.17 M_y=0.00 T_y=-45.32 M_z=0.00 M_x=4.58
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=2.33 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=2.97
  Sollecitazioni: N=30.63 T_z=-530.17 M_y=0.00 T_y=-45.32 M_z=0.00 M_x=4.58

Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=2.33 Sfr.=0.11

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 1 SND Xl=1.55
Sollecitazioni: N=-27.31 T_z=0.00 M_y=-102.58 T_y=0.00 M_z=10.78 M_x=1.94
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.06 $\sigma_{m,d}$=-6.02 Sfr.=0.03

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.55
Sollecitazioni: N=30.63 T_z=0.00 M_y=-375.18 T_y=0.00 M_z=32.07 M_x=4.58
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=21.54 Sfr.=0.14

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=0.14
Sollecitazioni: N=-27.31 T_z=144.97 M_y=0.00 T_y=15.24 M_z=0.00 M_x=1.94
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.06 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.08 (L/3680)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.05 (L/6183)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.10 (L/2780)

Asta n. 4062 (103 104) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU I Xl=2.14
Sollecitazioni: N=8.15 T_z=0.00 M_y=-205.58 T_y=0.00 M_z=21.61 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=428.01 $\lambda_{rel,y}$=1.66 $\lambda_{rel,z}$=2.31 $K_{c,y}$=0.34 $K_{c,z}$=0.18
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.06 $\sigma_{m,d}$=68.75 Sfr.=0.24

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU I Xl=0.14
Sollecitazioni: N=8.15 T_z=205.22 M_y=0.00 T_y=21.57 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.06 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU I Xl=2.14
Sollecitazioni: N=8.15 T_z=0.00 M_y=-205.58 T_y=0.00 M_z=21.61 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.06 $\sigma_{m,d}$=68.75 Sfr.=0.22

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.14
Sollecitazioni: N=8.15 T_z=205.22 M_y=0.00 T_y=21.57 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=2.99 Sfr.=0.07

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=2.14
Sollecitazioni: N=8.15 T_z=0.00 M_y=-205.58 T_y=0.00 M_z=21.61 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=68.75 Sfr.=0.22

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 13 SLU Xl=2.14
Sollecitazioni: N=6.51 T_z=0.00 M_y=-645.63 T_y=0.00 M_z=67.86 M_x=-2.69
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,t}$=105.93
L=428.01 $\lambda_{rel,y}$=0.98 $\lambda_{rel,z}$=1.18 $K_{c,y}$=0.78 $K_{c,z}$=0.62
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=37.87 Sfr.=0.28

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 50 SLU Xl=2.14
Sollecitazioni: N=-5.76 T_z=0.00 M_y=-751.86 T_y=0.00 M_z=64.27 M_x=-2.56
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=428.01 $\lambda_{rel,m}$=0.29 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=43.18 Sfr.=0.28

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 50 SLU
Sollecitazioni: N=-5.76
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-563.90
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=48.20
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=428.01 $\lambda_{rel,y}$=0.98 $\lambda_{rel,z}$=1.18 $K_{c,y}$=0.78 $K_{c,z}$=0.62
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 $\sigma_{m,d}$=32.38 Sfr.=0.21

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=0.14
Sollecitazioni: N=53.21 T_z=205.22 M_y=0.00 T_y=21.57 M_z=0.00 M_x=-1.65
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.11 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 13 SLU Xl=0.14
Sollecitazioni: N=6.51 T_z=644.48 M_y=0.00 T_y=67.74 M_z=0.00 M_x=-2.69

Resistenze: K_{mod}=0.80
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 13 SLU Xl=2.14
Sollecitazioni: N=6.51 T_z=0.00 M_y=-645.63 T_y=0.00 M_z=67.86 M_x=-2.69
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=105.93 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=37.87 Sfr.=0.28

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 50 SLU Xl=0.14
Sollecitazioni: N=-5.76 T_z=750.53 M_y=0.00 T_y=64.15 M_z=0.00 M_x=-2.56
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=3.30 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=0.14
Sollecitazioni: N=-5.76 T_z=750.53 M_y=0.00 T_y=64.15 M_z=0.00 M_x=-2.56
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=3.30 Sfr.=0.15

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 50 SLU Xl=2.14
Sollecitazioni: N=-5.76 T_z=0.00 M_y=-751.86 T_y=0.00 M_z=64.27 M_x=-2.56
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 $\sigma_{m,d}$=43.18 Sfr.=0.28

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=2.14
Sollecitazioni: N=-5.76 T_z=0.00 M_y=-751.86 T_y=0.00 M_z=64.27 M_x=-2.56
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=43.18 Sfr.=0.28

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=0.14
Sollecitazioni: N=-36.91 T_z=205.22 M_y=0.00 T_y=21.57 M_z=0.00 M_x=-1.65
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.08 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.31 (L/1291) $f_{Z,L}$=0.31 (L/1301)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.18 (L/2171) $f_{Z,L}$=0.18 (L/2183)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.41 (L/975) $f_{Z,L}$=0.41 (L/983)

Asta n. 4062 (104 105) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU I Xl=1.62
Sollecitazioni: N=7.97 T_z=0.00 M_y=-113.09 T_y=0.00 M_z=11.89 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=324.51 $\lambda_{rel,y}$=1.26 $\lambda_{rel,z}$=1.75 $K_{c,y}$=0.55 $K_{c,z}$=0.30
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.06 $\sigma_{m,d}$=37.82 Sfr.=0.13

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU I Xl=3.11
Sollecitazioni: N=7.98 T_z=-152.20 M_y=0.00 T_y=-16.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.06 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.62
Sollecitazioni: N=7.97 T_z=0.00 M_y=-113.09 T_y=0.00 M_z=11.89 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.06 $\sigma_{m,d}$=37.82 Sfr.=0.12

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.14
Sollecitazioni: N=7.97 T_z=152.21 M_y=0.00 T_y=16.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=2.22 Sfr.=0.05

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.62
Sollecitazioni: N=7.97 T_z=0.00 M_y=-113.09 T_y=0.00 M_z=11.89 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=37.82 Sfr.=0.12

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 13 SLU Xl=1.62
Sollecitazioni: N=10.41 T_z=0.00 M_y=-355.16 T_y=0.00 M_z=37.33 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,t}$=105.93
L=324.51 $\lambda_{rel,y}$=0.75 $\lambda_{rel,z}$=0.89 $K_{c,y}$=0.92 $K_{c,z}$=0.84
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 $\sigma_{m,d}$=20.83 Sfr.=0.15

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 50 SLU Xl=1.62
Sollecitazioni: N=0.00 T_z=0.00 M_y=-413.60 T_y=0.00 M_z=35.35 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=324.51 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=23.75 Sfr.=0.15

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 49 SLU
  Sollecitazioni: N=-4.92
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-267.42
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=17.96
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=324.51 $\lambda_{rel,y}$=0.75 $\lambda_{rel,z}$=0.89 $K_{c,y}$=0.92 $K_{c,z}$=0.84
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 $\sigma_{m,d}$=15.05 Sfr.=0.10

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=3.11
  Sollecitazioni: N=52.32 T_z=-152.20 M_y=0.00 T_y=-16.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.11 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 13 SLU Xl=1.62
  Sollecitazioni: N=10.41 T_z=0.00 M_y=-355.16 T_y=0.00 M_z=37.33 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=105.93 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 $\sigma_{m,d}$=20.83 Sfr.=0.15

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=0.00 T_z=556.65 M_y=0.00 T_y=47.58 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=2.44 Sfr.=0.11

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 49 SLU Xl=1.62
  Sollecitazioni: N=-4.92 T_z=0.00 M_y=-356.56 T_y=0.00 M_z=23.95 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 $\sigma_{m,d}$=20.07 Sfr.=0.13

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.62
  Sollecitazioni: N=0.00 T_z=0.00 M_y=-413.60 T_y=0.00 M_z=35.35 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=23.75 Sfr.=0.15

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=-36.37 T_z=152.21 M_y=0.00 T_y=16.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.08 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.09 (L/3174)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.06 (L/5336)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.12 (L/2397) $f_{Z,L}$=0.12 (L/2417)

Asta n. 4062 (105 106) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=2.05
  Sollecitazioni: N=0.00 T_z=0.00 M_y=-186.80 T_y=0.00 M_z=19.63 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=409.28 $\lambda_{rel,m}$=0.43 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=62.47 Sfr.=0.22

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=3.96
  Sollecitazioni: N=0.00 T_z=-195.62 M_y=0.00 T_y=-20.56 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=2.85 Sfr.=0.07

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=2.05
  Sollecitazioni: N=0.00 T_z=0.00 M_y=-186.80 T_y=0.00 M_z=19.63 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=62.47 Sfr.=0.20

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 64 SLU Xl=2.05
  Sollecitazioni: N=1.62 T_z=0.00 M_y=-430.65 T_y=0.00 M_z=58.67 M_x=1.45
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=409.28 $\lambda_{rel,y}$=0.94 $\lambda_{rel,z}$=1.13 $K_{c,y}$=0.81 $K_{c,z}$=0.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.00 $\sigma_{m,d}$=26.10 Sfr.=0.17

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 50 SLU Xl=2.05
  Sollecitazioni: N=-25.17 T_z=0.00 M_y=-683.17 T_y=0.00 M_z=58.39 M_x=2.34
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=409.28 $\lambda_{rel,m}$=0.29 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=39.23 Sfr.=0.26

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 13 SLU
  Sollecitazioni: N=-13.08
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-439.98
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=46.24
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70

L=409.28 $\lambda_{rel,y}$=0.94 $\lambda_{rel,z}$=1.13 $K_{c,y}$=0.81 $K_{c,z}$=0.66
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.03 $\sigma_{m,d}$=25.81 Sfr.=0.19

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=0.14
Sollecitazioni: N=45.93 T_z=195.61 M_y=0.00 T_y=20.56 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.10 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 50 SLU Xl=0.14
Sollecitazioni: N=-25.16 T_z=715.39 M_y=0.00 T_y=61.15 M_z=0.00 M_x=2.34
Resistenze: K_{mod}=0.90
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 64 SLU Xl=2.05
Sollecitazioni: N=1.62 T_z=0.00 M_y=-430.65 T_y=0.00 M_z=58.67 M_x=1.45
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.00 $\sigma_{m,d}$=26.10 Sfr.=0.17

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 50 SLU Xl=3.96
Sollecitazioni: N=-25.17 T_z=-715.42 M_y=0.00 T_y=-61.15 M_z=0.00 M_x=2.34
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=3.14 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=3.96
Sollecitazioni: N=-25.17 T_z=-715.42 M_y=0.00 T_y=-61.15 M_z=0.00 M_x=2.34
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=3.14 Sfr.=0.14

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 50 SLU Xl=2.05
Sollecitazioni: N=-25.17 T_z=0.00 M_y=-683.17 T_y=0.00 M_z=58.39 M_x=2.34
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.05 $\sigma_{m,d}$=-39.23 Sfr.=0.26

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=2.05
Sollecitazioni: N=-25.17 T_z=0.00 M_y=-683.17 T_y=0.00 M_z=58.39 M_x=2.34
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=39.23 Sfr.=0.26

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=3.96
Sollecitazioni: N=-44.23 T_z=-195.62 M_y=0.00 T_y=-20.56 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.09 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.26 (L/1487) $f_{Z,L}$=0.25 (L/1498)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.15 (L/2500)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.34 (L/1123) $f_{Z,L}$=0.34 (L/1132)

Asta n. 4062 (106 107) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU I Xl=0.88
Sollecitazioni: N=3.49 T_z=0.00 M_y=-28.10 T_y=0.00 M_z=2.95 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=175.45 $\lambda_{rel,y}$=0.68 $\lambda_{rel,z}$=0.95 $K_{c,y}$=0.94 $K_{c,z}$=0.81
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 $\sigma_{m,d}$=9.40 Sfr.=0.03

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU I Xl=1.62
Sollecitazioni: N=3.49 T_z=-75.87 M_y=0.00 T_y=-7.97 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.88
Sollecitazioni: N=3.49 T_z=0.00 M_y=-28.10 T_y=0.00 M_z=2.95 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 $\sigma_{m,d}$=9.40 Sfr.=0.03

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=1.62
Sollecitazioni: N=3.49 T_z=-75.87 M_y=0.00 T_y=-7.97 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=1.11 Sfr.=0.03

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.88
Sollecitazioni: N=3.49 T_z=0.00 M_y=-28.10 T_y=0.00 M_z=2.95 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=9.40 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 13 SLU Xl=0.88
Sollecitazioni: N=3.60 T_z=0.00 M_y=-88.25 T_y=0.00 M_z=9.28 M_x=0.00

Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,t}$=105.93
L=175.45 $\lambda_{rel,y}$=0.40 $\lambda_{rel,z}$=0.48 $K_{c,y}$=0.99 $K_{c,z}$=0.98
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=5.18 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 1 SND Xl=0.24
Sollecitazioni: N=-26.44 T_z=65.76 M_y=-6.99 T_y=6.91 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=175.45 $\lambda_{rel,m}$=0.19 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=0.36 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 50 SLU Xl=0.88
Sollecitazioni: N=-1.85 T_z=0.00 M_y=-102.77 T_y=0.00 M_z=8.78 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=175.45 $\lambda_{rel,m}$=0.19 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=5.90 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 50 SLU
Sollecitazioni: N=-1.85
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-77.08
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=6.59
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=175.45 $\lambda_{rel,y}$=0.40 $\lambda_{rel,z}$=0.48 $K_{c,y}$=0.99 $K_{c,z}$=0.98
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.00 $\sigma_{m,d}$=4.43 Sfr.=0.03

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=1.62
Sollecitazioni: N=33.43 T_z=-75.87 M_y=0.00 T_y=-7.97 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.07 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 49 SLU Xl=0.14
Sollecitazioni: N=-4.96 T_z=239.22 M_y=0.00 T_y=16.07 M_z=0.00 M_x=1.47
Resistenze: K_{mod}=0.90
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 13 SLU Xl=0.88
Sollecitazioni: N=3.60 T_z=0.00 M_y=-88.25 T_y=0.00 M_z=9.28 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=105.93 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=5.18 Sfr.=0.04

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 49 SLU Xl=1.62
Sollecitazioni: N=-4.96 T_z=-239.22 M_y=0.00 T_y=-16.07 M_z=0.00 M_x=1.47
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=1.05 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=1.62
Sollecitazioni: N=-1.85 T_z=-277.49 M_y=0.00 T_y=-23.72 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=1.22 Sfr.=0.06

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 50 SLU Xl=0.88
Sollecitazioni: N=-1.85 T_z=0.00 M_y=-102.77 T_y=0.00 M_z=8.78 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.00 $\sigma_{m,d}$=5.90 Sfr.=0.04

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=0.88
Sollecitazioni: N=-1.85 T_z=0.00 M_y=-102.77 T_y=0.00 M_z=8.78 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=5.90 Sfr.=0.04

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=0.14
Sollecitazioni: N=-26.44 T_z=75.87 M_y=0.00 T_y=7.97 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.06 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/26554)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/44704)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/20044)

Asta n. 4075 (-2117 -2118) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU I Xl=1.89
Sollecitazioni: N=4.47 T_z=0.00 M_y=-334.92 T_y=0.00 M_z=35.20 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=378.34 $\lambda_{rel,y}$=1.47 $\lambda_{rel,z}$=2.05 $K_{c,y}$=0.42 $K_{c,z}$=0.23
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.03 $\sigma_{m,d}$=112.00 Sfr.=0.39

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU I Xl=0.00

Sollecitazioni: N=4.47 T_z=354.09 M_y=0.00 T_y=37.22 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.03 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.89
Sollecitazioni: N=4.47 T_z=0.00 M_y=-334.92 T_y=0.00 M_z=35.20 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.03 $\sigma_{m,d}$=112.00 Sfr.=0.36

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=4.47 T_z=354.09 M_y=0.00 T_y=37.22 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=5.16 Sfr.=0.12

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.89
Sollecitazioni: N=4.47 T_z=0.00 M_y=-334.92 T_y=0.00 M_z=35.20 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=112.00 Sfr.=0.36

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 50 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=54.53 T_z=0.00 M_y=-1322.42 T_y=0.00 M_z=111.98 M_x=-1.55
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=378.34 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.11 $\sigma_{m,d}$=75.87 Sfr.=0.50

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 62 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-9.15 T_z=0.00 M_y=-484.46 T_y=0.00 M_z=95.94 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=378.34 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=31.23 Sfr.=0.20

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 62 SLU
Sollecitazioni: N=-9.15
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-363.35
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=71.95
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=378.34 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.02 $\sigma_{m,d}$=23.42 Sfr.=0.15

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=54.53 T_z=1398.12 M_y=0.00 T_y=118.39 M_z=0.00 M_x=-1.55
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.11 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=54.53 T_z=1398.12 M_y=0.00 T_y=118.39 M_z=0.00 M_x=-1.55
Resistenze: K_{mod}=0.90
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 50 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=54.53 T_z=0.00 M_y=-1322.42 T_y=0.00 M_z=111.98 M_x=-1.55
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.11 $\sigma_{m,d}$=75.87 Sfr.=0.50

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=54.53 T_z=1398.12 M_y=0.00 T_y=118.39 M_z=0.00 M_x=-1.55
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=6.14 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.08

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=54.53 T_z=1398.12 M_y=0.00 T_y=118.39 M_z=0.00 M_x=-1.55
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=6.14 Sfr.=0.28

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 62 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-9.15 T_z=0.00 M_y=-484.46 T_y=0.00 M_z=95.94 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.02 $\sigma_{m,d}$=-31.23 Sfr.=0.20

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=54.53 T_z=0.00 M_y=-1322.42 T_y=0.00 M_z=111.98 M_x=-1.55
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=75.87 Sfr.=0.50

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 7 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-47.72 T_z=354.09 M_y=0.00 T_y=37.22 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.10 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.48 (L/783) $f_{z,L}$=0.48 (L/788)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.30 (L/1257) $f_{z,L}$=0.30 (L/1264)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.63 (L/601) $f_{z,L}$=0.62 (L/606)

Asta n. 4075 (-2118 -2119) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-2.46 T_z=0.00 M_y=-334.34 T_y=0.00 M_z=35.14 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=378.00 $\lambda_{rel,m}$=0.42 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=111.81 Sfr.=0.39

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
  Sollecitazioni: N=-2.46
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-250.75
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=26.36
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=378.00 $\lambda_{rel,y}$=1.47 $\lambda_{rel,z}$=2.04 $K_{c,y}$=0.42 $K_{c,z}$=0.23
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.02 $\sigma_{m,d}$=83.86 Sfr.=0.29

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=3.78
  Sollecitazioni: N=-2.46 T_z=-353.81 M_y=0.00 T_y=-37.19 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=5.16 Sfr.=0.12

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-2.46 T_z=0.00 M_y=-334.34 T_y=0.00 M_z=35.14 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.02 $\sigma_{m,d}$=111.81 Sfr.=0.36

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-2.46 T_z=0.00 M_y=-334.34 T_y=0.00 M_z=35.14 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=111.81 Sfr.=0.36

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=3.78
  Sollecitazioni: N=-2.46 T_z=-353.81 M_y=0.00 T_y=-37.19 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.02 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 50 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=26.19 T_z=0.00 M_y=-1320.16 T_y=0.00 M_z=111.79 M_x=1.54
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=378.00 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.05 $\sigma_{m,d}$=75.75 Sfr.=0.49

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 63 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-7.40 T_z=0.00 M_y=-931.91 T_y=0.00 M_z=124.91 M_x=1.12
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=378.00 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=56.34 Sfr.=0.36

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 63 SLU
  Sollecitazioni: N=-7.41
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-698.93
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=93.69
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=378.00 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.02 $\sigma_{m,d}$=42.26 Sfr.=0.27

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=41.53 T_z=353.79 M_y=0.00 T_y=37.18 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.09 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 50 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=26.21 T_z=1396.95 M_y=0.00 T_y=118.29 M_z=0.00 M_x=1.54
  Resistenze: K_{mod}=0.90
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 50 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=26.19 T_z=0.00 M_y=-1320.16 T_y=0.00 M_z=111.79 M_x=1.54
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.05 $\sigma_{m,d}$=75.75 Sfr.=0.49

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 50 SLU Xl=3.78
  Sollecitazioni: N=26.18 T_z=-1397.04 M_y=0.00 T_y=-118.30 M_z=0.00 M_x=1.54

Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=6.13 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.08

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=3.78
Sollecitazioni: N=26.18 T_z=-1397.04 M_y=0.00 T_y=-118.30 M_z=0.00 M_x=1.54
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=6.13 Sfr.=0.28

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 63 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-7.40 T_z=0.00 M_y=-931.91 T_y=0.00 M_z=124.91 M_x=1.12
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.02 $\sigma_{m,d}$=56.34 Sfr.=0.36

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=26.19 T_z=0.00 M_y=-1320.16 T_y=0.00 M_z=111.79 M_x=1.54
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=75.75 Sfr.=0.49

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 7 SND Xl=3.78
Sollecitazioni: N=-46.45 T_z=-353.81 M_y=0.00 T_y=-37.19 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.10 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.48 (L/783) $f_{Z,L}$=0.48 (L/789)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.30 (L/1258) $f_{Z,L}$=0.30 (L/1265)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.63 (L/602) $f_{Z,L}$=0.62 (L/606)

Asta n. 4075 (-2119 -2120) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU I Xl=1.79
Sollecitazioni: N=2.11 T_z=0.00 M_y=-298.84 T_y=0.00 M_z=31.41 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=357.35 $\lambda_{rel,y}$=1.39 $\lambda_{rel,z}$=1.93 $K_{c,y}$=0.47 $K_{c,z}$=0.25
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=99.93 Sfr.=0.35

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=2.11 T_z=334.50 M_y=0.00 T_y=35.16 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.79
Sollecitazioni: N=2.11 T_z=0.00 M_y=-298.84 T_y=0.00 M_z=31.41 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=99.93 Sfr.=0.32

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=3.57
Sollecitazioni: N=2.11 T_z=-334.50 M_y=0.00 T_y=-35.16 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=4.88 Sfr.=0.11

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.79
Sollecitazioni: N=2.11 T_z=0.00 M_y=-298.84 T_y=0.00 M_z=31.41 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=99.93 Sfr.=0.32

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 13 SLU Xl=1.79
Sollecitazioni: N=14.63 T_z=0.00 M_y=-1006.47 T_y=0.00 M_z=105.78 M_x=-1.48
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,t}$=105.93
L=357.35 $\lambda_{rel,y}$=0.82 $\lambda_{rel,z}$=0.99 $K_{c,y}$=0.89 $K_{c,z}$=0.78
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.03 $\sigma_{m,d}$=59.03 Sfr.=0.43

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 50 SLU Xl=1.79
Sollecitazioni: N=-1.19 T_z=0.00 M_y=-1179.98 T_y=0.00 M_z=99.92 M_x=-1.62
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=357.35 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=67.70 Sfr.=0.44

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 50 SLU
Sollecitazioni: N=-1.19
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.01 $M_{y,eq}$=-884.98
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=74.94
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=357.35 $\lambda_{rel,y}$=0.82 $\lambda_{rel,z}$=0.99 $K_{c,y}$=0.89 $K_{c,z}$=0.78
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.00 $\sigma_{m,d}$=50.78 Sfr.=0.33

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=61.01 T_z=334.50 M_y=0.00 T_y=35.16 M_z=0.00 M_x=0.00

Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.13 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 13 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=14.63 T_z=1126.59 M_y=0.00 T_y=118.41 M_z=0.00 M_x=-1.48
Resistenze: K_{mod}=0.80
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 13 SLU Xl=1.79
Sollecitazioni: N=14.63 T_z=0.00 M_y=-1006.47 T_y=0.00 M_z=105.78 M_x=-1.48
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=105.93 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.03 $\sigma_{m,d}$=59.03 Sfr.=0.43

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 50 SLU Xl=3.57
Sollecitazioni: N=-1.19 T_z=-1320.82 M_y=0.00 T_y=-111.84 M_z=0.00 M_x=-1.62
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=5.80 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.07

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=3.57
Sollecitazioni: N=-1.19 T_z=-1320.82 M_y=0.00 T_y=-111.84 M_z=0.00 M_x=-1.62
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=5.80 Sfr.=0.27

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 50 SLU Xl=1.79
Sollecitazioni: N=-1.19 T_z=0.00 M_y=-1179.98 T_y=0.00 M_z=99.92 M_x=-1.62
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.00 $\sigma_{m,d}$=67.70 Sfr.=0.44

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.79
Sollecitazioni: N=-1.19 T_z=0.00 M_y=-1179.98 T_y=0.00 M_z=99.92 M_x=-1.62
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=67.70 Sfr.=0.44

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 7 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-56.78 T_z=334.50 M_y=0.00 T_y=35.16 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.12 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.39 (L/928) $f_{Z,L}$=0.38 (L/934)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.24 (L/1490) $f_{Z,L}$=0.24 (L/1498)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.50 (L/712) $f_{Z,L}$=0.50 (L/718)

Asta n. 4075 (-2120 -2121) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU I Xl=1.89
Sollecitazioni: N=10.35 T_z=0.00 M_y=-333.24 T_y=0.00 M_z=35.02 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=377.36 $\lambda_{rel,y}$=1.47 $\lambda_{rel,z}$=2.04 $K_{c,y}$=0.43 $K_{c,z}$=0.23
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.07 $\sigma_{m,d}$=111.44 Sfr.=0.39

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=10.35 T_z=353.24 M_y=0.00 T_y=37.13 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.07 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.89
Sollecitazioni: N=10.35 T_z=0.00 M_y=-333.24 T_y=0.00 M_z=35.02 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.07 $\sigma_{m,d}$=111.44 Sfr.=0.36

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=3.77
Sollecitazioni: N=10.35 T_z=-353.24 M_y=0.00 T_y=-37.13 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=5.15 Sfr.=0.12

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.89
Sollecitazioni: N=10.35 T_z=0.00 M_y=-333.24 T_y=0.00 M_z=35.02 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=111.44 Sfr.=0.36

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 13 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=33.00 T_z=0.00 M_y=-1122.34 T_y=0.00 M_z=117.96 M_x=1.43
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,t}$=105.93
L=377.36 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.07 $\sigma_{m,d}$=65.83 Sfr.=0.48

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 50 SLU Xl=1.89

Sollecitazioni: N=-11.97 T_z=0.00 M_y=-1315.83 T_y=0.00 M_z=111.42 M_x=1.65
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=377.36 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=75.50 Sfr.=0.49

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 50 SLU
Sollecitazioni: N=-11.97
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-986.87
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=-0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=377.36 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.02 $\sigma_{m,d}$=51.40 Sfr.=0.35

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=152.98 T_z=353.24 M_y=0.00 T_y=37.13 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.32 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-11.97 T_z=1394.77 M_y=0.00 T_y=118.11 M_z=0.00 M_x=1.65
Resistenze: K_{mod}=0.90
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 13 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=33.00 T_z=0.00 M_y=-1122.34 T_y=0.00 M_z=117.96 M_x=1.43
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=105.93 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.07 $\sigma_{m,d}$=65.83 Sfr.=0.48

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 50 SLU Xl=3.77
Sollecitazioni: N=-11.97 T_z=-1394.78 M_y=0.00 T_y=-118.11 M_z=0.00 M_x=1.65
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=6.12 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.08

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=3.77
Sollecitazioni: N=-11.97 T_z=-1394.78 M_y=0.00 T_y=-118.11 M_z=0.00 M_x=1.65
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=6.12 Sfr.=0.28

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 50 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-11.97 T_z=0.00 M_y=-1315.83 T_y=0.00 M_z=111.42 M_x=1.65
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.02 $\sigma_{m,d}$=-75.50 Sfr.=0.49

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-11.97 T_z=0.00 M_y=-1315.83 T_y=0.00 M_z=111.42 M_x=1.65
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=75.50 Sfr.=0.49

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 7 SND Xl=3.77
Sollecitazioni: N=-132.29 T_z=-353.24 M_y=0.00 T_y=-37.13 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.28 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.48 (L/788) $f_{Z,L}$=0.48 (L/794)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.30 (L/1265) $f_{Z,L}$=0.30 (L/1272)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.62 (L/605) $f_{Z,L}$=0.62 (L/610)

Asta n. 4075 (-2121 -2122) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU I Xl=1.89
Sollecitazioni: N=9.69 T_z=0.00 M_y=-335.00 T_y=0.00 M_z=35.21 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=378.35 $\lambda_{rel,y}$=1.47 $\lambda_{rel,z}$=2.05 $K_{c,y}$=0.42 $K_{c,z}$=0.23
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.07 $\sigma_{m,d}$=112.03 Sfr.=0.39

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=9.69 T_z=354.17 M_y=0.00 T_y=37.22 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.07 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.89
Sollecitazioni: N=9.69 T_z=0.00 M_y=-335.00 T_y=0.00 M_z=35.21 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.07 $\sigma_{m,d}$=112.03 Sfr.=0.36

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=3.78
Sollecitazioni: N=9.69 T_z=-354.17 M_y=0.00 T_y=-37.22 M_z=0.00 M_x=0.00

Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=5.16 Sfr.=0.12

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.89
Sollecitazioni: N=9.69 T_z=0.00 M_y=-335.00 T_y=0.00 M_z=35.21 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=112.03 Sfr.=0.36

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 13 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=29.96 T_z=0.00 M_y=-1128.26 T_y=0.00 M_z=118.58 M_x=-1.44
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,t}$=105.93
L=378.35 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.06 $\sigma_{m,d}$=66.17 Sfr.=0.48

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 50 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-27.74 T_z=0.00 M_y=-1322.77 T_y=0.00 M_z=112.01 M_x=-1.60
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=378.35 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=75.89 Sfr.=0.50

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 50 SLU
Sollecitazioni: N=-27.75
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.01 $M_{y,eq}$=-992.07
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=84.01
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=378.35 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.06 $\sigma_{m,d}$=56.92 Sfr.=0.37

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=212.34 T_z=354.17 M_y=0.00 T_y=37.22 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.44 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 13 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=29.96 T_z=1192.82 M_y=0.00 T_y=125.37 M_z=0.00 M_x=-1.44
Resistenze: K_{mod}=0.80
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 13 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=29.96 T_z=0.00 M_y=-1128.26 T_y=0.00 M_z=118.58 M_x=-1.44
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=105.93 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.06 $\sigma_{m,d}$=66.17 Sfr.=0.48

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 50 SLU Xl=3.78
Sollecitazioni: N=-27.75 T_z=-1398.45 M_y=0.00 T_y=-118.42 M_z=0.00 M_x=-1.60
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=6.14 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.08

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=3.78
Sollecitazioni: N=-27.75 T_z=-1398.45 M_y=0.00 T_y=-118.42 M_z=0.00 M_x=-1.60
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=6.14 Sfr.=0.28

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 50 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-27.74 T_z=0.00 M_y=-1322.77 T_y=0.00 M_z=112.01 M_x=-1.60
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.06 $\sigma_{m,d}$=-75.89 Sfr.=0.50

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-27.74 T_z=0.00 M_y=-1322.77 T_y=0.00 M_z=112.01 M_x=-1.60
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=75.89 Sfr.=0.50

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 7 SND Xl=3.78
Sollecitazioni: N=-192.97 T_z=-354.17 M_y=0.00 T_y=-37.22 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.40 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.48 (L/782) $f_{Z,L}$=0.48 (L/787)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.30 (L/1255) $f_{Z,L}$=0.30 (L/1262)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.63 (L/600) $f_{Z,L}$=0.62 (L/605)

Asta n. 4075 (-2122 -2123) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU I Xl=1.89
Sollecitazioni: N=5.41 T_z=0.00 M_y=-333.25 T_y=0.00 M_z=35.03 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80

L=377.36 $\lambda_{rel,y}$=1.47 $\lambda_{rel,z}$=2.04 $K_{c,y}$=0.43 $K_{c,z}$=0.23
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.04 $\sigma_{m,d}$=111.44 Sfr.=0.39

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=5.41 T_z=353.24 M_y=0.00 T_y=37.13 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.04 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.89
Sollecitazioni: N=5.41 T_z=0.00 M_y=-333.25 T_y=0.00 M_z=35.03 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.04 $\sigma_{m,d}$=111.44 Sfr.=0.36

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=5.41 T_z=353.24 M_y=0.00 T_y=37.13 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=5.15 Sfr.=0.12

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.89
Sollecitazioni: N=5.41 T_z=0.00 M_y=-333.25 T_y=0.00 M_z=35.03 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=111.44 Sfr.=0.36

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 13 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=18.82 T_z=0.00 M_y=-1122.37 T_y=0.00 M_z=117.96 M_x=1.44
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,t}$=105.93
L=377.36 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.04 $\sigma_{m,d}$=65.83 Sfr.=0.48

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 50 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-40.80 T_z=0.00 M_y=-1315.86 T_y=0.00 M_z=111.42 M_x=1.61
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=377.36 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=75.50 Sfr.=0.49

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 50 SLU
Sollecitazioni: N=-40.80
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-986.89
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=83.57
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=377.36 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.09 $\sigma_{m,d}$=56.62 Sfr.=0.37

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=220.55 T_z=353.24 M_y=0.00 T_y=37.13 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.46 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 13 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=18.82 T_z=1189.70 M_y=0.00 T_y=125.04 M_z=0.00 M_x=1.44
Resistenze: K_{mod}=0.80
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 13 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=18.82 T_z=0.00 M_y=-1122.37 T_y=0.00 M_z=117.96 M_x=1.44
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=105.93 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.04 $\sigma_{m,d}$=65.83 Sfr.=0.48

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 50 SLU Xl=3.77
Sollecitazioni: N=-40.80 T_z=-1394.81 M_y=0.00 T_y=-118.11 M_z=0.00 M_x=1.61
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=6.12 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.08

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=3.77
Sollecitazioni: N=-40.80 T_z=-1394.81 M_y=0.00 T_y=-118.11 M_z=0.00 M_x=1.61
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=6.12 Sfr.=0.28

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 50 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-40.80 T_z=0.00 M_y=-1315.86 T_y=0.00 M_z=111.42 M_x=1.61
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.09 $\sigma_{m,d}$=-75.50 Sfr.=0.49

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-40.80 T_z=0.00 M_y=-1315.86 T_y=0.00 M_z=111.42 M_x=1.61
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=75.50 Sfr.=0.49

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 7 SND Xl=3.77

Sollecitazioni: N=-209.74 T_z=-353.24 M_y=0.00 T_y=-37.13 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.44 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.48 (L/788) $f_{Z,L}$=0.48 (L/793)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.30 (L/1265) $f_{Z,L}$=0.30 (L/1272)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.62 (L/605) $f_{Z,L}$=0.62 (L/610)

Asta n. 4075 (-2123 -2124) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=1.89
Sollecitazioni: N=0.00 T_z=0.00 M_y=-335.00 T_y=0.00 M_z=35.21 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=378.35 $\lambda_{rel,m}$=0.42 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=112.03 Sfr.=0.39

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=0.00 T_z=354.17 M_y=0.00 T_y=37.23 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=5.16 Sfr.=0.12

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.89
Sollecitazioni: N=0.00 T_z=0.00 M_y=-335.00 T_y=0.00 M_z=35.21 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=112.03 Sfr.=0.36

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 13 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=3.81 T_z=0.00 M_y=-1128.28 T_y=0.00 M_z=118.59 M_x=-1.49
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,t}$=105.93
L=378.35 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=66.18 Sfr.=0.48

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 50 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-47.73 T_z=0.00 M_y=-1322.80 T_y=0.00 M_z=112.01 M_x=-1.70
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=378.35 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=75.90 Sfr.=0.50

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 50 SLU
Sollecitazioni: N=-47.74
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.01 $M_{y,eq}$=-992.10
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=84.01
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=378.35 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.10 $\sigma_{m,d}$=56.92 Sfr.=0.37

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=157.44 T_z=354.17 M_y=0.00 T_y=37.23 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.33 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-47.73 T_z=1398.49 M_y=0.00 T_y=118.42 M_z=0.00 M_x=-1.70
Resistenze: K_{mod}=0.90
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 13 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=3.81 T_z=0.00 M_y=-1128.28 T_y=0.00 M_z=118.59 M_x=-1.49
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=105.93 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=66.18 Sfr.=0.48

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 50 SLU Xl=3.78
Sollecitazioni: N=-47.74 T_z=-1398.49 M_y=0.00 T_y=-118.42 M_z=0.00 M_x=-1.70
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=6.14 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.08

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=3.78
Sollecitazioni: N=-47.74 T_z=-1398.49 M_y=0.00 T_y=-118.42 M_z=0.00 M_x=-1.70
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=6.14 Sfr.=0.28

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 50 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-47.73 T_z=0.00 M_y=-1322.80 T_y=0.00 M_z=112.01 M_x=-1.70
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.10 $\sigma_{m,d}$=-75.90 Sfr.=0.50

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.89

Sollecitazioni: N=-47.73 T_z=0.00 M_y=-1322.80 T_y=0.00 M_z=112.01 M_x=-1.70
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=75.90 Sfr.=0.50

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 7 SND Xl=3.78
Sollecitazioni: N=-158.97 T_z=-354.17 M_y=0.00 T_y=-37.23 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.33 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.48 (L/781) $f_{z,L}$=0.48 (L/787)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.30 (L/1255) $f_{z,L}$=0.30 (L/1262)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.63 (L/600) $f_{z,L}$=0.63 (L/605)

Asta n. 4075 (-2124 -2125) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=1.55
Sollecitazioni: N=-16.80 T_z=0.00 M_y=-225.42 T_y=0.00 M_z=23.69 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=310.36 $\lambda_{rel,m}$=0.38 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=75.38 Sfr.=0.26

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
Sollecitazioni: N=-16.80
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-169.06
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=17.77
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=310.36 $\lambda_{rel,y}$=1.21 $\lambda_{rel,z}$=1.68 $K_{c,y}$=0.60 $K_{c,z}$=0.33
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.12 $\sigma_{m,d}$=56.54 Sfr.=0.20

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-16.80 T_z=290.53 M_y=0.00 T_y=30.54 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=4.24 Sfr.=0.10

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.55
Sollecitazioni: N=-16.80 T_z=0.00 M_y=-225.42 T_y=0.00 M_z=23.69 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.12 $\sigma_{m,d}$=-75.38 Sfr.=0.24

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.55
Sollecitazioni: N=-16.80 T_z=0.00 M_y=-225.42 T_y=0.00 M_z=23.69 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=75.38 Sfr.=0.24

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-16.80 T_z=290.53 M_y=0.00 T_y=30.54 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.12 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 62 SLU Xl=1.55
Sollecitazioni: N=24.14 T_z=0.00 M_y=-326.07 T_y=0.00 M_z=64.57 M_x=1.04
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=310.36 $\lambda_{rel,y}$=0.71 $\lambda_{rel,z}$=0.86 $K_{c,y}$=0.93 $K_{c,z}$=0.87
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.05 $\sigma_{m,d}$=21.02 Sfr.=0.13

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 50 SLU Xl=1.55
Sollecitazioni: N=-79.57 T_z=0.00 M_y=-890.08 T_y=0.00 M_z=75.37 M_x=1.92
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=310.36 $\lambda_{rel,m}$=0.25 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=51.07 Sfr.=0.33

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 50 SLU
Sollecitazioni: N=-79.58
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.01 $M_{y,eq}$=-667.56
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=56.53
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=310.36 $\lambda_{rel,y}$=0.71 $\lambda_{rel,z}$=0.86 $K_{c,y}$=0.93 $K_{c,z}$=0.87
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.17 $\sigma_{m,d}$=38.30 Sfr.=0.25

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=3.10
Sollecitazioni: N=60.86 T_z=-290.52 M_y=0.00 T_y=-30.54 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.13 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 13 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-44.09 T_z=978.48 M_y=0.00 T_y=102.84 M_z=0.00 M_x=1.74
Resistenze: K_{mod}=0.80

Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 62 SLU Xl=1.55
  Sollecitazioni: N=24.14 T_z=0.00 M_y=-326.07 T_y=0.00 M_z=64.57 M_x=1.04
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.05 $\sigma_{m,d}$=21.02 Sfr.=0.13

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 50 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-79.58 T_z=1147.17 M_y=0.00 T_y=97.14 M_z=0.00 M_x=1.92
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=5.04 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-79.58 T_z=1147.17 M_y=0.00 T_y=97.14 M_z=0.00 M_x=1.92
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=5.04 Sfr.=0.23

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 50 SLU Xl=1.55
  Sollecitazioni: N=-79.57 T_z=0.00 M_y=-890.08 T_y=0.00 M_z=75.37 M_x=1.92
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.17 $\sigma_{m,d}$=-51.07 Sfr.=0.33

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.55
  Sollecitazioni: N=-79.57 T_z=0.00 M_y=-890.08 T_y=0.00 M_z=75.37 M_x=1.92
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=51.07 Sfr.=0.33

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 49 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-92.96 T_z=982.54 M_y=0.00 T_y=64.21 M_z=0.00 M_x=1.65
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.19 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.22 (L/1416) $f_{Z,L}$=0.22 (L/1426)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.14 (L/2274)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.29 (L/1088) $f_{Z,L}$=0.28 (L/1096)

Asta n. 4075 (-2125 -2126) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=2.14
  Sollecitazioni: N=-4.90 T_z=0.00 M_y=-428.70 T_y=0.00 M_z=45.06 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=428.01 $\lambda_{rel,m}$=0.44 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=143.36 Sfr.=0.50

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
  Sollecitazioni: N=-4.90
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-321.53
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=-0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=428.01 $\lambda_{rel,y}$=1.66 $\lambda_{rel,z}$=2.31 $K_{c,y}$=0.34 $K_{c,z}$=0.18
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.03 $\sigma_{m,d}$=93.80 Sfr.=0.34

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-4.90 T_z=400.65 M_y=0.00 T_y=42.11 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=5.84 Sfr.=0.13

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=2.14
  Sollecitazioni: N=-4.90 T_z=0.00 M_y=-428.70 T_y=0.00 M_z=45.06 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.03 $\sigma_{m,d}$=143.36 Sfr.=0.46

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=2.14
  Sollecitazioni: N=-4.90 T_z=0.00 M_y=-428.70 T_y=0.00 M_z=45.06 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=143.36 Sfr.=0.46

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-4.90 T_z=400.65 M_y=0.00 T_y=42.11 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.03 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 50 SLU Xl=2.14
  Sollecitazioni: N=4.22 T_z=0.00 M_y=-1692.76 T_y=0.00 M_z=143.34 M_x=-1.42
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=428.01 $\lambda_{rel,y}$=0.98 $\lambda_{rel,z}$=1.18 $K_{c,y}$=0.78 $K_{c,z}$=0.62
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=97.12 Sfr.=0.63

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 49 SLU Xl=2.14
  Sollecitazioni: N=-5.38 T_z=0.00 M_y=-1449.84 T_y=0.00 M_z=94.75 M_x=-1.27
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=428.01 $\lambda_{rel,m}$=0.29 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=81.43 Sfr.=0.53

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 49 SLU
  Sollecitazioni: N=-5.38
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-1087.38
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=-0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=428.01 $\lambda_{rel,y}$=0.98 $\lambda_{rel,z}$=1.18 $K_{c,y}$=0.78 $K_{c,z}$=0.62
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 $\sigma_{m,d}$=56.63 Sfr.=0.38

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=41.53 T_z=400.65 M_y=0.00 T_y=42.11 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.09 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 50 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=4.22 T_z=1581.98 M_y=0.00 T_y=133.96 M_z=0.00 M_x=-1.42
  Resistenze: K_{mod}=0.90
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 50 SLU Xl=2.14
  Sollecitazioni: N=4.22 T_z=0.00 M_y=-1692.76 T_y=0.00 M_z=143.34 M_x=-1.42
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=97.12 Sfr.=0.63

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 50 SLU Xl=4.28
  Sollecitazioni: N=4.22 T_z=-1581.98 M_y=0.00 T_y=-133.96 M_z=0.00 M_x=-1.42
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=6.95 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.10

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=4.28
  Sollecitazioni: N=4.22 T_z=-1581.98 M_y=0.00 T_y=-133.96 M_z=0.00 M_x=-1.42
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=6.95 Sfr.=0.32

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 49 SLU Xl=2.14
  Sollecitazioni: N=-5.38 T_z=0.00 M_y=-1449.84 T_y=0.00 M_z=94.75 M_x=-1.27
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 $\sigma_{m,d}$=81.43 Sfr.=0.53

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=2.14
  Sollecitazioni: N=4.22 T_z=0.00 M_y=-1692.76 T_y=0.00 M_z=143.34 M_x=-1.42
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=97.12 Sfr.=0.63

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 7 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-51.33 T_z=400.65 M_y=0.00 T_y=42.11 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.11 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.79 (L/540) $f_{Z,L}$=0.79 (L/544)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.49 (L/867) $f_{Z,L}$=0.49 (L/872)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=1.03 (L/414) $f_{Z,L}$=1.02 (L/418)

Asta n. 4075 (-2126 -2127) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=1.62
  Sollecitazioni: N=-16.09 T_z=0.00 M_y=-246.42 T_y=0.00 M_z=25.90 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=324.51 $\lambda_{rel,m}$=0.39 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=82.41 Sfr.=0.29

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
  Sollecitazioni: N=-16.10
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-184.82
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=19.42
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=324.51 $\lambda_{rel,y}$=1.26 $\lambda_{rel,z}$=1.75 $K_{c,y}$=0.55 $K_{c,z}$=0.30
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.11 $\sigma_{m,d}$=61.80 Sfr.=0.22

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-16.10 T_z=303.75 M_y=0.00 T_y=31.93 M_z=0.00 M_x=0.00

Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=4.43 Sfr.=0.10

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.62
Sollecitazioni: N=-16.09 T_z=0.00 M_y=-246.42 T_y=0.00 M_z=25.90 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.11 $\sigma_{m,d}$=-82.41 Sfr.=0.26

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.62
Sollecitazioni: N=-16.09 T_z=0.00 M_y=-246.42 T_y=0.00 M_z=25.90 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=82.41 Sfr.=0.26

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-16.10 T_z=303.75 M_y=0.00 T_y=31.93 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.11 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 7 SND Xl=1.62
Sollecitazioni: N=18.30 T_z=0.00 M_y=-246.42 T_y=0.00 M_z=25.90 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
L=324.51 $\lambda_{rel,y}$=0.75 $\lambda_{rel,z}$=0.89 $K_{c,y}$=0.92 $K_{c,z}$=0.84
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.04 $\sigma_{m,d}$=14.45 Sfr.=0.08

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 50 SLU Xl=1.62
Sollecitazioni: N=-36.60 T_z=0.00 M_y=-973.01 T_y=0.00 M_z=82.39 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=324.51 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=55.83 Sfr.=0.36

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 50 SLU
Sollecitazioni: N=-36.61
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-729.75
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=61.79
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=324.51 $\lambda_{rel,y}$=0.75 $\lambda_{rel,z}$=0.89 $K_{c,y}$=0.92 $K_{c,z}$=0.84
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.08 $\sigma_{m,d}$=41.87 Sfr.=0.27

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=3.25
Sollecitazioni: N=18.30 T_z=-303.74 M_y=0.00 T_y=-31.92 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.04 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 7 SND Xl=1.62
Sollecitazioni: N=18.30 T_z=0.00 M_y=-246.42 T_y=0.00 M_z=25.90 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.04 $\sigma_{m,d}$=14.45 Sfr.=0.08

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-36.61 T_z=1199.38 M_y=0.00 T_y=101.56 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=5.27 Sfr.=0.24

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 50 SLU Xl=1.62
Sollecitazioni: N=-36.60 T_z=0.00 M_y=-973.01 T_y=0.00 M_z=82.39 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.08 $\sigma_{m,d}$=-55.83 Sfr.=0.36

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.62
Sollecitazioni: N=-36.60 T_z=0.00 M_y=-973.01 T_y=0.00 M_z=82.39 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=55.83 Sfr.=0.36

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 7 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-50.49 T_z=303.75 M_y=0.00 T_y=31.93 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.11 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.26 (L/1240) $f_{Z,L}$=0.26 (L/1249)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.16 (L/1991)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.34 (L/953) $f_{Z,L}$=0.34 (L/961)

Asta n. 4075 (-2127 108) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=2.05
Sollecitazioni: N=-7.09 T_z=0.00 M_y=-391.98 T_y=0.00 M_z=41.20 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70

Ltors=409.28 $\lambda_{rel,m}$=0.43 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=131.08 Sfr.=0.46

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
Sollecitazioni: N=-7.10
[Par.] $M_{y,sx}$=-0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-293.98
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=30.90
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=409.28 $\lambda_{rel,y}$=1.59 $\lambda_{rel,z}$=2.21 $K_{c,y}$=0.37 $K_{c,z}$=0.19
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.05 $\sigma_{m,d}$=98.31 Sfr.=0.34

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=4.09
Sollecitazioni: N=-7.10 T_z=-383.10 M_y=0.00 T_y=-40.27 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=5.59 Sfr.=0.13

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=2.05
Sollecitazioni: N=-7.09 T_z=0.00 M_y=-391.98 T_y=0.00 M_z=41.20 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.05 $\sigma_{m,d}$=-131.08 Sfr.=0.42

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=2.05
Sollecitazioni: N=-7.09 T_z=0.00 M_y=-391.98 T_y=0.00 M_z=41.20 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=131.08 Sfr.=0.42

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=4.09
Sollecitazioni: N=-7.10 T_z=-383.10 M_y=0.00 T_y=-40.27 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.05 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 50 SLU Xl=2.05
Sollecitazioni: N=14.47 T_z=0.00 M_y=-1547.75 T_y=0.00 M_z=131.06 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=409.28 $\lambda_{rel,y}$=0.94 $\lambda_{rel,z}$=1.13 $K_{c,y}$=0.81 $K_{c,z}$=0.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.03 $\sigma_{m,d}$=88.80 Sfr.=0.58

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 63 SLU Xl=2.05
Sollecitazioni: N=-4.76 T_z=0.00 M_y=-1092.57 T_y=0.00 M_z=146.45 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=409.28 $\lambda_{rel,m}$=0.29 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=66.06 Sfr.=0.43

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 63 SLU
Sollecitazioni: N=-4.77
[Par.] $M_{y,sx}$=-0.00 $M_{y,dx}$=0.01 $M_{y,eq}$=-819.43
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=109.84
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=409.28 $\lambda_{rel,y}$=0.94 $\lambda_{rel,z}$=1.13 $K_{c,y}$=0.81 $K_{c,z}$=0.66
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 $\sigma_{m,d}$=49.54 Sfr.=0.32

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=22.19 T_z=383.08 M_y=0.00 T_y=40.26 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.05 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 50 SLU Xl=2.05
Sollecitazioni: N=14.47 T_z=0.00 M_y=-1547.75 T_y=0.00 M_z=131.06 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.03 $\sigma_{m,d}$=88.80 Sfr.=0.58

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=4.09
Sollecitazioni: N=14.46 T_z=-1512.68 M_y=0.00 T_y=-128.09 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=6.64 Sfr.=0.31

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 63 SLU Xl=2.05
Sollecitazioni: N=-4.76 T_z=0.00 M_y=-1092.57 T_y=0.00 M_z=146.45 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 $\sigma_{m,d}$=66.06 Sfr.=0.43

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=2.05
Sollecitazioni: N=14.47 T_z=0.00 M_y=-1547.75 T_y=0.00 M_z=131.06 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=88.80 Sfr.=0.58

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=4.09
Sollecitazioni: N=-36.38 T_z=-383.10 M_y=0.00 T_y=-40.27 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07

Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.08 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.66 (L/617) $f_{Z,L}$=0.66 (L/622)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.41 (L/991) $f_{Z,L}$=0.41 (L/997)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.86 (L/474) $f_{Z,L}$=0.86 (L/478)

Asta n. 4075 (108 -2128) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU I Xl=0.88
Sollecitazioni: N=-11.86 T_z=0.00 M_y=-72.04 T_y=0.00 M_z=7.57 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=175.45 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=24.09 Sfr.=0.08

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
Sollecitazioni: N=-11.86
[Par.] $M_{y,sx}$=-0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-54.03
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=5.68
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=175.45 $\lambda_{rel,y}$=0.68 $\lambda_{rel,z}$=0.95 $K_{c,y}$=0.94 $K_{c,z}$=0.81
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.08 $\sigma_{m,d}$=18.07 Sfr.=0.06

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=1.75
Sollecitazioni: N=-11.86 T_z=-164.23 M_y=0.00 T_y=-17.26 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=2.39 Sfr.=0.05

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.88
Sollecitazioni: N=-11.86 T_z=0.00 M_y=-72.04 T_y=0.00 M_z=7.57 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.08 $\sigma_{m,d}$=-24.09 Sfr.=0.08

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.88
Sollecitazioni: N=-11.86 T_z=0.00 M_y=-72.04 T_y=0.00 M_z=7.57 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=24.09 Sfr.=0.08

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-11.86 T_z=164.23 M_y=0.00 T_y=17.26 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.08 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 1 SND Xl=0.88
Sollecitazioni: N=40.05 T_z=0.00 M_y=-72.04 T_y=0.00 M_z=7.57 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
L=175.45 $\lambda_{rel,y}$=0.40 $\lambda_{rel,z}$=0.48 $K_{c,y}$=0.99 $K_{c,z}$=0.98
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.08 $\sigma_{m,d}$=4.23 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 50 SLU Xl=0.88
Sollecitazioni: N=-24.38 T_z=0.00 M_y=-284.44 T_y=0.00 M_z=24.09 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=175.45 $\lambda_{rel,m}$=0.19 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=16.32 Sfr.=0.11

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 50 SLU
Sollecitazioni: N=-24.38
[Par.] $M_{y,sx}$=-0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-213.33
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=18.06
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=175.45 $\lambda_{rel,y}$=0.40 $\lambda_{rel,z}$=0.48 $K_{c,y}$=0.99 $K_{c,z}$=0.98
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.05 $\sigma_{m,d}$=12.24 Sfr.=0.08

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=40.05 T_z=164.23 M_y=0.00 T_y=17.26 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.08 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-24.94 T_z=237.57 M_y=0.00 T_y=47.05 M_z=0.00 M_x=1.26
Resistenze: K_{mod}=0.90
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 1 SND Xl=0.88
Sollecitazioni: N=40.05 T_z=0.00 M_y=-72.04 T_y=0.00 M_z=7.57 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.08 $\sigma_{m,d}$=4.23 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 62 SLU Xl=1.75
  Sollecitazioni: N=-24.94 T_z=-237.57 M_y=0.00 T_y=-47.05 M_z=0.00 M_x=1.26
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=1.06 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=1.75
  Sollecitazioni: N=-24.38 T_z=-648.49 M_y=0.00 T_y=-54.91 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=2.85 Sfr.=0.13

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 50 SLU Xl=0.88
  Sollecitazioni: N=-24.38 T_z=0.00 M_y=-284.44 T_y=0.00 M_z=24.09 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.05 $\sigma_{m,d}$=-16.32 Sfr.=0.11

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=0.88
  Sollecitazioni: N=-24.38 T_z=0.00 M_y=-284.44 T_y=0.00 M_z=24.09 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=16.32 Sfr.=0.11

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-63.78 T_z=164.23 M_y=0.00 T_y=17.26 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.13 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.02 (L/7878)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.01 (L/12687)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.03 (L/6061)

Asta n. 4078 (206 187) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU I Xl=0.15
  Sollecitazioni: N=19.10 T_z=122.70 M_y=45.08 T_y=139.70 M_z=-110.92 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
  L=175.45 $\lambda_{rel,y}$=0.68 $\lambda_{rel,z}$=0.95 $K_{c,y}$=0.94 $K_{c,z}$=0.81
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.13 $\sigma_{m,d}$=58.20 Sfr.=0.20

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU I Xl=0.15
  Sollecitazioni: N=19.10 T_z=122.70 M_y=45.08 T_y=139.70 M_z=-110.92 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.13 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.15
  Sollecitazioni: N=19.10 T_z=122.70 M_y=45.08 T_y=139.70 M_z=-110.92 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.13 $\sigma_{m,d}$=58.20 Sfr.=0.18

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=1.62
  Sollecitazioni: N=19.10 T_z=-135.73 M_y=54.64 T_y=139.70 M_z=94.16 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=2.82 Sfr.=0.06

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.15
  Sollecitazioni: N=19.10 T_z=122.70 M_y=45.08 T_y=139.70 M_z=-110.92 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-58.20 Sfr.=0.18

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 63 SLU Xl=0.15
  Sollecitazioni: N=109.61 T_z=566.74 M_y=196.58 T_y=488.98 M_z=-379.31 M_x=1.95
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=175.45 $\lambda_{rel,y}$=0.40 $\lambda_{rel,z}$=0.48 $K_{c,y}$=0.99 $K_{c,z}$=0.98
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.23 $\sigma_{m,d}$=33.95 Sfr.=0.21

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 1 SND Xl=0.44
  Sollecitazioni: N=-61.15 T_z=340.58 M_y=144.09 T_y=-6.72 M_z=0.00 M_x=1.21
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=175.45 $\lambda_{rel,m}$=0.19 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-7.50 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 7 SND Xl=0.15
  Sollecitazioni: N=-75.22 T_z=240.49 M_y=133.99 T_y=423.77 M_z=-330.16 M_x=1.27
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=175.45 $\lambda_{rel,m}$=0.19 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-27.61 Sfr.=0.14

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 1 SND
  Sollecitazioni: N=-61.15

[Par.] $M_{y,sx}$=-251.62 $M_{y,dx}$=-243.95 $M_{y,eq}$=251.62
[Lin.] $M_{z,sx}$=224.30 $M_{z,dx}$=196.25 $M_{z,eq}$=-89.72
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=175.45 $\lambda_{rel,y}$=0.40 $\lambda_{rel,z}$=0.48 $K_{c,y}$=0.99 $K_{c,z}$=0.98
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.13 $\sigma_{m,d}$=-18.71 Sfr.=0.09

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 63 SLU Xl=0.15
Sollecitazioni: N=109.61 T_z=566.74 M_y=196.58 T_y=488.98 M_z=-379.31 M_x=1.95
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.23 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 13 SLU Xl=0.15
Sollecitazioni: N=81.54 T_z=460.92 M_y=153.02 T_y=396.30 M_z=-314.24 M_x=1.98
Resistenze: K_{mod}=0.80
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 63 SLU Xl=0.15
Sollecitazioni: N=109.61 T_z=566.74 M_y=196.58 T_y=488.98 M_z=-379.31 M_x=1.95
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.23 $\sigma_{m,d}$=33.95 Sfr.=0.21

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 63 SLU Xl=0.15
Sollecitazioni: N=109.61 T_z=566.74 M_y=196.58 T_y=488.98 M_z=-379.31 M_x=1.95
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=3.27 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 63 SLU Xl=0.15
Sollecitazioni: N=109.61 T_z=566.74 M_y=196.58 T_y=488.98 M_z=-379.31 M_x=1.95
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=3.27 Sfr.=0.15

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 7 SND Xl=0.15
Sollecitazioni: N=-75.22 T_z=240.49 M_y=133.99 T_y=423.77 M_z=-330.16 M_x=1.27
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.16 $\sigma_{m,d}$=-27.61 Sfr.=0.14

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 63 SLU Xl=0.15
Sollecitazioni: N=109.61 T_z=566.74 M_y=196.58 T_y=488.98 M_z=-379.31 M_x=1.95
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-33.95 Sfr.=0.21

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 7 SND Xl=1.62
Sollecitazioni: N=-75.22 T_z=-17.94 M_y=-29.76 T_y=423.77 M_z=292.17 M_x=1.27
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.16 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 57 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/41048)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 57 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/69968)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 57 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/30481)

Asta n. 4080 (109 110) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 75 SLU I Xl=2.14
Sollecitazioni: N=-53.18 T_z=0.00 M_y=-233.28 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-1.53
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=428.01 $\lambda_{rel,m}$=0.44 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=68.05 Sfr.=0.25

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
Sollecitazioni: N=-53.18
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-174.96
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=428.01 $\lambda_{rel,y}$=1.66 $\lambda_{rel,z}$=2.31 $K_{c,y}$=0.34 $K_{c,z}$=0.18
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.37 $\sigma_{m,d}$=51.04 Sfr.=0.19

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-53.18 T_z=218.01 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-1.53
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=4.28
Sollecitazioni: N=-53.18 T_z=-218.01 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-1.53
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=3.16 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=4.28
Sollecitazioni: N=-53.18 T_z=-218.01 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-1.53

Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=3.16 Sfr.=0.07

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=2.14
Sollecitazioni: N=-53.18 T_z=0.00 M_y=-233.28 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-1.53
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.37 $\sigma_{m,d}$=-68.05 Sfr.=0.23

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=2.14
Sollecitazioni: N=-53.18 T_z=0.00 M_y=-233.28 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-1.53
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=68.05 Sfr.=0.23

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-53.18 T_z=218.01 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-1.53
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.37 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 7 SND Xl=2.14
Sollecitazioni: N=14.35 T_z=0.00 M_y=-233.28 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-1.97
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
L=428.01 $\lambda_{rel,y}$=0.98 $\lambda_{rel,z}$=1.18 $K_{c,y}$=0.78 $K_{c,z}$=0.62
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.03 $\sigma_{m,d}$=12.15 Sfr.=0.07

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 13 SLU Xl=2.14
Sollecitazioni: N=-138.51 T_z=0.00 M_y=-731.41 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-3.08
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=428.01 $\lambda_{rel,m}$=0.29 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=38.09 Sfr.=0.29

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 63 SLU Xl=2.14
Sollecitazioni: N=-112.28 T_z=0.00 M_y=-849.88 T_y=0.00 M_z=16.31 M_x=-3.60
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=428.01 $\lambda_{rel,m}$=0.29 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=45.28 Sfr.=0.30

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 63 SLU
Sollecitazioni: N=-112.28
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-637.41
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=12.23
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=428.01 $\lambda_{rel,y}$=0.98 $\lambda_{rel,z}$=1.18 $K_{c,y}$=0.78 $K_{c,z}$=0.62
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.23 $\sigma_{m,d}$=33.96 Sfr.=0.23

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=4.28
Sollecitazioni: N=14.35 T_z=-218.01 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-1.97
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.03 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 63 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-112.28 T_z=794.27 M_y=0.00 T_y=15.24 M_z=0.00 M_x=-3.60
Resistenze: K_{mod}=0.90
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 7 SND Xl=2.14
Sollecitazioni: N=14.35 T_z=0.00 M_y=-233.28 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-1.97
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.03 $\sigma_{m,d}$=12.15 Sfr.=0.07

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 63 SLU Xl=4.28
Sollecitazioni: N=-112.28 T_z=-794.27 M_y=0.00 T_y=-15.24 M_z=0.00 M_x=-3.60
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=3.48 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.03

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 63 SLU Xl=4.28
Sollecitazioni: N=-112.28 T_z=-794.27 M_y=0.00 T_y=-15.24 M_z=0.00 M_x=-3.60
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=3.48 Sfr.=0.16

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 63 SLU Xl=2.14
Sollecitazioni: N=-112.28 T_z=0.00 M_y=-849.88 T_y=0.00 M_z=16.31 M_x=-3.60
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.23 $\sigma_{m,d}$=-45.28 Sfr.=0.30

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 63 SLU Xl=2.14
Sollecitazioni: N=-112.28 T_z=0.00 M_y=-849.88 T_y=0.00 M_z=16.31 M_x=-3.60
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=45.28 Sfr.=0.30

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 50 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-166.79 T_z=572.82 M_y=0.00 T_y=-15.24 M_z=0.00 M_x=-2.53
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.35 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.40 (L/1079)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.24 (L/1814)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.53 (L/814)

Asta n. 4080 (110 111) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 75 SLU I Xl=1.62
  Sollecitazioni: N=-34.00 T_z=0.00 M_y=-134.10 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=324.51 $\lambda_{rel,m}$=0.39 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=39.12 Sfr.=0.14

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
  Sollecitazioni: N=-34.00
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-100.57
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=324.51 $\lambda_{rel,y}$=1.26 $\lambda_{rel,z}$=1.75 $K_{c,y}$=0.55 $K_{c,z}$=0.30
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.23 $\sigma_{m,d}$=29.34 Sfr.=0.11

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=3.25
  Sollecitazioni: N=-34.00 T_z=-165.29 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=2.40 Sfr.=0.05

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.62
  Sollecitazioni: N=-34.00 T_z=0.00 M_y=-134.10 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.23 $\sigma_{m,d}$=-39.12 Sfr.=0.13

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.62
  Sollecitazioni: N=-34.00 T_z=0.00 M_y=-134.10 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=39.12 Sfr.=0.13

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-34.00 T_z=165.29 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.23 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 7 SND Xl=1.62
  Sollecitazioni: N=33.41 T_z=0.00 M_y=-134.10 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
  L=324.51 $\lambda_{rel,y}$=0.75 $\lambda_{rel,z}$=0.89 $K_{c,y}$=0.92 $K_{c,z}$=0.84
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.07 $\sigma_{m,d}$=6.98 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 13 SLU Xl=1.62
  Sollecitazioni: N=-87.48 T_z=0.00 M_y=-420.45 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=324.51 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=21.90 Sfr.=0.17

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 63 SLU Xl=1.62
  Sollecitazioni: N=-59.40 T_z=0.00 M_y=-488.55 T_y=0.00 M_z=9.38 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=324.51 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=26.03 Sfr.=0.17

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 63 SLU
  Sollecitazioni: N=-59.40
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-366.41
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=7.03
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=324.51 $\lambda_{rel,y}$=0.75 $\lambda_{rel,z}$=0.89 $K_{c,y}$=0.92 $K_{c,z}$=0.84
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.12 $\sigma_{m,d}$=19.52 Sfr.=0.13

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=33.41 T_z=165.29 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.07 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 7 SND Xl=1.62
  Sollecitazioni: N=33.41 T_z=0.00 M_y=-134.10 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00

Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.07 $\sigma_{m,d}$=6.98 Sfr.=0.04

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 63 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-59.40 T_z=602.20 M_y=0.00 T_y=11.56 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=2.64 Sfr.=0.12

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 63 SLU Xl=1.62
Sollecitazioni: N=-59.40 T_z=0.00 M_y=-488.55 T_y=0.00 M_z=9.38 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.12 $\sigma_{m,d}$=-26.03 Sfr.=0.17

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 63 SLU Xl=1.62
Sollecitazioni: N=-59.40 T_z=0.00 M_y=-488.55 T_y=0.00 M_z=9.38 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=26.03 Sfr.=0.17

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 49 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-117.38 T_z=238.42 M_y=0.00 T_y=-19.26 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.24 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.13 (L/2472)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.08 (L/4157)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.17 (L/1866)

Asta n. 4080 (111 112) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU I Xl=2.05
Sollecitazioni: N=3.13 T_z=0.00 M_y=-213.31 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=409.28 $\lambda_{rel,y}$=1.59 $\lambda_{rel,z}$=2.21 $K_{c,y}$=0.37 $K_{c,z}$=0.19
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 $\sigma_{m,d}$=62.23 Sfr.=0.23

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=3.13 T_z=208.47 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU I Xl=2.05
Sollecitazioni: N=3.13 T_z=0.00 M_y=-213.31 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 $\sigma_{m,d}$=62.23 Sfr.=0.21

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=3.13 T_z=208.47 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=3.02 Sfr.=0.07

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=2.05
Sollecitazioni: N=3.13 T_z=0.00 M_y=-213.31 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=62.23 Sfr.=0.21

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 63 SLU Xl=2.05
Sollecitazioni: N=40.30 T_z=0.00 M_y=-777.13 T_y=0.00 M_z=14.91 M_x=-1.92
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=409.28 $\lambda_{rel,y}$=0.94 $\lambda_{rel,z}$=1.13 $K_{c,y}$=0.81 $K_{c,z}$=0.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.08 $\sigma_{m,d}$=41.41 Sfr.=0.28

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 23 SLU Xl=2.05
Sollecitazioni: N=-1.42 T_z=0.00 M_y=-488.24 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-1.37
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=409.28 $\lambda_{rel,m}$=0.29 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=25.43 Sfr.=0.17

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 50 SLU Xl=2.05
Sollecitazioni: N=-21.07 T_z=0.00 M_y=-560.46 T_y=0.00 M_z=-14.91 M_x=-1.57
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=409.28 $\lambda_{rel,m}$=0.29 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=30.12 Sfr.=0.20

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 50 SLU
Sollecitazioni: N=-21.07
[Par.] $M_{y,sx}$=-0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-420.34
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=-0.00

Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=409.28 $\lambda_{rel,y}$=0.94 $\lambda_{rel,z}$=1.13 $K_{c,y}$=0.81 $K_{c,z}$=0.66
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.04 $\sigma_{m,d}$=21.89 Sfr.=0.15

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=57.62 T_z=653.63 M_y=0.00 T_y=24.29 M_z=0.00 M_x=-1.67
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.12 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 13 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=10.08 T_z=653.63 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-1.74
Resistenze: K_{mod}=0.80
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 63 SLU Xl=2.05
Sollecitazioni: N=40.30 T_z=0.00 M_y=-777.13 T_y=0.00 M_z=14.91 M_x=-1.92
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.08 $\sigma_{m,d}$=41.41 Sfr.=0.28

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 63 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=40.30 T_z=759.51 M_y=0.00 T_y=14.57 M_z=0.00 M_x=-1.92
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=3.32 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 63 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=40.30 T_z=759.51 M_y=0.00 T_y=14.57 M_z=0.00 M_x=-1.92
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=3.32 Sfr.=0.15

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 50 SLU Xl=2.05
Sollecitazioni: N=-21.07 T_z=0.00 M_y=-560.46 T_y=0.00 M_z=-14.91 M_x=-1.57
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.04 $\sigma_{m,d}$=-30.12 Sfr.=0.20

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 63 SLU Xl=2.05
Sollecitazioni: N=40.30 T_z=0.00 M_y=-777.13 T_y=0.00 M_z=14.91 M_x=-1.92
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=41.41 Sfr.=0.28

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 7 SND Xl=3.55
Sollecitazioni: N=-55.58 T_z=-152.88 M_y=-98.60 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-1.05
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.12 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.33 (L/1232)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.20 (L/2072)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.44 (L/930)

Asta n. 4080 (112 113) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU I Xl=0.88
Sollecitazioni: N=18.00 T_z=0.00 M_y=-39.20 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=4.34
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=175.45 $\lambda_{rel,y}$=0.68 $\lambda_{rel,z}$=0.95 $K_{c,y}$=0.94 $K_{c,z}$=0.81
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.12 $\sigma_{m,d}$=11.44 Sfr.=0.04

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=18.00 T_z=89.37 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=4.34
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.12 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=18.00 T_z=89.37 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=4.34
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.88
Sollecitazioni: N=18.00 T_z=0.00 M_y=-39.20 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=4.34
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.12 $\sigma_{m,d}$=11.44 Sfr.=0.04

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=1.75
Sollecitazioni: N=18.00 T_z=-89.37 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=4.34
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=1.30 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=1.75

Sollecitazioni: N=18.00 T_z=-89.37 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=4.34
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=1.30 Sfr.=0.03

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.88
Sollecitazioni: N=18.00 T_z=0.00 M_y=-39.20 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=4.34
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=11.44 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 63 SLU Xl=0.88
Sollecitazioni: N=77.97 T_z=0.00 M_y=-142.81 T_y=0.00 M_z=2.74 M_x=14.96
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=175.45 $\lambda_{rel,y}$=0.40 $\lambda_{rel,z}$=0.48 $K_{c,y}$=0.99 $K_{c,z}$=0.98
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.16 $\sigma_{m,d}$=7.61 Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 1 SND Xl=0.88
Sollecitazioni: N=-27.96 T_z=0.00 M_y=-39.20 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=4.67
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=175.45 $\lambda_{rel,m}$=0.19 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=2.04 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 7 SND
Sollecitazioni: N=-36.33
[Par.] $M_{y,sx}$=-0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-29.40
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=175.45 $\lambda_{rel,y}$=0.40 $\lambda_{rel,z}$=0.48 $K_{c,y}$=0.99 $K_{c,z}$=0.98
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.08 $\sigma_{m,d}$=1.53 Sfr.=0.01

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 63 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=77.97 T_z=325.59 M_y=0.00 T_y=6.25 M_z=0.00 M_x=14.96
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.16 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 63 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=77.97 T_z=325.59 M_y=0.00 T_y=6.25 M_z=0.00 M_x=14.96
Resistenze: K_{mod}=0.90
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.02 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 63 SLU Xl=0.88
Sollecitazioni: N=77.97 T_z=0.00 M_y=-142.81 T_y=0.00 M_z=2.74 M_x=14.96
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.16 $\sigma_{m,d}$=7.61 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 63 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=77.97 T_z=325.59 M_y=0.00 T_y=6.25 M_z=0.00 M_x=14.96
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=1.42 $\tau_{tor,d}$=0.02 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 63 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=77.97 T_z=325.59 M_y=0.00 T_y=6.25 M_z=0.00 M_x=14.96
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=1.42 Sfr.=0.07

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 7 SND Xl=0.88
Sollecitazioni: N=-36.33 T_z=0.00 M_y=-39.20 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=4.72
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.08 $\sigma_{m,d}$=-2.04 Sfr.=0.01

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 63 SLU Xl=0.88
Sollecitazioni: N=77.97 T_z=0.00 M_y=-142.81 T_y=0.00 M_z=2.74 M_x=14.96
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=7.61 Sfr.=0.05

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 7 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-36.33 T_z=89.37 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=4.72
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.08 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/15624)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/26281)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/11812)

Asta n. 4081 (313 314) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU I Xl=1.90
Sollecitazioni: N=2.37 T_z=0.00 M_y=-176.66 T_y=0.00 M_z=18.57 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80

L=380.64 $\lambda_{rel,y}$=1.48 $\lambda_{rel,z}$=2.06 $K_{c,y}$=0.42 $K_{c,z}$=0.22
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 $\sigma_{m,d}$=59.08 Sfr.=0.21

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU I Xl=3.81
Sollecitazioni: N=2.37 T_z=-185.64 M_y=0.00 T_y=-19.51 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.90
Sollecitazioni: N=2.37 T_z=0.00 M_y=-176.66 T_y=0.00 M_z=18.57 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 $\sigma_{m,d}$=59.08 Sfr.=0.19

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=3.81
Sollecitazioni: N=2.37 T_z=-185.64 M_y=0.00 T_y=-19.51 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=2.71 Sfr.=0.06

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.90
Sollecitazioni: N=2.37 T_z=0.00 M_y=-176.66 T_y=0.00 M_z=18.57 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=59.08 Sfr.=0.19

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 13 SLU Xl=1.90
Sollecitazioni: N=2.62 T_z=0.00 M_y=-550.42 T_y=0.00 M_z=57.85 M_x=-2.28
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,t}$=105.93
L=380.64 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.05 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=32.28 Sfr.=0.24

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 63 SLU Xl=1.90
Sollecitazioni: N=-19.98 T_z=0.00 M_y=-640.47 T_y=0.00 M_z=54.96 M_x=-2.55
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=380.64 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=36.79 Sfr.=0.24

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 63 SLU
Sollecitazioni: N=-19.98
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.01 $M_{y,eq}$=-480.35
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=41.22
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=380.64 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.05 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.04 $\sigma_{m,d}$=27.59 Sfr.=0.18

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=3.05
Sollecitazioni: N=58.59 T_z=-111.39 M_y=-113.06 T_y=-11.71 M_z=11.88 M_x=-1.16
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.12 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 13 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=2.62 T_z=578.41 M_y=0.00 T_y=60.79 M_z=0.00 M_x=-2.28
Resistenze: K_{mod}=0.80
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 13 SLU Xl=1.90
Sollecitazioni: N=2.62 T_z=0.00 M_y=-550.42 T_y=0.00 M_z=57.85 M_x=-2.28
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=105.93 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=32.28 Sfr.=0.24

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 63 SLU Xl=3.81
Sollecitazioni: N=-19.98 T_z=-673.04 M_y=0.00 T_y=-57.75 M_z=0.00 M_x=-2.55
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=2.96 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 63 SLU Xl=3.81
Sollecitazioni: N=-19.98 T_z=-673.04 M_y=0.00 T_y=-57.75 M_z=0.00 M_x=-2.55
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=2.96 Sfr.=0.14

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 63 SLU Xl=1.90
Sollecitazioni: N=-19.98 T_z=0.00 M_y=-640.47 T_y=0.00 M_z=54.96 M_x=-2.55
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.04 $\sigma_{m,d}$=-36.79 Sfr.=0.24

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 63 SLU Xl=1.90
Sollecitazioni: N=-19.98 T_z=0.00 M_y=-640.47 T_y=0.00 M_z=54.96 M_x=-2.55
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=36.79 Sfr.=0.24

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 7 SND Xl=0.00

Sollecitazioni: N=-53.84 T_z=185.64 M_y=0.00 T_y=19.51 M_z=0.00 M_x=-1.16
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.11 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,G}$=0.24 (L/1596) $f_{z,L}$=0.24 (L/1608)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{z,G}$=0.14 (L/2697)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,G}$=0.32 (L/1203) $f_{z,L}$=0.31 (L/1212)

Asta n. 4081 (312 313) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU I Xl=1.90
Sollecitazioni: N=37.48 T_z=0.00 M_y=-175.28 T_y=0.00 M_z=18.42 M_x=5.46
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=379.14 $\lambda_{rel,y}$=1.47 $\lambda_{rel,z}$=2.05 $K_{c,y}$=0.42 $K_{c,z}$=0.23
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.26 $\sigma_{m,d}$=58.62 Sfr.=0.21

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=37.48 T_z=184.93 M_y=0.00 T_y=19.44 M_z=0.00 M_x=5.46
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.26 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=37.48 T_z=184.93 M_y=0.00 T_y=19.44 M_z=0.00 M_x=5.46
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.90
Sollecitazioni: N=37.48 T_z=0.00 M_y=-175.28 T_y=0.00 M_z=18.42 M_x=5.46
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.26 $\sigma_{m,d}$=58.62 Sfr.=0.19

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=37.48 T_z=184.93 M_y=0.00 T_y=19.44 M_z=0.00 M_x=5.46
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=2.70 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=37.48 T_z=184.93 M_y=0.00 T_y=19.44 M_z=0.00 M_x=5.46
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=2.70 Sfr.=0.06

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.90
Sollecitazioni: N=37.48 T_z=0.00 M_y=-175.28 T_y=0.00 M_z=18.42 M_x=5.46
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=58.62 Sfr.=0.19

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 63 SLU Xl=1.90
Sollecitazioni: N=91.01 T_z=0.00 M_y=-635.48 T_y=0.00 M_z=54.53 M_x=19.45
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=379.14 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.05 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.19 $\sigma_{m,d}$=36.51 Sfr.=0.24

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 7 SND Xl=1.90
Sollecitazioni: N=-23.02 T_z=0.00 M_y=-175.28 T_y=0.00 M_z=18.42 M_x=6.15
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=379.14 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=10.28 Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 7 SND
Sollecitazioni: N=-23.02
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-131.46
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=13.82
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=379.14 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.05 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.05 $\sigma_{m,d}$=7.71 Sfr.=0.04

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 50 SLU Xl=3.79
Sollecitazioni: N=129.68 T_z=-481.90 M_y=0.00 T_y=-63.58 M_z=0.00 M_x=14.13
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.27 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 63 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=91.01 T_z=670.46 M_y=0.00 T_y=57.53 M_z=0.00 M_x=19.45
Resistenze: K_{mod}=0.90
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.02 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 63 SLU Xl=1.90

Sollecitazioni: N=91.01 T_z=0.00 M_y=-635.48 T_y=0.00 M_z=54.53 M_x=19.45
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.19 $\sigma_{m,d}$=36.51 Sfr.=0.24

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 63 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=91.01 T_z=670.46 M_y=0.00 T_y=57.53 M_z=0.00 M_x=19.45
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=2.94 $\tau_{tor,d}$=0.02 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 63 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=91.01 T_z=670.46 M_y=0.00 T_y=57.53 M_z=0.00 M_x=19.45
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=2.94 Sfr.=0.14

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 7 SND Xl=1.90
Sollecitazioni: N=-23.02 T_z=0.00 M_y=-175.28 T_y=0.00 M_z=18.42 M_x=6.15
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.05 $\sigma_{m,d}$=-10.28 Sfr.=0.05

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 63 SLU Xl=1.90
Sollecitazioni: N=91.01 T_z=0.00 M_y=-635.48 T_y=0.00 M_z=54.53 M_x=19.45
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=36.51 Sfr.=0.24

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 7 SND Xl=3.54
Sollecitazioni: N=-23.02 T_z=-160.26 M_y=-43.63 T_y=-16.84 M_z=4.58 M_x=6.15
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.05 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.23 (L/1614) $f_{Z,L}$=0.23 (L/1626)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.14 (L/2727)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.31 (L/1216) $f_{Z,L}$=0.31 (L/1226)

Asta n. 4082 (118 117) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 75 SLU I Xl=1.90
Sollecitazioni: N=-260.51 T_z=0.00 M_y=-248.91 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-5.11
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=380.66 $\lambda_{rel,m}$=0.42 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=72.61 Sfr.=0.26

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
Sollecitazioni: N=-260.51
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-186.68
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=380.66 $\lambda_{rel,y}$=1.48 $\lambda_{rel,z}$=2.06 $K_{c,y}$=0.42 $K_{c,z}$=0.22
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.80 $\sigma_{m,d}$=54.46 Sfr.=0.23

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-260.51 T_z=292.27 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-5.11
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-260.51 T_z=292.27 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-5.11
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=4.24 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-260.51 T_z=292.27 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-5.11
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=4.24 Sfr.=0.10

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.90
Sollecitazioni: N=-260.51 T_z=0.00 M_y=-248.91 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-5.11
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.80 $\sigma_{m,d}$=-72.61 Sfr.=0.24

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.90
Sollecitazioni: N=-260.51 T_z=0.00 M_y=-248.91 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-5.11
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=72.61 Sfr.=0.24

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=2.70
Sollecitazioni: N=-260.51 T_z=-136.39 M_y=-194.70 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-5.11
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.80 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 13 SLU Xl=1.90
  Sollecitazioni: N=-349.94 T_z=0.00 M_y=-831.68 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-15.26
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=380.66 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=43.32 Sfr.=0.33

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 50 SLU Xl=1.90
  Sollecitazioni: N=-348.37 T_z=0.00 M_y=-972.28 T_y=0.00 M_z=19.60 M_x=-17.65
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=380.66 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=51.86 Sfr.=0.35

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 50 SLU
  Sollecitazioni: N=-348.37
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-729.21
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=0.00 $M_{z,eq}$=14.70
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=380.66 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.05 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.73 $\sigma_{m,d}$=38.90 Sfr.=0.27

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 50 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-348.37 T_z=1141.65 M_y=0.00 T_y=23.02 M_z=0.00 M_x=-17.65
  Resistenze: K_{mod}=0.90
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.02 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 50 SLU Xl=3.61
  Sollecitazioni: N=-348.37 T_z=-1141.65 M_y=0.00 T_y=-23.02 M_z=0.00 M_x=-17.65
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=5.00 $\tau_{tor,d}$=0.02 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=3.61
  Sollecitazioni: N=-348.37 T_z=-1141.65 M_y=0.00 T_y=-23.02 M_z=0.00 M_x=-17.65
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=5.00 Sfr.=0.23

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 50 SLU Xl=1.90
  Sollecitazioni: N=-348.37 T_z=0.00 M_y=-972.28 T_y=0.00 M_z=19.60 M_x=-17.65
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.73 $\sigma_{m,d}$=-51.86 Sfr.=0.35

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.90
  Sollecitazioni: N=-348.37 T_z=0.00 M_y=-972.28 T_y=0.00 M_z=19.60 M_x=-17.65
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=51.86 Sfr.=0.35

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 15 SLU Xl=2.93
  Sollecitazioni: N=-356.43 T_z=-420.84 M_y=-382.30 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-11.29
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.74 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.32 (L/1071)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.20 (L/1723)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.41 (L/822)

Asta n. 4082 (119 118) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU I Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=65.37 T_z=0.00 M_y=-245.54 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=4.91
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
  L=378.34 $\lambda_{rel,y}$=1.47 $\lambda_{rel,z}$=2.05 $K_{c,y}$=0.42 $K_{c,z}$=0.23
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.45 $\sigma_{m,d}$=71.63 Sfr.=0.26

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=65.37 T_z=290.28 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=4.91
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.45 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=65.37 T_z=290.28 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=4.91
  Resistenze: K_{fi}=1.25
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=65.37 T_z=0.00 M_y=-245.54 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=4.91
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.45 $\sigma_{m,d}$=71.63 Sfr.=0.24

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=65.37 T_z=290.28 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=4.91
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=4.21 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=65.37 T_z=290.28 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=4.91
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=4.21 Sfr.=0.10

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=65.37 T_z=0.00 M_y=-245.54 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=4.91
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=71.63 Sfr.=0.24

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 50 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=96.24 T_z=0.00 M_y=-959.10 T_y=0.00 M_z=19.34 M_x=16.76
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=378.34 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.20 $\sigma_{m,d}$=51.16 Sfr.=0.34

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 15 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=94.32 T_z=696.64 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=10.79
  Resistenze: K_{mod}=0.80 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=105.93
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.20 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 50 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=96.24 T_z=1133.89 M_y=0.00 T_y=22.86 M_z=0.00 M_x=16.76
  Resistenze: K_{mod}=0.90
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.02 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 50 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=96.24 T_z=0.00 M_y=-959.10 T_y=0.00 M_z=19.34 M_x=16.76
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.20 $\sigma_{m,d}$=51.16 Sfr.=0.34

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 50 SLU Xl=3.58
  Sollecitazioni: N=96.24 T_z=-1133.89 M_y=0.00 T_y=-22.86 M_z=0.00 M_x=16.76
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=4.96 $\tau_{tor,d}$=0.02 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=3.58
  Sollecitazioni: N=96.24 T_z=-1133.89 M_y=0.00 T_y=-22.86 M_z=0.00 M_x=16.76
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=4.96 Sfr.=0.23

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=96.24 T_z=0.00 M_y=-959.10 T_y=0.00 M_z=19.34 M_x=16.76
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=51.16 Sfr.=0.34

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.27 (L/1265)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.17 (L/2043)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.35 (L/969)

Asta n. 4082 (120 119) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU I Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=5.70 T_z=0.00 M_y=-245.06 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-4.62
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
  L=378.00 $\lambda_{rel,y}$=1.47 $\lambda_{rel,z}$=2.04 $K_{c,y}$=0.42 $K_{c,z}$=0.23
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.04 $\sigma_{m,d}$=71.49 Sfr.=0.26

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=5.70 T_z=290.01 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-4.62
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.04 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=5.70 T_z=290.01 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-4.62
  Resistenze: K_{fi}=1.25
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=5.70 T_z=0.00 M_y=-245.06 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-4.62
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70

Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.04 $\sigma_{m,d}$=71.49 Sfr.=0.24

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=5.70 T_z=290.01 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-4.62
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=4.20 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=5.70 T_z=290.01 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-4.62
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=4.20 Sfr.=0.10

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.89
Sollecitazioni: N=5.70 T_z=0.00 M_y=-245.06 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-4.62
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=71.49 Sfr.=0.24

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 50 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=5.18 T_z=0.00 M_y=-957.22 T_y=0.00 M_z=19.30 M_x=-15.72
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=378.00 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=51.06 Sfr.=0.34

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 13 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=0.00 T_z=0.00 M_y=-818.80 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-13.71
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=378.00 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=42.65 Sfr.=0.32

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 63 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-7.18 T_z=0.00 M_y=-680.38 T_y=0.00 M_z=-19.30 M_x=-11.70
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=378.00 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=36.64 Sfr.=0.24

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 37 SLU
Sollecitazioni: N=-5.00
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-614.10
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=378.00 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 $\sigma_{m,d}$=31.98 Sfr.=0.21

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=0.20
Sollecitazioni: N=46.51 T_z=290.01 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-4.70
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.10 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 50 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=5.18 T_z=1132.82 M_y=0.00 T_y=22.84 M_z=0.00 M_x=-15.72
Resistenze: K_{mod}=0.90
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.02 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 50 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=5.18 T_z=0.00 M_y=-957.22 T_y=0.00 M_z=19.30 M_x=-15.72
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=51.06 Sfr.=0.34

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 50 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=5.18 T_z=1132.82 M_y=0.00 T_y=22.84 M_z=0.00 M_x=-15.72
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=4.96 $\tau_{tor,d}$=0.02 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=5.18 T_z=1132.82 M_y=0.00 T_y=22.84 M_z=0.00 M_x=-15.72
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=4.96 Sfr.=0.23

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 37 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-5.00 T_z=0.00 M_y=-818.80 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-13.72
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 $\sigma_{m,d}$=42.65 Sfr.=0.29

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=5.18 T_z=0.00 M_y=-957.22 T_y=0.00 M_z=19.30 M_x=-15.72
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=51.06 Sfr.=0.34

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-35.12 T_z=290.01 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-4.70

Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.07 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.28 (L/1211)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.17 (L/1970)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.37 (L/925)

Asta n. 4082 (121 120) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU I Xl=1.79
Sollecitazioni: N=31.23 T_z=0.00 M_y=-216.03 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=4.89
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=357.35 $\lambda_{rel,y}$=1.39 $\lambda_{rel,z}$=1.93 $K_{c,y}$=0.47 $K_{c,z}$=0.25
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.22 $\sigma_{m,d}$=63.02 Sfr.=0.23

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=31.23 T_z=272.30 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=4.89
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.22 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=31.23 T_z=272.30 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=4.89
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.79
Sollecitazioni: N=31.23 T_z=0.00 M_y=-216.03 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=4.89
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.22 $\sigma_{m,d}$=63.02 Sfr.=0.21

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=3.37
Sollecitazioni: N=31.23 T_z=-272.30 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=4.89
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=3.95 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=3.37
Sollecitazioni: N=31.23 T_z=-272.30 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=4.89
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=3.95 Sfr.=0.09

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.79
Sollecitazioni: N=31.23 T_z=0.00 M_y=-216.03 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=4.89
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=63.02 Sfr.=0.21

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 50 SLU Xl=1.79
Sollecitazioni: N=24.80 T_z=0.00 M_y=-843.86 T_y=0.00 M_z=17.01 M_x=16.88
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=357.35 $\lambda_{rel,y}$=0.82 $\lambda_{rel,z}$=0.99 $K_{c,y}$=0.89 $K_{c,z}$=0.78
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.05 $\sigma_{m,d}$=45.01 Sfr.=0.30

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 1 SND Xl=1.79
Sollecitazioni: N=-16.95 T_z=0.00 M_y=-216.03 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=5.03
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=357.35 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=11.25 Sfr.=0.06

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 1 SND
Sollecitazioni: N=-16.95
[Par.] $M_{y,sx}$=-0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-162.03
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=357.35 $\lambda_{rel,y}$=0.82 $\lambda_{rel,z}$=0.99 $K_{c,y}$=0.89 $K_{c,z}$=0.78
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.04 $\sigma_{m,d}$=8.44 Sfr.=0.05

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=0.20
Sollecitazioni: N=79.41 T_z=272.30 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=5.03
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.17 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 50 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=24.80 T_z=1063.63 M_y=0.00 T_y=21.44 M_z=0.00 M_x=16.88
Resistenze: K_{mod}=0.90
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.02 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 50 SLU Xl=1.79
Sollecitazioni: N=24.80 T_z=0.00 M_y=-843.86 T_y=0.00 M_z=17.01 M_x=16.88
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70

Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.05 $\sigma_{m,d}$=45.01 Sfr.=0.30

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 50 SLU Xl=3.37
Sollecitazioni: N=24.80 T_z=-1063.65 M_y=0.00 T_y=-21.44 M_z=0.00 M_x=16.88
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=4.65 $\tau_{tor,d}$=0.02 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=3.37
Sollecitazioni: N=24.80 T_z=-1063.65 M_y=0.00 T_y=-21.44 M_z=0.00 M_x=16.88
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=4.65 Sfr.=0.21

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 1 SND Xl=1.79
Sollecitazioni: N=-16.95 T_z=0.00 M_y=-216.03 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=5.03
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.04 $\sigma_{m,d}$=-11.25 Sfr.=0.06

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.79
Sollecitazioni: N=24.80 T_z=0.00 M_y=-843.86 T_y=0.00 M_z=17.01 M_x=16.88
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=45.01 Sfr.=0.30

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-16.95 T_z=272.30 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=5.03
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.04 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.21 (L/1478)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.13 (L/2380)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.28 (L/1134)

Asta n. 4082 (122 121) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 75 SLU I Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-1.12 T_z=0.00 M_y=-244.13 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-4.95
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=377.36 $\lambda_{rel,m}$=0.42 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=71.22 Sfr.=0.26

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
Sollecitazioni: N=-1.12
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-183.10
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=377.36 $\lambda_{rel,y}$=1.47 $\lambda_{rel,z}$=2.04 $K_{c,y}$=0.43 $K_{c,z}$=0.23
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 $\sigma_{m,d}$=53.41 Sfr.=0.19

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-1.12 T_z=289.46 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-4.95
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=3.57
Sollecitazioni: N=-1.12 T_z=-289.46 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-4.95
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=4.20 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=3.57
Sollecitazioni: N=-1.12 T_z=-289.46 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-4.95
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=4.20 Sfr.=0.10

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-1.12 T_z=0.00 M_y=-244.13 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-4.95
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 $\sigma_{m,d}$=71.22 Sfr.=0.24

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-1.12 T_z=0.00 M_y=-244.13 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-4.95
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=71.22 Sfr.=0.24

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-1.12 T_z=289.46 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-4.95
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 25 SLU Xl=1.89

Sollecitazioni: N=2.32 T_z=0.00 M_y=-729.53 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-13.21
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=377.36 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.00 $\sigma_{m,d}$=38.00 Sfr.=0.26

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 13 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-8.68 T_z=0.00 M_y=-815.72 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-14.63
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=377.36 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=42.49 Sfr.=0.32

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 50 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-37.64 T_z=0.00 M_y=-953.62 T_y=0.00 M_z=19.22 M_x=-16.67
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=377.36 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=50.87 Sfr.=0.34

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 50 SLU
Sollecitazioni: N=-37.64
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-715.22
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=0.00 $M_{z,eq}$=14.42
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=377.36 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.08 $\sigma_{m,d}$=38.15 Sfr.=0.26

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=0.20
Sollecitazioni: N=77.87 T_z=289.46 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-5.45
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.16 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 50 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-37.64 T_z=1130.69 M_y=0.00 T_y=22.79 M_z=0.00 M_x=-16.67
Resistenze: K_{mod}=0.90
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.02 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 25 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=2.32 T_z=0.00 M_y=-729.53 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-13.21
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.00 $\sigma_{m,d}$=38.00 Sfr.=0.26

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 50 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-37.64 T_z=1130.69 M_y=0.00 T_y=22.79 M_z=0.00 M_x=-16.67
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=4.95 $\tau_{tor,d}$=0.02 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-37.64 T_z=1130.69 M_y=0.00 T_y=22.79 M_z=0.00 M_x=-16.67
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=4.95 Sfr.=0.23

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 50 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-37.64 T_z=0.00 M_y=-953.62 T_y=0.00 M_z=19.22 M_x=-16.67
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.08 $\sigma_{m,d}$=-50.87 Sfr.=0.34

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-37.64 T_z=0.00 M_y=-953.62 T_y=0.00 M_z=19.22 M_x=-16.67
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=50.87 Sfr.=0.34

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 7 SND Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-80.12 T_z=289.46 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-5.45
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.17 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.28 (L/1222)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.17 (L/1965)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.36 (L/938)

Asta n. 4082 (123 122) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 75 SLU I Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-1.20 T_z=0.00 M_y=-245.57 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=4.90
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=378.35 $\lambda_{rel,m}$=0.42 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=71.64 Sfr.=0.26

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
  Sollecitazioni: N=-1.20
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-184.18
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=378.35 $\lambda_{rel,y}$=1.47 $\lambda_{rel,z}$=2.05 $K_{c,y}$=0.42 $K_{c,z}$=0.23
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 $\sigma_{m,d}$=53.73 Sfr.=0.19

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-1.20 T_z=290.31 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=4.90
  Resistenze: K_{fi}=1.25
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=3.58
  Sollecitazioni: N=-1.20 T_z=-290.31 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=4.90
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=4.21 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=3.58
  Sollecitazioni: N=-1.20 T_z=-290.31 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=4.90
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=4.21 Sfr.=0.10

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-1.20 T_z=0.00 M_y=-245.57 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=4.90
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 $\sigma_{m,d}$=71.64 Sfr.=0.24

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-1.20 T_z=0.00 M_y=-245.57 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=4.90
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=71.64 Sfr.=0.24

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-1.20 T_z=290.31 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=4.90
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 25 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=1.26 T_z=0.00 M_y=-733.82 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=13.09
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=378.35 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.00 $\sigma_{m,d}$=38.22 Sfr.=0.26

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 13 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-13.82 T_z=0.00 M_y=-820.51 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=14.49
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=378.35 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=42.74 Sfr.=0.32

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 50 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-46.08 T_z=0.00 M_y=-959.23 T_y=0.00 M_z=19.34 M_x=16.61
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=378.35 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=51.17 Sfr.=0.34

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 50 SLU
  Sollecitazioni: N=-46.08
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-719.42
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=14.50
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=378.35 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.10 $\sigma_{m,d}$=38.38 Sfr.=0.26

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=109.59 T_z=290.31 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=5.14
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.23 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 50 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-46.08 T_z=1134.01 M_y=0.00 T_y=22.86 M_z=0.00 M_x=16.61
  Resistenze: K_{mod}=0.90
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.02 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 25 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=1.26 T_z=0.00 M_y=-733.82 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=13.09
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.00 $\sigma_{m,d}$=38.22 Sfr.=0.26

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 50 SLU Xl=0.20

Sollecitazioni: N=-46.08 T_z=1134.01 M_y=0.00 T_y=22.86 M_z=0.00 M_x=16.61
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=4.96 $\tau_{tor,d}$=0.02 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-46.08 T_z=1134.01 M_y=0.00 T_y=22.86 M_z=0.00 M_x=16.61
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=4.96 Sfr.=0.23

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 50 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-46.08 T_z=0.00 M_y=-959.23 T_y=0.00 M_z=19.34 M_x=16.61
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.10 $\sigma_{m,d}$=-51.17 Sfr.=0.34

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-46.08 T_z=0.00 M_y=-959.23 T_y=0.00 M_z=19.34 M_x=16.61
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=51.17 Sfr.=0.34

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 7 SND Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-111.99 T_z=290.31 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=5.14
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.23 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.28 (L/1210)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.17 (L/1947)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.36 (L/929)

Asta n. 4082 (124 123) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 75 SLU I Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-6.71 T_z=0.00 M_y=-244.13 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-4.92
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=377.36 $\lambda_{rel,m}$=0.42 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=71.22 Sfr.=0.26

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
Sollecitazioni: N=-6.71
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-183.10
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=377.36 $\lambda_{rel,y}$=1.47 $\lambda_{rel,z}$=2.04 $K_{c,y}$=0.43 $K_{c,z}$=0.23
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.05 $\sigma_{m,d}$=53.41 Sfr.=0.19

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-6.71 T_z=289.46 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-4.92
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-6.71 T_z=289.46 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-4.92
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=4.20 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-6.71 T_z=289.46 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-4.92
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=4.20 Sfr.=0.10

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-6.71 T_z=0.00 M_y=-244.13 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-4.92
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.05 $\sigma_{m,d}$=-71.22 Sfr.=0.24

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-6.71 T_z=0.00 M_y=-244.13 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-4.92
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=71.22 Sfr.=0.24

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-6.71 T_z=289.46 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-4.92
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.05 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 63 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=7.83 T_z=0.00 M_y=-677.82 T_y=0.00 M_z=-19.22 M_x=-12.43
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=377.36 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73

Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 $\sigma_{m,d}$=36.50 Sfr.=0.24

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 13 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-26.31 T_z=0.00 M_y=-815.72 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-14.54
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=377.36 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=42.49 Sfr.=0.32

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 50 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-60.53 T_z=0.00 M_y=-953.62 T_y=0.00 M_z=19.22 M_x=-16.65
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=377.36 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=50.87 Sfr.=0.34

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 50 SLU
Sollecitazioni: N=-60.53
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-715.22
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=0.00 $M_{z,eq}$=14.42
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=377.36 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.13 $\sigma_{m,d}$=38.15 Sfr.=0.26

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=0.20
Sollecitazioni: N=100.07 T_z=289.46 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-5.12
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.21 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 50 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-60.53 T_z=1130.69 M_y=0.00 T_y=22.79 M_z=0.00 M_x=-16.65
Resistenze: K_{mod}=0.90
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.02 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 63 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=7.83 T_z=0.00 M_y=-677.82 T_y=0.00 M_z=-19.22 M_x=-12.43
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 $\sigma_{m,d}$=36.50 Sfr.=0.24

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 50 SLU Xl=3.57
Sollecitazioni: N=-60.53 T_z=-1130.69 M_y=0.00 T_y=-22.79 M_z=0.00 M_x=-16.65
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=4.95 $\tau_{tor,d}$=0.02 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=3.57
Sollecitazioni: N=-60.53 T_z=-1130.69 M_y=0.00 T_y=-22.79 M_z=0.00 M_x=-16.65
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=4.95 Sfr.=0.23

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 50 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-60.53 T_z=0.00 M_y=-953.62 T_y=0.00 M_z=19.22 M_x=-16.65
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.13 $\sigma_{m,d}$=-50.87 Sfr.=0.34

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-60.53 T_z=0.00 M_y=-953.62 T_y=0.00 M_z=19.22 M_x=-16.65
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=50.87 Sfr.=0.34

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 7 SND Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-113.48 T_z=289.46 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-5.12
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.24 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.28 (L/1223)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.17 (L/1969)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.36 (L/939)

Asta n. 4082 (125 124) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 75 SLU I Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-44.47 T_z=0.00 M_y=-245.57 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=4.95
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=378.35 $\lambda_{rel,m}$=0.42 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=71.64 Sfr.=0.26

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
Sollecitazioni: N=-44.47
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-184.18

Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=378.35 $\lambda_{rel,y}$=1.47 $\lambda_{rel,z}$=2.05 $K_{c,y}$=0.42 $K_{c,z}$=0.23
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.31 $\sigma_{m,d}$=53.73 Sfr.=0.20

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-44.47 T_z=290.31 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=4.95
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=3.58
Sollecitazioni: N=-44.47 T_z=-290.31 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=4.95
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=4.21 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=3.58
Sollecitazioni: N=-44.47 T_z=-290.31 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=4.95
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=4.21 Sfr.=0.10

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-44.47 T_z=0.00 M_y=-245.57 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=4.95
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.31 $\sigma_{m,d}$=-71.64 Sfr.=0.24

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-44.47 T_z=0.00 M_y=-245.57 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=4.95
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=71.64 Sfr.=0.24

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-44.47 T_z=290.31 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=4.95
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.31 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 7 SND Xl=1.89
Sollecitazioni: N=45.05 T_z=0.00 M_y=-245.57 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=5.45
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
L=378.35 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.09 $\sigma_{m,d}$=12.79 Sfr.=0.07

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 13 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-80.22 T_z=0.00 M_y=-820.51 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=14.65
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=378.35 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=42.73 Sfr.=0.32

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 50 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-112.74 T_z=0.00 M_y=-959.22 T_y=0.00 M_z=19.34 M_x=16.71
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=378.35 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=51.17 Sfr.=0.34

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 50 SLU
Sollecitazioni: N=-112.74
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-719.42
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=0.00 $M_{z,eq}$=14.50
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=378.35 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.23 $\sigma_{m,d}$=38.38 Sfr.=0.26

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=0.20
Sollecitazioni: N=45.05 T_z=290.31 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=5.45
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.09 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 50 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-112.74 T_z=1134.00 M_y=0.00 T_y=22.86 M_z=0.00 M_x=16.71
Resistenze: K_{mod}=0.90
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.02 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 7 SND Xl=1.89
Sollecitazioni: N=45.05 T_z=0.00 M_y=-245.57 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=5.45
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.09 $\sigma_{m,d}$=12.79 Sfr.=0.07

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 50 SLU Xl=3.58
Sollecitazioni: N=-112.74 T_z=-1134.00 M_y=0.00 T_y=-22.86 M_z=0.00 M_x=16.71
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=4.96 $\tau_{tor,d}$=0.02 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=3.58
  Sollecitazioni: N=-112.74 T_z=-1134.00 M_y=0.00 T_y=-22.86 M_z=0.00 M_x=16.71
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=4.96 Sfr.=0.23

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 50 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-112.74 T_z=0.00 M_y=-959.22 T_y=0.00 M_z=19.34 M_x=16.71
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.23 $\sigma_{m,d}$=-51.17 Sfr.=0.34

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-112.74 T_z=0.00 M_y=-959.22 T_y=0.00 M_z=19.34 M_x=16.71
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=51.17 Sfr.=0.34

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 49 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-124.77 T_z=970.02 M_y=0.00 T_y=38.10 M_z=0.00 M_x=14.31
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.26 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.28 (L/1201)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.17 (L/1935)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.37 (L/922)

Asta n. 4082 (126 125) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU I Xl=1.55
  Sollecitazioni: N=80.93 T_z=0.00 M_y=-156.79 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-5.82
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
  L=310.36 $\lambda_{rel,y}$=1.21 $\lambda_{rel,z}$=1.68 $K_{c,y}$=0.60 $K_{c,z}$=0.33
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.56 $\sigma_{m,d}$=45.74 Sfr.=0.17

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=80.93 T_z=231.97 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-5.82
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.56 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=80.93 T_z=231.97 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-5.82
  Resistenze: K_{fi}=1.25
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.55
  Sollecitazioni: N=80.93 T_z=0.00 M_y=-156.79 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-5.82
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.56 $\sigma_{m,d}$=45.74 Sfr.=0.15

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=2.90
  Sollecitazioni: N=80.93 T_z=-231.97 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-5.82
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=3.36 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=2.90
  Sollecitazioni: N=80.93 T_z=-231.97 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-5.82
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=3.36 Sfr.=0.08

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.55
  Sollecitazioni: N=80.93 T_z=0.00 M_y=-156.79 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-5.82
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=45.74 Sfr.=0.15

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 50 SLU Xl=1.55
  Sollecitazioni: N=44.68 T_z=0.00 M_y=-612.45 T_y=0.00 M_z=12.35 M_x=-19.95
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=310.36 $\lambda_{rel,y}$=0.71 $\lambda_{rel,z}$=0.86 $K_{c,y}$=0.93 $K_{c,z}$=0.87
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.09 $\sigma_{m,d}$=32.67 Sfr.=0.22

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 1 SND Xl=1.55
  Sollecitazioni: N=-21.90 T_z=0.00 M_y=-156.79 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-5.95
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=310.36 $\lambda_{rel,m}$=0.25 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=8.17 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 1 SND
  Sollecitazioni: N=-21.90

[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-117.59
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=310.36 $\lambda_{rel,y}$=0.71 $\lambda_{rel,z}$=0.86 $K_{c,y}$=0.93 $K_{c,z}$=0.87
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.05 $\sigma_{m,d}$=6.12 Sfr.=0.03

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=0.20
Sollecitazioni: N=183.76 T_z=231.97 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-5.95
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.38 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 50 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=44.68 T_z=906.12 M_y=0.00 T_y=18.27 M_z=0.00 M_x=-19.95
Resistenze: K_{mod}=0.90
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.02 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 50 SLU Xl=1.55
Sollecitazioni: N=44.68 T_z=0.00 M_y=-612.45 T_y=0.00 M_z=12.35 M_x=-19.95
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.09 $\sigma_{m,d}$=32.67 Sfr.=0.22

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 50 SLU Xl=2.90
Sollecitazioni: N=44.68 T_z=-906.13 M_y=0.00 T_y=-18.27 M_z=0.00 M_x=-19.95
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=3.97 $\tau_{tor,d}$=0.02 Sfr.=0.03

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=2.90
Sollecitazioni: N=44.68 T_z=-906.13 M_y=0.00 T_y=-18.27 M_z=0.00 M_x=-19.95
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=3.97 Sfr.=0.18

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 1 SND Xl=1.55
Sollecitazioni: N=-21.90 T_z=0.00 M_y=-156.79 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-5.95
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.05 $\sigma_{m,d}$=-8.17 Sfr.=0.04

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.55
Sollecitazioni: N=44.68 T_z=0.00 M_y=-612.45 T_y=0.00 M_z=12.35 M_x=-19.95
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=32.67 Sfr.=0.22

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-21.90 T_z=231.97 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-5.95
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.05 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.11 (L/2504)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.07 (L/4049)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.14 (L/1919)

Asta n. 4082 (127 126) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 75 SLU I Xl=2.14
Sollecitazioni: N=-122.77 T_z=0.00 M_y=-322.94 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=3.99
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=428.01 $\lambda_{rel,m}$=0.44 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=94.21 Sfr.=0.34

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
Sollecitazioni: N=-122.77
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-242.21
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=428.01 $\lambda_{rel,y}$=1.66 $\lambda_{rel,z}$=2.31 $K_{c,y}$=0.34 $K_{c,z}$=0.18
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.85 $\sigma_{m,d}$=70.66 Sfr.=0.27

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-122.77 T_z=332.92 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=3.99
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-122.77 T_z=332.92 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=3.99
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=4.83 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-122.77 T_z=332.92 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=3.99
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75

Tensioni: τ_d=4.83 Sfr.=0.11

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=2.14
  Sollecitazioni: N=-122.77 T_z=0.00 M_y=-322.94 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=3.99
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.85 $\sigma_{m,d}$=-94.21 Sfr.=0.31

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=2.14
  Sollecitazioni: N=-122.77 T_z=0.00 M_y=-322.94 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=3.99
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=94.21 Sfr.=0.31

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-122.77 T_z=332.92 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=3.99
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.85 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 1 SND Xl=2.14
  Sollecitazioni: N=50.84 T_z=0.00 M_y=-322.94 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=4.12
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
  L=428.01 $\lambda_{rel,y}$=0.98 $\lambda_{rel,z}$=1.18 $K_{c,y}$=0.78 $K_{c,z}$=0.62
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.11 $\sigma_{m,d}$=16.82 Sfr.=0.09

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 13 SLU Xl=2.14
  Sollecitazioni: N=-199.61 T_z=0.00 M_y=-1079.04 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=11.89
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=428.01 $\lambda_{rel,m}$=0.29 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=56.20 Sfr.=0.42

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 50 SLU Xl=2.14
  Sollecitazioni: N=-216.32 T_z=0.00 M_y=-1261.46 T_y=0.00 M_z=25.43 M_x=13.61
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=428.01 $\lambda_{rel,m}$=0.29 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=67.29 Sfr.=0.45

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 50 SLU
  Sollecitazioni: N=-216.32
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-946.10
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=0.00 $M_{z,eq}$=19.07
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=428.01 $\lambda_{rel,y}$=0.98 $\lambda_{rel,z}$=1.18 $K_{c,y}$=0.78 $K_{c,z}$=0.62
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.45 $\sigma_{m,d}$=50.47 Sfr.=0.34

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=50.84 T_z=332.92 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=4.12
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.11 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 50 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-216.32 T_z=1300.44 M_y=0.00 T_y=26.22 M_z=0.00 M_x=13.61
  Resistenze: K_{mod}=0.90
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.02 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 1 SND Xl=2.14
  Sollecitazioni: N=50.84 T_z=0.00 M_y=-322.94 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=4.12
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.11 $\sigma_{m,d}$=16.82 Sfr.=0.09

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 50 SLU Xl=4.08
  Sollecitazioni: N=-216.32 T_z=-1300.44 M_y=0.00 T_y=-26.22 M_z=0.00 M_x=13.61
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=5.69 $\tau_{tor,d}$=0.02 Sfr.=0.07

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=4.08
  Sollecitazioni: N=-216.32 T_z=-1300.44 M_y=0.00 T_y=-26.22 M_z=0.00 M_x=13.61
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=5.69 Sfr.=0.26

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 50 SLU Xl=2.14
  Sollecitazioni: N=-216.32 T_z=0.00 M_y=-1261.46 T_y=0.00 M_z=25.43 M_x=13.61
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.45 $\sigma_{m,d}$=-67.29 Sfr.=0.45

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=2.14
  Sollecitazioni: N=-216.32 T_z=0.00 M_y=-1261.46 T_y=0.00 M_z=25.43 M_x=13.61
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=67.29 Sfr.=0.45

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=0.20

Sollecitazioni: N=-296.38 T_z=332.92 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=4.12
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.62 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.49 (L/794)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.30 (L/1282)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.64 (L/608)

Asta n. 4082 (128 127) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU I Xl=1.60
Sollecitazioni: N=103.49 T_z=0.00 M_y=-179.78 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=324.51 $\lambda_{rel,y}$=1.26 $\lambda_{rel,z}$=1.75 $K_{c,y}$=0.55 $K_{c,z}$=0.30
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.71 $\sigma_{m,d}$=52.45 Sfr.=0.19

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU I Xl=0.15
Sollecitazioni: N=103.49 T_z=248.40 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.71 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.60
Sollecitazioni: N=103.49 T_z=0.00 M_y=-179.78 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.71 $\sigma_{m,d}$=52.45 Sfr.=0.18

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=3.05
Sollecitazioni: N=103.49 T_z=-248.40 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=3.60 Sfr.=0.08

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=1.60
Sollecitazioni: N=103.49 T_z=0.00 M_y=-179.78 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=52.45 Sfr.=0.17

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 50 SLU Xl=1.60
Sollecitazioni: N=113.27 T_z=0.00 M_y=-702.26 T_y=0.00 M_z=14.16 M_x=-1.76
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=324.51 $\lambda_{rel,y}$=0.75 $\lambda_{rel,z}$=0.89 $K_{c,y}$=0.92 $K_{c,z}$=0.84
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.24 $\sigma_{m,d}$=37.46 Sfr.=0.25

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 1 SND Xl=1.60
Sollecitazioni: N=-170.14 T_z=0.00 M_y=-179.78 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=324.51 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=9.36 Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 1 SND
Sollecitazioni: N=-170.14
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-134.84
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=324.51 $\lambda_{rel,y}$=0.75 $\lambda_{rel,z}$=0.89 $K_{c,y}$=0.92 $K_{c,z}$=0.84
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.35 $\sigma_{m,d}$=7.02 Sfr.=0.04

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=0.15
Sollecitazioni: N=377.12 T_z=248.40 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.79 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 50 SLU Xl=0.15
Sollecitazioni: N=113.27 T_z=970.27 M_y=0.00 T_y=19.56 M_z=0.00 M_x=-1.76
Resistenze: K_{mod}=0.90
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 50 SLU Xl=1.60
Sollecitazioni: N=113.27 T_z=0.00 M_y=-702.26 T_y=0.00 M_z=14.16 M_x=-1.76
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.24 $\sigma_{m,d}$=37.46 Sfr.=0.25

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 50 SLU Xl=3.05
Sollecitazioni: N=113.27 T_z=-970.29 M_y=0.00 T_y=-19.56 M_z=0.00 M_x=-1.76
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=4.25 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.04

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=3.05
Sollecitazioni: N=113.27 T_z=-970.29 M_y=0.00 T_y=-19.56 M_z=0.00 M_x=-1.76

Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=4.25 Sfr.=0.20

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 1 SND Xl=1.60
Sollecitazioni: N=-170.14 T_z=0.00 M_y=-179.78 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.35 $\sigma_{m,d}$=-9.36 Sfr.=0.05

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=1.60
Sollecitazioni: N=113.27 T_z=0.00 M_y=-702.26 T_y=0.00 M_z=14.16 M_x=-1.76
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=37.46 Sfr.=0.25

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=0.15
Sollecitazioni: N=-170.14 T_z=248.40 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.35 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.14 (L/1997)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.09 (L/3229)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.19 (L/1530)

Asta n. 4082 (129 128) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 75 SLU I Xl=2.07
Sollecitazioni: N=-195.05 T_z=0.00 M_y=-300.50 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=409.28 $\lambda_{rel,m}$=0.43 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=87.66 Sfr.=0.32

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU I
Sollecitazioni: N=-195.05
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-225.37
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=409.28 $\lambda_{rel,y}$=1.59 $\lambda_{rel,z}$=2.21 $K_{c,y}$=0.37 $K_{c,z}$=0.19
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.35 $\sigma_{m,d}$=65.75 Sfr.=0.26

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-195.05 T_z=321.15 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=4.66 Sfr.=0.11

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU I Xl=2.07
Sollecitazioni: N=-195.05 T_z=0.00 M_y=-300.50 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.35 $\sigma_{m,d}$=-87.66 Sfr.=0.29

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=2.07
Sollecitazioni: N=-195.05 T_z=0.00 M_y=-300.50 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=87.66 Sfr.=0.29

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-195.05 T_z=321.15 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.35 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 1 SND Xl=2.07
Sollecitazioni: N=302.53 T_z=0.00 M_y=-300.50 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
L=409.28 $\lambda_{rel,y}$=0.94 $\lambda_{rel,z}$=1.13 $K_{c,y}$=0.81 $K_{c,z}$=0.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.63 $\sigma_{m,d}$=15.65 Sfr.=0.09

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 13 SLU Xl=2.07
Sollecitazioni: N=-329.64 T_z=0.00 M_y=-1004.05 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=1.68
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=409.28 $\lambda_{rel,m}$=0.29 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=52.29 Sfr.=0.39

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 50 SLU Xl=2.07
Sollecitazioni: N=-336.25 T_z=0.00 M_y=-1173.78 T_y=0.00 M_z=23.66 M_x=2.03
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=409.28 $\lambda_{rel,m}$=0.29 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=62.61 Sfr.=0.42

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 50 SLU
Sollecitazioni: N=-336.25

[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-880.34
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=0.00 $M_{z,eq}$=17.75
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=409.28 $\lambda_{rel,y}$=0.94 $\lambda_{rel,z}$=1.13 $K_{c,y}$=0.81 $K_{c,z}$=0.66
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.70 $\sigma_{m,d}$=46.96 Sfr.=0.32

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=0.20
Sollecitazioni: N=302.53 T_z=321.15 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.63 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 50 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-336.25 T_z=1254.48 M_y=0.00 T_y=25.29 M_z=0.00 M_x=2.03
Resistenze: K_{mod}=0.90
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 1 SND Xl=2.07
Sollecitazioni: N=302.53 T_z=0.00 M_y=-300.50 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.63 $\sigma_{m,d}$=15.65 Sfr.=0.09

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 50 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-336.25 T_z=1254.48 M_y=0.00 T_y=25.29 M_z=0.00 M_x=2.03
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=5.49 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.06

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-336.25 T_z=1254.48 M_y=0.00 T_y=25.29 M_z=0.00 M_x=2.03
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=5.49 Sfr.=0.25

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 50 SLU Xl=2.07
Sollecitazioni: N=-336.25 T_z=0.00 M_y=-1173.78 T_y=0.00 M_z=23.66 M_x=2.03
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.70 $\sigma_{m,d}$=-62.61 Sfr.=0.42

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=2.07
Sollecitazioni: N=-336.25 T_z=0.00 M_y=-1173.78 T_y=0.00 M_z=23.66 M_x=2.03
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=62.61 Sfr.=0.42

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-692.62 T_z=321.15 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.44 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.43 (L/874)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.27 (L/1409)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.56 (L/670)

Asta n. 4082 (129 130) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU I Xl=0.91
Sollecitazioni: N=12.10 T_z=0.00 M_y=-43.11 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=175.45 $\lambda_{rel,y}$=0.68 $\lambda_{rel,z}$=0.95 $K_{c,y}$=0.94 $K_{c,z}$=0.81
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.08 $\sigma_{m,d}$=12.58 Sfr.=0.05

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=12.10 T_z=121.62 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.08 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.91
Sollecitazioni: N=12.10 T_z=0.00 M_y=-43.11 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.08 $\sigma_{m,d}$=12.58 Sfr.=0.04

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=12.10 T_z=121.62 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=1.76 Sfr.=0.04

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU I Xl=0.91
Sollecitazioni: N=12.10 T_z=0.00 M_y=-43.11 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=12.58 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 50 SLU Xl=0.91
  Sollecitazioni: N=23.57 T_z=0.00 M_y=-168.38 T_y=0.00 M_z=-3.39 M_x=1.11
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=175.45 $\lambda_{rel,y}$=0.40 $\lambda_{rel,z}$=0.48 $K_{c,y}$=0.99 $K_{c,z}$=0.98
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.05 $\sigma_{m,d}$=8.98 Sfr.=0.06

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 1 SND Xl=0.91
  Sollecitazioni: N=-175.18 T_z=0.00 M_y=-43.11 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=175.45 $\lambda_{rel,m}$=0.19 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=2.25 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 62 SLU Xl=0.91
  Sollecitazioni: N=-1.63 T_z=0.00 M_y=-62.87 T_y=0.00 M_z=5.66 M_x=1.22
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=175.45 $\lambda_{rel,m}$=0.19 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=3.63 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 62 SLU
  Sollecitazioni: N=-1.63
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-47.15
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=4.24
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=175.45 $\lambda_{rel,y}$=0.40 $\lambda_{rel,z}$=0.48 $K_{c,y}$=0.99 $K_{c,z}$=0.98
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.00 $\sigma_{m,d}$=2.72 Sfr.=0.02

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=199.39 T_z=121.62 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.42 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 13 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=13.70 T_z=406.37 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=1.26
  Resistenze: K_{mod}=0.80
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 50 SLU Xl=0.91
  Sollecitazioni: N=23.57 T_z=0.00 M_y=-168.38 T_y=0.00 M_z=-3.39 M_x=1.11
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.05 $\sigma_{m,d}$=8.98 Sfr.=0.06

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 50 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=23.57 T_z=475.06 M_y=0.00 T_y=-9.58 M_z=0.00 M_x=1.11
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=2.08 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 50 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=23.57 T_z=475.06 M_y=0.00 T_y=-9.58 M_z=0.00 M_x=1.11
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=2.08 Sfr.=0.10

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 62 SLU Xl=0.91
  Sollecitazioni: N=-1.63 T_z=0.00 M_y=-62.87 T_y=0.00 M_z=5.66 M_x=1.22
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.00 $\sigma_{m,d}$=3.63 Sfr.=0.02

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 50 SLU Xl=0.91
  Sollecitazioni: N=23.57 T_z=0.00 M_y=-168.38 T_y=0.00 M_z=-3.39 M_x=1.11
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=8.98 Sfr.=0.06

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-175.18 T_z=121.62 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.36 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.02 (L/7547)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.01 (L/11437)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.02 (L/5959)

Verifiche e armature pareti

Simbologia

Δ_{sm} = Distanza media tra le fessure
Φ_{eq} = Diametro equivalente delle barre
ε_{sm} = Deformazione unitaria media dell'armatura (*1000)
σ_c = Tensione nel calcestruzzo
σ_f = Tensione nel ferro
σ_s = Tensione nell'acciaio nella sezione fessurata
$A_{c\ eff}$ = Area di calcestruzzo efficace
A_s = Area complessiva dei ferri nell'area di calcestruzzo efficace
CC = Numero della combinazione delle condizioni di carico elementari
Cf = Copriferro
Cls = Tipo di calcestruzzo
Fcd = Resistenza di calcolo a compressione del calcestruzzo
Fck = Resistenza caratteristica cilindrica a compressione del calcestruzzo
Fctd = Resistenza di calcolo a trazione del calcestruzzo
Fctk = Resistenza caratteristica a trazione del calcestruzzo
Fyd = Resistenza di calcolo dell'acciaio
Fyk = Tensione caratteristica di snervamento dell'acciaio
K_2 = Coefficiente per distribuzione deformazioni
M'ydy = Momento resistente massimo in campo sostanzialmente elastico intorno all'asse Y
MRdy = Momento resistente allo stato limite ultimo intorno all'asse Y
My = Momento flettente intorno all'asse Y
N = Sforzo normale
Nu = Sforzo normale ultimo
Sez. = Sezione di verifica
Sic. = Sicurezza
Spess. = Spessore
TCC = Tipo di combinazione di carico
SLU = Stato limite ultimo
SLE R = Stato limite d'esercizio, combinazione rara
SLE F = Stato limite d'esercizio, combinazione frequente
SLE Q = Stato limite d'esercizio, combinazione quasi permanente
SLD = Stato limite di danno
SLO = Stato limite di operatività
SLU I = Stato limite di resistenza al fuoco
SND = Stato limite di salvaguardia della vita (non dissipativo)
Tp = Tipo di acciaio
Ty = Taglio in dir. Y
VRcd = Taglio ultimo lato calcestruzzo
VRsd = Taglio ultimo lato armatura
Vrdu = Taglio ultimo resistente
Vsdu = Taglio agente nella direzione del momento ultimo
Wk = Ampiezza caratteristica delle fessure
Xf = Coordinata X finale
Xi = Coordinata X iniziale
Xv = Coordinata X di verifica
Zona = Zona di verifica
Zv = Coordinata Z di verifica
c = Ricoprimento dell'armatura
s = Distanza massima tra le barre

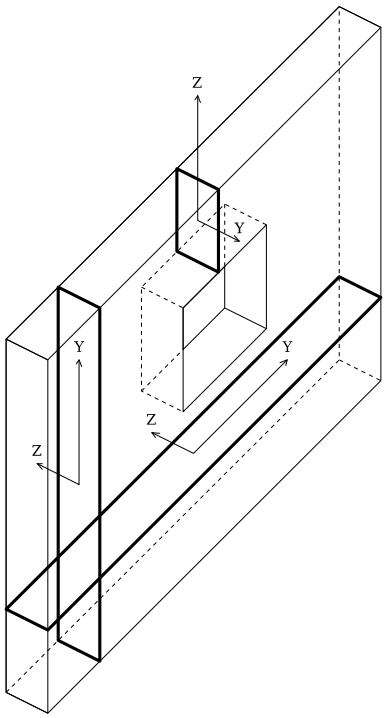


Figura numero 12: Riferimenti sezione

Parete n. 111

Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Spess. <cm>	Cf <cm>	Cls	Fck <daN/cmq>	Fctk <daN/cmq>	Fcd <daN/cmq>	Fctd <daN/cmq>	Tp	Fyk <daN/cmq>	Fyd <daN/cmq>
Oriz.	30.00	5.10	C25/30	249.00	17.91	141.10	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Verifiche su sezioni orizzontali
Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

CC	TCC	Zona	Zv <m>	Xi <m>	Xf <m>	N <daN>	My <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	Sic.
36	SLU	Diff.	0.00	0.00	2.08	-15348.00	-2589.02	-15348.00	-13432.00	5.188
37	SLU	Diff.	1.34	0.00	2.08	-13386.00	-1779.22	-13386.00	-13221.50	7.431
63	SLU	Diff.	2.69	0.00	2.08	-13844.00	-2201.07	-13844.00	-13270.50	6.029

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

CC	TCC	Zona	Zv <m>	Xi <m>	Xf <m>	N <daN>	My <daNm>	Nu <daN>	M'ydy <daNm>	Sic.
1	SND	Diff.	0.00	0.00	2.08	-8048.46	-5024.46	-8048.46	-11054.10	2.200
1	SND	Diff.	1.34	0.00	2.08	-6452.16	-1849.00	-6452.16	-10867.90	5.878
1	SND	Diff.	2.69	0.00	2.08	-5329.04	-1181.14	-5329.04	-10736.60	9.090

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

CC	TCC	Zona	Zv <m>	Xi <m>	Xf <m>	N <daN>	My <daNm>	σ_c <daN/cmq>	σ_f <daN/cmq>
40	SLE R	Diff.	0.00	0.00	2.08	-11245.30	-1841.58	12.01	239.69
22	SLE Q	Diff.	0.00	0.00	2.08	-10180.70	-1240.99	7.15	83.90
41	SLE R	Diff.	1.34	0.00	2.08	-9715.19	-1249.75	7.37	97.87
22	SLE Q	Diff.	1.34	0.00	2.08	-7997.16	-808.33	4.39	46.28
67	SLE R	Diff.	2.69	0.00	2.08	-9819.93	-1522.57	9.72	180.00
22	SLE Q	Diff.	2.69	0.00	2.08	-6689.50	-762.16	4.27	42.32

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

CC	TCC	Zona	Zv <m>	Xi <m>	Xf <m>	N <daN>	My <daNm>	c <mm>	s <mm>	K_2	Φ_{eq}	Δ_{sm} <mm>	A_s <cmq>	$A_{c\ eff}$ <cmq>	σ_s <daN/cmq>	ε_{sm}	Wk <mm>
22	SLE Q	Diff.	0.00	0.00	2.08	-10180.70	-1240.99	44.99	200.00	0.50	12.00	207.22	11.31	1104.95	83.90	0.02	0.01
70	SLE F	Diff.	0.00	0.00	2.08	-10023.90	-1165.41	44.99	200.00	0.50	12.00	1214.29	1.13	1059.63	68.43	0.02	0.04
19	SLE F	Diff.	2.69	0.00	2.08	-7187.34	-878.52	44.99	200.00	0.50	12.00	207.49	11.31	1107.45	59.86	0.02	0.01

Parete n. 112

Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Spess.	Cf	Cls	Fck	Fctk	Fcd	Fctd	Tp	Fyk	Fyd

	<cm>	<cm>		<daN/cmq>	<daN/cmq>	<daN/cmq>	<daN/cmq>		<daN/cmq>	<daN/cmq>
Oriz.	30.00	5.10	C25/30	249.00	17.91	141.10	11.94	B450C	4500.00	3913.04
A-A	30.00	5.10	C25/30	249.00	17.91	141.10	11.94	B450C	4500.00	3913.04
B-B	30.00	5.10	C25/30	249.00	17.91	141.10	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Verifiche su sezioni orizzontali
Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

CC	TCC	Zona	Zv <m>	Xi <m>	Xf <m>	N <daN>	My <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	Sic.
24	SLU	Diff.	0.00	0.00	2.00	-10142.10	722.26	-10142.10	14648.30	20.281
36	SLU	Diff.	1.34	0.00	2.00	-7923.54	-308.09	-7923.54	-14411.80	46.777
63	SLU	Diff.	2.69	0.00	2.00	-4950.95	-581.70	-4950.95	-14094.30	24.230
63	SLU	Diff.	4.03	0.00	2.00	-2008.56	-1359.59	-2008.56	-13779.40	10.135
63	SLU	Sez.A-A	4.03	0.00	0.30	-892.17	-191.10	-892.17	-2315.43	12.116
24	SLU	Sez.B-B	0.00	1.70	2.00	3124.00	178.57	3124.00	1858.34	10.407

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

CC	TCC	Zona	Zv <m>	Xi <m>	Xf <m>	N <daN>	My <daNm>	Nu <daN>	M'ydy <daNm>	Sic.
1	SND	Diff.	0.00	0.00	2.00	-6793.89	4139.67	-6793.89	12768.50	3.084
1	SND	Diff.	1.34	0.00	2.00	-4597.56	-1782.33	-4597.56	-12517.10	7.023
1	SND	Diff.	2.69	0.00	2.00	-3111.49	-363.31	-3111.49	-12347.40	33.986
1	SND	Diff.	4.03	0.00	2.00	-747.68	-2786.42	-747.68	-12077.20	4.334
1	SND	Sez.A-A	0.00	0.00	0.30	-1667.93	-583.42	-1667.93	-2174.78	3.728
1	SND	Sez.B-B	0.00	1.70	2.00	616.96	552.29	616.96	1916.41	3.470

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

CC	TCC	Zona	Zv <m>	Xi <m>	Xf <m>	N <daN>	My <daNm>	σ_c <daN/cmq>	σ_f <daN/cmq>
28	SLE R	Diff.	0.00	0.00	2.00	-7707.02	478.56	2.70	32.74
22	SLE Q	Diff.	0.00	0.00	2.00	-8260.32	120.69	1.66	22.99
40	SLE R	Diff.	1.34	0.00	2.00	-5935.10	-219.93	1.60	20.56
22	SLE Q	Diff.	1.34	0.00	2.00	-6076.86	-127.30	1.34	18.08
67	SLE R	Diff.	2.69	0.00	2.00	-3762.09	-410.13	2.28	23.40
22	SLE Q	Diff.	2.69	0.00	2.00	-4593.70	-294.59	1.64	19.84
67	SLE R	Diff.	4.03	0.00	2.00	-1478.48	-940.82	6.46	249.10
22	SLE Q	Diff.	4.03	0.00	2.00	-2214.11	-558.38	3.68	100.16
41	SLE R	Sez.A-A	0.00	0.00	0.30	-4152.51	-74.89	5.81	79.35
67	SLE R	Sez.A-A	4.03	0.00	0.30	-649.66	-132.10	5.45	119.43
22	SLE Q	Sez.A-A	0.00	0.00	0.30	-2677.49	-66.00	4.10	54.71
28	SLE R	Sez.B-B	4.03	1.70	2.00	-257.06	-143.05	6.25	221.80
67	SLE R	Sez.B-B	0.00	1.70	2.00	2451.99	100.75	0.00	766.96
22	SLE Q	Sez.B-B	4.03	1.70	2.00	-472.39	-109.94	4.61	112.64

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

CC	TCC	Zona	Zv <m>	Xi <m>	Xf <m>	N <daN>	My <daNm>	c <mm>	s <mm>	K_2	Φ_{eq}	Δ_{sm} <mm>	A_s <cmq>	$A_{c\ eff}$ <cmq>	σ_s <daN/cmq>	ε_{sm}	Wk <mm>
22	SLE Q	Diff.	4.03	0.00	2.00	-2214.11	-558.38	45.00	200.00	0.50	12.00	214.70	13.57	1410.46	100.16	0.03	0.01
19	SLE F	Diff.	4.03	0.00	2.00	-2114.01	-617.22	45.00	200.00	0.50	12.00	217.56	13.57	1442.74	122.16	0.04	0.01
22	SLE Q	Sez.B-B	0.00	1.70	2.00	64.42	66.39	45.00	198.00	0.50	12.00	218.56	2.26	242.34	144.64	0.04	0.02
19	SLE F	Sez.B-B	0.00	1.70	2.00	441.27	73.49	45.00	198.00	0.50	12.00	229.68	2.26	263.29	248.00	0.07	0.03

Parete n. 113

Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Spess. <cm>	Cf <cm>	Cls	Fck <daN/cmq>	Fctk <daN/cmq>	Fcd <daN/cmq>	Fctd <daN/cmq>	Tp	Fyk <daN/cmq>	Fyd <daN/cmq>
Oriz.	30.00	5.10	C25/30	249.00	17.91	141.10	11.94	B450C	4500.00	3913.04
A-A	30.00	5.10	C25/30	249.00	17.91	141.10	11.94	B450C	4500.00	3913.04
B-B	30.00	5.10	C25/30	249.00	17.91	141.10	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Verifiche su sezioni orizzontali
Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

CC	TCC	Zona	Zv <m>	Xi <m>	Xf <m>	N <daN>	My <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	Sic.
23	SLU	Diff.	0.00	0.00	2.35	-13798.20	1824.67	-13798.20	15451.70	8.468
36	SLU	Diff.	1.34	0.00	2.35	-12577.70	-521.75	-12577.70	-15319.90	29.363
38	SLU	Diff.	2.69	0.00	2.35	-9909.86	-1171.24	-9909.86	-15033.60	12.836
25	SLU	Diff.	4.03	0.00	2.35	-4955.30	-2866.36	-4955.30	-14503.10	5.060
50	SLU	Sez.A-A	4.03	0.00	0.30	-635.82	-177.84	-635.82	-2288.46	12.868
24	SLU	Sez.B-B	0.00	2.05	2.35	849.30	409.68	849.30	2113.21	5.158

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

CC	TCC	Zona	Zv <m>	Xi <m>	Xf <m>	N <daN>	My <daNm>	Nu <daN>	M'ydy <daNm>	Sic.
1	SND	Diff.	0.00	0.00	2.35	-9867.28	2812.63	-9867.28	13244.30	4.709
1	SND	Diff.	1.34	0.00	2.35	-7774.55	-1200.38	-7774.55	-13001.30	10.831

1	SND	Diff.	2.69	0.00	2.35	-5629.72	-880.26	-5629.72	-12750.80	14.485
1	SND	Diff.	4.03	0.00	2.35	-2764.40	-2399.94	-2764.40	-12416.20	5.174
1	SND	Sez.A-A	0.00	0.00	0.30	-2263.84	-279.35	-2263.84	-2241.48	8.024
1	SND	Sez.B-B	0.00	2.05	2.35	-368.60	450.86	-368.60	2028.51	4.499

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

CC	TCC	Zona	Zv <m>	Xi <m>	Xf <m>	N <daN>	My <daNm>	σ_c <daN/cmq>	σ_f <daN/cmq>
28	SLE R	Diff.	0.00	0.00	2.35	-10136.00	1221.05	6.11	68.09
22	SLE Q	Diff.	0.00	0.00	2.35	-10825.50	543.09	2.88	35.96
40	SLE R	Diff.	1.34	0.00	2.35	-9224.09	-367.40	2.21	28.15
22	SLE Q	Diff.	1.34	0.00	2.35	-8872.16	-171.43	1.64	22.32
42	SLE R	Diff.	2.69	0.00	2.35	-7201.24	-820.11	4.03	40.12
22	SLE Q	Diff.	2.69	0.00	2.35	-6770.22	-637.96	2.98	32.50
29	SLE R	Diff.	4.03	0.00	2.35	-3519.94	-1983.12	12.39	504.25
28	SLE R	Diff.	4.03	0.00	2.35	-3033.10	-1946.80	12.20	510.77
22	SLE Q	Diff.	4.03	0.00	2.35	-3722.67	-1416.82	8.72	315.85
41	SLE R	Sez.A-A	0.00	0.00	0.30	-4213.18	-48.00	5.32	74.91
54	SLE R	Sez.A-A	4.03	0.00	0.30	-456.55	-120.01	5.09	134.82
22	SLE Q	Sez.A-A	0.00	0.00	0.30	-2715.27	-39.29	3.60	49.95
28	SLE R	Sez.B-B	0.00	2.05	2.35	455.17	279.33	12.15	651.50
22	SLE Q	Sez.B-B	4.03	2.05	2.35	-696.34	-211.66	9.06	260.28

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

CC	TCC	Zona	Zv <m>	Xi <m>	Xf <m>	N <daN>	My <daNm>	c <mm>	s <mm>	K_2	Φ_{eq}	Δ_{sm} <mm>	A_s <cmq>	$A_{c\ eff}$ <cmq>	σ_s <daN/cmq>	ε_{sm}	Wk <mm>
22	SLE Q	Diff.	4.03	0.00	2.35	-3722.67	-1416.82	45.00	226.02	0.50	12.00	247.28	13.57	1778.74	315.85	0.09	0.04
19	SLE F	Diff.	4.03	0.00	2.35	-3605.06	-1499.42	45.00	226.02	0.50	12.00	248.39	13.57	1791.38	346.45	0.10	0.04
22	SLE Q	Sez.B-B	4.03	2.05	2.35	-696.34	-211.66	45.00	198.00	0.50	12.00	203.84	2.26	214.58	260.28	0.08	0.03
19	SLE F	Sez.B-B	0.00	2.05	2.35	-336.93	180.06	45.00	198.00	0.50	12.00	209.65	2.26	225.53	276.26	0.08	0.03

Parete n. 114

Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Spess. <cm>	Cf <cm>	Cls	Fck <daN/cmq>	Fctk <daN/cmq>	Fcd <daN/cmq>	Fctd <daN/cmq>	Tp	Fyk <daN/cmq>	Fyd <daN/cmq>
Oriz.	30.00	5.10	C25/30	249.00	17.91	141.10	11.94	B450C	4500.00	3913.04
A-A	30.00	5.10	C25/30	249.00	17.91	141.10	11.94	B450C	4500.00	3913.04
B-B	30.00	5.10	C25/30	249.00	17.91	141.10	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Verifiche su sezioni orizzontali
Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

CC	TCC	Zona	Zv <m>	Xi <m>	Xf <m>	N <daN>	My <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	Sic.
23	SLU	Diff.	0.00	0.00	1.17	-11876.20	1325.18	-11876.20	8254.41	6.229
38	SLU	Diff.	1.34	0.00	1.17	-14069.20	-338.54	-14069.20	-8489.60	25.077
25	SLU	Diff.	2.69	0.00	1.17	-11818.70	-744.77	-11818.70	-8248.26	11.075
25	SLU	Diff.	4.03	0.00	1.17	-8654.04	-1397.83	-8654.04	-7908.08	5.657
25	SLU	Sez.A-A	4.03	0.00	0.30	-2470.22	-795.66	-2470.22	-2481.90	3.119
25	SLU	Sez.B-B	2.69	0.87	1.17	-1509.35	-227.54	-1509.35	-2380.51	10.462

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

CC	TCC	Zona	Zv <m>	Xi <m>	Xf <m>	N <daN>	My <daNm>	Nu <daN>	M'ydy <daNm>	Sic.
1	SND	Diff.	0.00	0.00	1.17	-7584.86	2355.72	-7584.86	6924.77	2.940
1	SND	Diff.	1.34	0.00	1.17	-6783.46	-1140.52	-6783.46	-6832.12	5.990
1	SND	Diff.	2.69	0.00	1.17	-5572.40	-616.59	-5572.40	-6693.45	10.856
1	SND	Diff.	4.03	0.00	1.17	-4051.55	-1366.33	-4051.55	-6518.51	4.771
1	SND	Sez.A-A	4.03	0.00	0.30	-743.39	-823.51	-743.39	-2071.21	2.515
1	SND	Sez.B-B	0.00	0.87	1.17	-463.73	475.55	-463.73	2039.65	4.289

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

CC	TCC	Zona	Zv <m>	Xi <m>	Xf <m>	N <daN>	My <daNm>	σ_c <daN/cmq>	σ_f <daN/cmq>
27	SLE R	Diff.	0.00	0.00	1.17	-8618.88	886.76	8.49	89.07
22	SLE Q	Diff.	0.00	0.00	1.17	-7654.88	200.02	3.12	41.44
41	SLE R	Diff.	1.34	0.00	1.17	-10182.90	-231.05	3.97	53.29
40	SLE R	Diff.	1.34	0.00	1.17	-8651.46	-218.33	3.49	46.43
22	SLE Q	Diff.	1.34	0.00	1.17	-7100.80	-95.56	2.42	33.72
29	SLE R	Diff.	2.69	0.00	1.17	-8303.12	-516.27	5.03	61.04
27	SLE R	Diff.	2.69	0.00	1.17	-7110.79	-459.49	4.42	53.35
22	SLE Q	Diff.	2.69	0.00	1.17	-5770.59	-271.00	2.99	37.55
29	SLE R	Diff.	4.03	0.00	1.17	-5999.69	-967.91	10.66	204.44
22	SLE Q	Diff.	4.03	0.00	1.17	-4121.58	-599.97	6.42	105.17
29	SLE R	Sez.A-A	4.03	0.00	0.30	-1684.90	-550.22	23.65	702.85
22	SLE Q	Sez.A-A	4.03	0.00	0.30	-779.43	-338.29	14.69	487.02
27	SLE R	Sez.B-B	0.00	0.87	1.17	-344.43	140.91	6.11	198.59

22	SLE Q	Sez.B-B	2.69	0.87	1.17	-1195.59	-84.06	3.02	35.95

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

CC	TCC	Zona	Zv <m>	Xi <m>	Xf <m>	N <daN>	My <daNm>	c <mm>	s <mm>	K_2	Φ_{eq}	Δ_{sm} <mm>	A_s <cmq>	$A_{c\ eff}$ <cmq>	σ_s <daN/cmq>	ε_{sm}	Wk <mm>
22	SLE Q	Diff.	4.03	0.00	1.17	-4121.58	-599.97	45.00	235.52	0.50	12.00	214.74	6.79	705.42	105.17	0.03	0.01
31	SLE F	Diff.	4.03	0.00	1.17	-4121.21	-621.63	45.00	235.52	0.50	12.00	217.22	6.79	719.42	116.70	0.03	0.01
22	SLE Q	Sez.A-A	4.03	0.00	0.30	-779.43	-338.29	45.00	198.00	0.50	12.00	208.00	2.26	222.42	487.02	0.14	0.05
31	SLE F	Sez.A-A	4.03	0.00	0.30	-778.41	-355.24	45.00	198.00	0.50	12.00	208.44	2.26	223.25	520.13	0.15	0.05

Parete n. 115

Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Spess. <cm>	Cf <cm>	Cls	Fck <daN/cmq>	Fctk <daN/cmq>	Fcd <daN/cmq>	Fctd <daN/cmq>	Tp	Fyk <daN/cmq>	Fyd <daN/cmq>
Oriz.	30.00	5.10	C25/30	249.00	17.91	141.10	11.94	B450C	4500.00	3913.04
A-A	30.00	5.10	C25/30	249.00	17.91	141.10	11.94	B450C	4500.00	3913.04
B-B	30.00	5.10	C25/30	249.00	17.91	141.10	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Verifiche su sezioni orizzontali
Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

CC	TCC	Zona	Zv <m>	Xi <m>	Xf <m>	N <daN>	My <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	Sic.
23	SLU	Diff.	0.00	0.00	1.25	-4501.53	708.61	-4501.53	8492.46	11.985
50	SLU	Diff.	1.34	0.00	1.25	-6235.20	-400.97	-6235.20	-8678.44	21.644
24	SLU	Diff.	2.69	0.00	1.25	-6790.83	-387.05	-6790.83	-8737.86	22.576
62	SLU	Diff.	4.03	0.00	1.25	-3572.32	-519.37	-3572.32	-8392.73	16.159
36	SLU	Sez.A-A	0.00	0.00	0.40	-6183.09	-160.96	-6183.09	-3002.42	18.653
63	SLU	Sez.B-B	4.03	0.95	1.25	211.00	-206.82	211.00	-2183.95	10.560

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

CC	TCC	Zona	Zv <m>	Xi <m>	Xf <m>	N <daN>	My <daNm>	Nu <daN>	M'ydy <daNm>	Sic.
1	SND	Diff.	0.00	0.00	1.25	-1412.44	2623.73	-1412.44	7183.79	2.738
1	SND	Diff.	1.34	0.00	1.25	-999.62	-1213.09	-999.62	-7136.45	5.883
1	SND	Diff.	2.69	0.00	1.25	-903.55	-491.23	-903.55	-7125.17	14.505
1	SND	Diff.	4.03	0.00	1.25	284.33	-1226.11	284.33	-6986.03	5.698
1	SND	Sez.A-A	0.00	0.00	0.40	-3127.06	-603.35	-3127.06	-2380.37	3.945
1	SND	Sez.B-B	0.00	0.95	1.25	1958.62	552.55	1958.62	1760.77	3.187

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

CC	TCC	Zona	Zv <m>	Xi <m>	Xf <m>	N <daN>	My <daNm>	σ_c <daN/cmq>	σ_f <daN/cmq>
27	SLE R	Diff.	0.00	0.00	1.25	-3449.91	488.15	4.77	71.65
66	SLE R	Diff.	0.00	0.00	1.25	-1521.65	397.28	4.48	126.68
22	SLE Q	Diff.	0.00	0.00	1.25	-3875.10	193.59	1.94	24.23
54	SLE R	Diff.	1.34	0.00	1.25	-4526.63	-272.11	2.51	30.70
67	SLE R	Diff.	1.34	0.00	1.25	-2629.77	-221.50	1.92	21.83
22	SLE Q	Diff.	1.34	0.00	1.25	-3759.17	-122.57	1.56	20.33
28	SLE R	Diff.	2.69	0.00	1.25	-4821.15	-262.60	2.53	31.24
66	SLE R	Diff.	2.69	0.00	1.25	-3230.82	-177.84	1.70	21.03
22	SLE Q	Diff.	2.69	0.00	1.25	-3686.89	-107.70	1.47	19.33
66	SLE R	Diff.	4.03	0.00	1.25	-2487.02	-352.55	3.45	51.94
22	SLE Q	Diff.	4.03	0.00	1.25	-2227.71	-114.60	1.13	14.09
54	SLE R	Sez.A-A	1.34	0.00	0.40	-6033.30	-78.78	5.98	83.48
66	SLE R	Sez.A-A	4.03	0.00	0.40	-1919.79	-47.67	2.25	30.04
22	SLE Q	Sez.A-A	1.34	0.00	0.40	-3687.66	-33.05	3.42	48.71
67	SLE R	Sez.B-B	4.03	0.95	1.25	137.38	-140.44	6.15	306.21
67	SLE R	Sez.B-B	0.00	0.95	1.25	3451.30	103.50	0.00	993.99
22	SLE Q	Sez.B-B	4.03	0.95	1.25	36.10	-52.34	2.30	110.62

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

CC	TCC	Zona	Zv <m>	Xi <m>	Xf <m>	N <daN>	My <daNm>	c <mm>	s <mm>	K_2	Φ_{eq}	Δ_{sm} <mm>	A_s <cmq>	$A_{c\ eff}$ <cmq>	σ_s <daN/cmq>	ε_{sm}	Wk <mm>
22	SLE Q	Sez.B-B	1.34	0.95	1.25	961.47	-34.04	45.00	198.01	0.65	12.00	392.70	4.52	879.77	288.54	0.08	0.06
19	SLE F	Sez.B-B	1.34	0.95	1.25	1301.85	-40.39	45.00	198.01	0.68	12.00	406.46	4.52	879.77	377.96	0.11	0.08

Parete n. 116

Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Spess. <cm>	Cf <cm>	Cls	Fck <daN/cmq>	Fctk <daN/cmq>	Fcd <daN/cmq>	Fctd <daN/cmq>	Tp	Fyk <daN/cmq>	Fyd <daN/cmq>
Oriz.	30.00	5.10	C25/30	249.00	17.91	141.10	11.94	B450C	4500.00	3913.04
A-A	30.00	5.10	C25/30	249.00	17.91	141.10	11.94	B450C	4500.00	3913.04
B-B	30.00	5.10	C25/30	249.00	17.91	141.10	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Verifiche su sezioni orizzontali

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

CC	TCC	Zona	Zv <m>	Xi <m>	Xf <m>	N <daN>	My <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	Sic.
23	SLU	Diff.	0.00	0.00	1.20	-15665.40	582.48	-15665.40	8698.04	14.933
36	SLU	Diff.	1.34	0.00	1.20	-13614.30	-477.34	-13614.30	-8478.34	17.762
51	SLU	Diff.	2.69	0.00	1.20	-14362.40	-809.54	-14362.40	-8558.60	10.572
25	SLU	Diff.	4.03	0.00	1.20	-12919.90	-1743.99	-12919.90	-8403.70	4.819
25	SLU	Sez.A-A	4.03	0.00	0.64	-9417.65	-805.63	-9417.65	-3616.85	4.489
25	SLU	Sez.B-B	4.03	0.90	1.20	-1733.96	-319.82	-1733.96	-2404.34	7.518

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

CC	TCC	Zona	Zv <m>	Xi <m>	Xf <m>	N <daN>	My <daNm>	Nu <daN>	M'ydy <daNm>	Sic.
1	SND	Diff.	0.00	0.00	1.20	-10658.60	2983.45	-10658.60	7288.00	2.443
1	SND	Diff.	1.34	0.00	1.20	-8772.72	-1249.34	-8772.72	-7071.66	5.660
1	SND	Diff.	2.69	0.00	1.20	-8415.24	-529.88	-8415.24	-7029.88	13.267
1	SND	Diff.	4.03	0.00	1.20	-7031.60	-2688.76	-7031.60	-6871.91	2.556
1	SND	Sez.A-A	0.00	0.00	0.64	-2888.18	1203.65	-2888.18	2416.52	2.008
1	SND	Sez.B-B	0.00	0.90	1.20	-1851.91	573.29	-1851.91	2195.66	3.830

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

CC	TCC	Zona	Zv <m>	Xi <m>	Xf <m>	N <daN>	My <daNm>	σ_c <daN/cmq>	σ_f <daN/cmq>
29	SLE R	Diff.	0.00	0.00	1.20	-12868.10	405.82	5.59	73.07
27	SLE R	Diff.	0.00	0.00	1.20	-11555.00	402.61	5.22	67.57
22	SLE Q	Diff.	0.00	0.00	1.20	-11437.40	116.42	3.71	52.43
42	SLE R	Diff.	1.34	0.00	1.20	-11364.50	-331.50	4.80	63.15
40	SLE R	Diff.	1.34	0.00	1.20	-9993.07	-331.51	4.43	57.58
22	SLE Q	Diff.	1.34	0.00	1.20	-9946.00	-193.05	3.70	50.30
68	SLE R	Diff.	2.69	0.00	1.20	-11137.00	-577.65	6.02	74.85
55	SLE R	Diff.	2.69	0.00	1.20	-10402.70	-571.00	5.79	71.62
22	SLE Q	Diff.	2.69	0.00	1.20	-9334.86	-395.43	4.58	58.18
29	SLE R	Diff.	4.03	0.00	1.20	-9241.05	-1224.27	12.60	175.47
22	SLE Q	Diff.	4.03	0.00	1.20	-7810.42	-735.97	6.82	74.48
29	SLE R	Sez.A-A	4.03	0.00	0.64	-6775.45	-566.33	9.99	112.87
22	SLE Q	Sez.A-A	4.03	0.00	0.64	-5865.59	-353.92	6.55	79.78
29	SLE R	Sez.B-B	4.03	0.90	1.20	-1233.26	-224.50	9.12	179.06
55	SLE R	Sez.B-B	4.03	0.90	1.20	-963.97	-213.73	8.92	210.00
22	SLE Q	Sez.B-B	4.03	0.90	1.20	-987.78	-136.20	5.23	69.57

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

CC	TCC	Zona	Zv <m>	Xi <m>	Xf <m>	N <daN>	My <daNm>	c <mm>	s <mm>	K_2	Φ_{eq}	Δ_{sm} <mm>	A_s <cmq>	$A_{c\ eff}$ <cmq>	σ_s <daN/cmq>	ε_{sm}	Wk <mm>
22	SLE Q	Sez.B-B	4.03	0.90	1.20	-987.78	-136.20	45.00	198.00	0.50	12.00	179.12	2.26	167.99	69.57	0.02	0.01
57	SLE F	Sez.B-B	4.03	0.90	1.20	-897.03	-139.01	45.00	198.00	0.50	12.00	185.35	2.26	179.73	88.01	0.03	0.01

Parete n. 117

Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Spess. <cm>	Cf <cm>	Cls	Fck <daN/cmq>	Fctk <daN/cmq>	Fcd <daN/cmq>	Fctd <daN/cmq>	Tp	Fyk <daN/cmq>	Fyd <daN/cmq>
Oriz.	30.00	5.10	C25/30	249.00	17.91	141.10	11.94	B450C	4500.00	3913.04
A-A	30.00	5.10	C25/30	249.00	17.91	141.10	11.94	B450C	4500.00	3913.04
B-B	30.00	5.10	C25/30	249.00	17.91	141.10	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Verifiche su sezioni orizzontali

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

CC	TCC	Zona	Zv <m>	Xi <m>	Xf <m>	N <daN>	My <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	Sic.
23	SLU	Diff.	0.00	0.00	1.20	-5633.90	1642.01	-5633.90	7617.05	4.639
38	SLU	Diff.	1.34	0.00	1.20	-5957.20	-331.46	-5957.20	-7651.67	23.085
25	SLU	Diff.	2.69	0.00	1.20	-8083.43	-690.74	-8083.43	-7880.75	11.409
25	SLU	Diff.	4.03	0.00	1.20	-6180.49	-866.69	-6180.49	-7675.62	8.856
50	SLU	Sez.A-A	4.03	0.00	0.30	343.88	-669.70	343.88	-2169.40	3.239
50	SLU	Sez.B-B	4.03	0.90	1.20	-3166.60	269.42	-3166.60	2555.51	9.485

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

CC	TCC	Zona	Zv <m>	Xi <m>	Xf <m>	N <daN>	My <daNm>	Nu <daN>	M'ydy <daNm>	Sic.
1	SND	Diff.	0.00	0.00	1.20	-2717.19	2193.31	-2717.19	6371.21	2.905
1	SND	Diff.	1.34	0.00	1.20	-2567.22	-627.45	-2567.22	-6352.97	10.125
1	SND	Diff.	2.69	0.00	1.20	-2661.92	-471.34	-2661.92	-6364.79	13.504
1	SND	Diff.	4.03	0.00	1.20	-1213.72	-1206.02	-1213.72	-6195.41	5.137
1	SND	Sez.A-A	0.00	0.00	0.30	1757.01	444.21	1757.01	1784.39	4.017
1	SND	Sez.B-B	0.00	0.90	1.20	-2628.40	290.05	-2628.40	2282.41	7.869

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

CC	TCC	Zona	Zv <m>	Xi <m>	Xf <m>	N <daN>	My <daNm>	σ_c <daN/cmq>	σ_f <daN/cmq>
27	SLE R	Diff.	0.00	0.00	1.20	-4274.76	1142.78	13.53	418.26
22	SLE Q	Diff.	0.00	0.00	1.20	-4525.86	632.60	6.55	101.14
68	SLE R	Diff.	1.34	0.00	1.20	-5643.95	-229.18	2.67	34.03
53	SLE R	Diff.	1.34	0.00	1.20	-2630.30	-143.65	1.44	17.76
22	SLE Q	Diff.	1.34	0.00	1.20	-4467.07	-134.03	1.87	24.50
29	SLE R	Diff.	2.69	0.00	1.20	-5751.92	-484.96	4.40	49.88
27	SLE R	Diff.	2.69	0.00	1.20	-5295.30	-454.05	4.12	46.48
22	SLE Q	Diff.	2.69	0.00	1.20	-4400.88	-329.48	3.01	35.18
55	SLE R	Diff.	4.03	0.00	1.20	-3748.06	-588.27	6.32	117.85
53	SLE R	Diff.	4.03	0.00	1.20	-2881.73	-530.15	5.92	135.07
22	SLE Q	Diff.	4.03	0.00	1.20	-2722.52	-384.85	4.00	63.03
54	SLE R	Sez.A-A	4.03	0.00	0.30	246.96	-456.36	20.03	948.87
54	SLE R	Sez.A-A	0.00	0.00	0.30	3562.88	193.16	0.00	1218.85
22	SLE Q	Sez.A-A	4.03	0.00	0.30	221.09	-208.63	9.13	458.85
29	SLE R	Sez.B-B	2.69	0.90	1.20	-4236.17	-132.13	7.05	92.11
54	SLE R	Sez.B-B	4.03	0.90	1.20	-2207.01	175.91	6.21	71.81
22	SLE Q	Sez.B-B	2.69	0.90	1.20	-2876.48	-85.84	4.71	61.77

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

CC	TCC	Zona	Zv <m>	Xi <m>	Xf <m>	N <daN>	My <daNm>	c <mm>	s <mm>	K_2	Φ_{eq}	Δ_{sm} <mm>	A_s <cmq>	$A_{c\ eff}$ <cmq>	σ_s <daN/cmq>	ε_{sm}	Wk <mm>
22	SLE Q	Diff.	0.00	0.00	1.20	-4525.86	632.60	45.00	250.37	0.50	12.00	215.26	6.79	708.30	101.14	0.03	0.01
31	SLE F	Diff.	0.00	0.00	1.20	-4572.73	725.93	45.00	250.37	0.50	12.00	224.29	6.79	759.41	148.31	0.04	0.02
22	SLE Q	Diff.	4.03	0.00	1.20	-2722.52	-384.85	45.00	250.37	0.50	12.00	216.15	6.79	713.39	63.03	0.02	0.01
57	SLE F	Diff.	4.03	0.00	1.20	-2598.25	-401.11	45.00	250.37	0.50	12.00	222.51	6.79	749.32	78.03	0.02	0.01
22	SLE Q	Sez.A-A	1.34	0.00	0.30	1059.18	-40.58	45.00	198.01	0.63	12.00	384.22	4.52	879.77	324.74	0.09	0.06
19	SLE F	Sez.A-A	1.34	0.00	0.30	1404.09	-44.80	45.00	198.01	0.67	12.00	403.60	4.52	879.77	410.40	0.12	0.08

Verifiche tamponature

Simbologia

E = Modulo elastico
Fd = Resistenza di calcolo della tamponatura
Fk = Resistenza caratteristica della tamponatura
M = Momento flettente agente o momento ribaltante
Mu = Momento ultimo o momento stabilizzante
N = Sforzo normale
Peso = Peso per unità di superficie della tamponatura
Q = Carico uniformemente distribuito dovuto alla forza sismica Fa
Sic. = Sicurezza
Spess. = Spessore
TCC = Tipo di combinazione di carico
SLU = Stato limite ultimo
SLE R = Stato limite d'esercizio, combinazione rara
SLE F = Stato limite d'esercizio, combinazione frequente
SLE Q = Stato limite d'esercizio, combinazione quasi permanente
SLD = Stato limite di danno
SLO = Stato limite di operatività
SLU I = Stato limite di resistenza al fuoco
SND = Stato limite di salvaguardia della vita (non dissipativo)
Ta = Periodo proprio di vibrazione della tamponatura
Tam. = Numero della tamponatura
Tt = Numero del tipo tamponatura
Wa = Peso totale della tamponatura
Z = Quota del baricentro della tamponatura rispetto alla quota di riferimento per azioni sismiche
h = Altezza

Configurazione geometrica e caratteristiche dei materiali utilizzati

Tt	Spess. <cm>	Peso <daN/mq>	E <daN/cmq>	Fk <daN/cmq>	Fd <daN/cmq>
1	30.00	250.00	12000.00	12.00	6.00

Verifiche per azioni ortogonali

Tam.	Tt	h <m>	Z <m>	Wa <daN/m>	TCC	Ta <sec>	Q <daN/mq>	N <daN/m>	M <daNm/m>	Mu <daNm/m>	Sic.
101	1	3.83	1.92	957.50	SLV	0.09	17.22	478.75	31.58	69.57	2.203
102	1	3.83	1.92	957.50	SLV	0.09	17.22	478.75	31.58	69.57	2.203
103	1	3.83	1.92	957.50	SLV	0.09	17.22	478.75	31.58	69.57	2.203
104	1	3.83	1.92	957.50	SLV	0.09	17.22	478.75	31.58	69.57	2.203
105	1	3.83	1.92	957.50	SLV	0.09	17.22	478.75	31.58	69.57	2.203
106	1	3.83	1.92	957.50	SLV	0.09	17.22	478.75	31.58	69.57	2.203
107	1	3.83	1.92	957.50	SLV	0.09	17.22	478.75	31.58	69.57	2.203
108	1	3.83	1.92	957.50	SLV	0.09	17.22	478.75	31.58	69.57	2.203

109	1	3.83	1.92	957.50	SLV	0.09	17.22	478.75	31.58	69.57	2.203
110	1	3.83	1.92	957.50	SLV	0.09	17.22	478.75	31.58	69.57	2.203
111	1	3.83	1.92	957.50	SLV	0.09	17.22	478.75	31.58	69.57	2.203
112	1	3.83	1.92	957.50	SLV	0.09	17.22	478.75	31.58	69.57	2.203
113	1	3.83	1.92	957.50	SLV	0.09	17.22	478.75	31.58	69.57	2.203
114	1	3.83	1.92	957.50	SLV	0.09	17.22	478.75	31.58	69.57	2.203
115	1	3.63	1.82	907.50	SLV	0.08	16.36	453.75	26.94	66.04	2.451
116	1	3.63	1.82	907.50	SLV	0.08	16.36	453.75	26.94	66.04	2.451
117	1	3.63	1.82	907.50	SLV	0.08	16.36	453.75	26.94	66.04	2.451
118	1	3.63	1.82	907.50	SLV	0.08	16.36	453.75	26.94	66.04	2.451
119	1	3.63	1.82	907.50	SLV	0.08	16.36	453.75	26.94	66.04	2.451
120	1	3.63	1.82	907.50	SLV	0.08	16.36	453.75	26.94	66.04	2.451
121	1	3.63	1.82	907.50	SLV	0.08	16.36	453.75	26.94	66.04	2.451
122	1	3.63	1.82	907.50	SLV	0.08	16.36	453.75	26.94	66.04	2.451
123	1	3.63	1.82	907.50	SLV	0.08	16.36	453.75	26.94	66.04	2.451
124	1	3.63	1.82	907.50	SLV	0.08	16.36	453.75	26.94	66.04	2.451
125	1	3.63	1.82	907.50	SLV	0.08	16.36	453.75	26.94	66.04	2.451
126	1	3.63	1.82	907.50	SLV	0.08	16.36	453.75	26.94	66.04	2.451
127	1	3.63	1.82	907.50	SLV	0.08	16.36	453.75	26.94	66.04	2.451
128	1	3.63	1.82	907.50	SLV	0.08	16.36	453.75	26.94	66.04	2.451
129	1	3.63	1.82	907.50	SLV	0.08	16.36	453.75	26.94	66.04	2.451
130	1	3.63	1.82	907.50	SLV	0.08	16.36	453.75	26.94	66.04	2.451
131	1	3.63	1.82	907.50	SLV	0.08	16.36	453.75	26.94	66.04	2.451
132	1	3.63	1.82	907.50	SLV	0.08	16.36	453.75	26.94	66.04	2.451
133	1	3.63	1.82	907.50	SLV	0.08	16.36	453.75	26.94	66.04	2.451
134	1	3.63	1.82	907.50	SLV	0.08	16.36	453.75	26.94	66.04	2.451
135	1	3.63	1.82	907.50	SLV	0.08	16.36	453.75	26.94	66.04	2.451
136	1	3.63	1.82	907.50	SLV	0.08	16.36	453.75	26.94	66.04	2.451
137	1	3.63	1.82	907.50	SLV	0.08	16.36	453.75	26.94	66.04	2.451
138	1	3.83	1.92	957.50	SLV	0.09	17.22	478.75	31.58	69.57	2.203
139	1	3.83	1.92	957.50	SLV	0.09	17.22	478.75	31.58	69.57	2.203
140	1	3.63	1.82	907.50	SLV	0.08	16.36	453.75	26.94	66.04	2.451
141	1	3.63	1.82	907.50	SLV	0.08	16.36	453.75	26.94	66.04	2.451
142	1	3.63	1.82	907.50	SLV	0.08	16.36	453.75	26.94	66.04	2.451
143	1	4.03	2.02	1007.50	SLV	0.10	18.15	503.75	36.84	73.07	1.983
144	1	4.03	2.02	1007.50	SLV	0.10	18.15	503.75	36.84	73.07	1.983
145	1	3.63	1.82	907.50	SLV	0.08	16.36	453.75	26.94	66.04	2.451
146	1	3.63	1.82	907.50	SLV	0.08	16.36	453.75	26.94	66.04	2.451
147	1	3.83	1.92	957.50	SLV	0.09	17.22	478.75	31.58	69.57	2.203
148	1	3.83	1.92	957.50	SLV	0.09	17.22	478.75	31.58	69.57	2.203
149	1	3.83	1.92	957.50	SLV	0.09	17.22	478.75	31.58	69.57	2.203
150	1	3.34	1.67	835.84	SLV	0.07	15.22	417.92	21.26	60.98	2.868
152	1	3.83	1.92	957.50	SLV	0.09	17.22	478.75	31.58	69.57	2.203
153	1	3.83	1.92	957.50	SLV	0.09	17.22	478.75	31.58	69.57	2.203
154	1	3.83	1.92	957.50	SLV	0.09	17.22	478.75	31.58	69.57	2.203
155	1	3.83	1.92	957.50	SLV	0.09	17.22	478.75	31.58	69.57	2.203
156	1	3.83	1.92	957.50	SLV	0.09	17.22	478.75	31.58	69.57	2.203
157	1	3.63	1.82	907.50	SLV	0.08	16.36	453.75	26.94	66.04	2.451
158	1	3.63	1.82	907.50	SLV	0.08	16.36	453.75	26.94	66.04	2.451
159	1	3.63	1.82	907.50	SLV	0.08	16.36	453.75	26.94	66.04	2.451
160	1	3.83	1.92	957.50	SLV	0.09	17.22	478.75	31.58	69.57	2.203
161	1	3.83	1.92	957.50	SLV	0.09	17.22	478.75	31.58	69.57	2.203
162	1	3.83	1.92	957.50	SLV	0.09	17.22	478.75	31.58	69.57	2.203
163	1	3.83	1.92	957.50	SLV	0.09	17.22	478.75	31.58	69.57	2.203
164	1	3.83	1.92	957.50	SLV	0.09	17.22	478.75	31.58	69.57	2.203
165	1	3.83	1.92	957.50	SLV	0.09	17.22	478.75	31.58	69.57	2.203
166	1	3.63	1.82	907.50	SLV	0.08	16.36	453.75	26.94	66.04	2.451
167	1	0.77	4.54	191.89	SLV	0.00	15.63	95.94	1.15	14.30	12.426
168	1	3.63	1.82	907.50	SLV	0.08	16.36	453.75	26.94	66.04	2.451
169	1	3.63	1.82	907.50	SLV	0.08	16.36	453.75	26.94	66.04	2.451
170	1	3.63	1.82	907.50	SLV	0.08	16.36	453.75	26.94	66.04	2.451
171	1	3.63	1.82	907.50	SLV	0.08	16.36	453.75	26.94	66.04	2.451
172	1	3.83	1.92	957.50	SLV	0.09	17.22	478.75	31.58	69.57	2.203
173	1	3.83	1.92	957.50	SLV	0.09	17.22	478.75	31.58	69.57	2.203
174	1	3.83	1.92	957.50	SLV	0.09	17.22	478.75	31.58	69.57	2.203
201	1	-0.02	4.02	-5.88	SLV	0.00	14.56	-2.94	0.00	-0.44	438.295
202	1	-0.02	4.02	-5.88	SLV	0.00	14.56	-2.94	0.00	-0.44	438.299
203	1	-0.02	4.02	-5.88	SLV	0.00	14.56	-2.94	0.00	-0.44	438.299
204	1	-0.02	4.02	-5.88	SLV	0.00	14.56	-2.94	0.00	-0.44	438.299
205	1	-0.02	4.02	-5.88	SLV	0.00	14.56	-2.94	0.00	-0.44	438.299
206	1	-0.02	4.02	-5.88	SLV	0.00	14.56	-2.94	0.00	-0.44	438.299
207	1	-0.02	4.02	-5.88	SLV	0.00	14.56	-2.94	0.00	-0.44	438.299
208	1	-0.02	4.02	-5.88	SLV	0.00	14.56	-2.94	0.00	-0.44	438.299
209	1	-0.02	4.02	-5.88	SLV	0.00	14.56	-2.94	0.00	-0.44	438.300
210	1	-0.02	4.02	-5.88	SLV	0.00	14.56	-2.94	0.00	-0.44	438.299
211	1	-0.02	4.02	-5.88	SLV	0.00	14.56	-2.94	0.00	-0.44	438.299
212	1	-0.02	4.02	-5.88	SLV	0.00	14.56	-2.94	0.00	-0.44	438.299
215	1	1.31	4.69	327.50	SLV	0.01	16.37	163.75	3.51	24.30	6.921
216	1	1.31	4.69	327.50	SLV	0.01	16.37	163.75	3.51	24.30	6.921

217	1	1.31	4.69	327.50	SLV	0.01	16.37	163.75	3.51	24.30	6.921
218	1	1.31	4.69	327.50	SLV	0.01	16.37	163.75	3.51	24.30	6.921
219	1	1.31	4.69	327.50	SLV	0.01	16.37	163.75	3.51	24.30	6.921
220	1	1.31	4.69	327.50	SLV	0.01	16.37	163.75	3.51	24.30	6.921
221	1	1.31	4.69	327.50	SLV	0.01	16.37	163.75	3.51	24.30	6.921
222	1	1.31	4.69	327.50	SLV	0.01	16.37	163.75	3.51	24.30	6.921
223	1	1.31	4.69	327.50	SLV	0.01	16.37	163.75	3.51	24.30	6.921
224	1	1.31	4.69	327.50	SLV	0.01	16.37	163.75	3.51	24.30	6.921
225	1	1.31	4.69	327.50	SLV	0.01	16.37	163.75	3.51	24.30	6.921
226	1	1.29	4.67	322.19	SLV	0.01	16.32	161.09	3.39	23.91	7.055
227	1	1.29	4.67	322.19	SLV	0.01	16.32	161.09	3.39	23.91	7.055
228	1	1.28	4.67	319.90	SLV	0.01	16.31	159.95	3.34	23.74	7.114
230	1	2.21	5.14	553.01	SLV	0.03	18.66	276.51	11.41	40.73	3.569
231	1	2.21	5.14	553.01	SLV	0.03	18.66	276.51	11.41	40.73	3.569
232	1	2.21	5.14	553.01	SLV	0.03	18.66	276.51	11.41	40.73	3.569
233	1	2.21	5.14	553.01	SLV	0.03	18.66	276.51	11.41	40.73	3.569
234	1	2.21	5.14	553.01	SLV	0.03	18.66	276.51	11.41	40.73	3.569
235	1	2.21	5.14	553.01	SLV	0.03	18.66	276.51	11.41	40.73	3.569
236	1	1.28	4.67	319.71	SLV	0.01	16.30	159.85	3.33	23.73	7.119
237	1	1.29	4.67	321.99	SLV	0.01	16.32	161.00	3.38	23.90	7.060
241	1	3.77	5.91	941.45	SLV	0.09	25.41	470.73	45.05	68.44	1.519
242	1	3.77	5.91	941.45	SLV	0.09	25.41	470.73	45.05	68.44	1.519
243	1	3.77	5.91	941.45	SLV	0.09	25.41	470.73	45.05	68.44	1.519
244	1	3.77	5.91	941.45	SLV	0.09	25.41	470.73	45.05	68.44	1.519
245	1	3.77	5.91	941.45	SLV	0.09	25.41	470.73	45.05	68.44	1.519
246	1	3.77	5.91	941.45	SLV	0.09	25.41	470.73	45.05	68.44	1.519
251	1	3.97	1.99	992.44	SLV	0.10	17.87	496.22	35.20	72.02	2.046
252	1	0.55	4.34	137.46	SLV	0.00	15.19	68.73	0.57	10.26	17.882
253	1	1.22	4.65	304.15	SLV	0.01	16.21	152.08	3.00	22.58	7.531
255	1	0.55	4.34	137.46	SLV	0.00	15.19	68.73	0.57	10.26	17.882
256	1	1.22	4.65	304.15	SLV	0.01	16.21	152.08	3.00	22.58	7.531
259	1	0.77	4.54	191.92	SLV	0.00	15.63	95.96	1.15	14.30	12.424
260	1	0.55	4.34	137.46	SLV	0.00	15.19	68.73	0.57	10.26	17.882
261	1	1.22	4.65	304.15	SLV	0.01	16.21	152.08	3.00	22.58	7.531
262	1	0.55	4.34	137.46	SLV	0.00	15.19	68.73	0.57	10.26	17.882
264	1	0.55	4.34	137.46	SLV	0.00	15.19	68.73	0.57	10.26	17.882
265	1	1.22	4.65	304.15	SLV	0.01	16.21	152.08	3.00	22.58	7.531
266	1	2.42	6.01	606.22	SLV	0.04	20.70	303.11	15.22	44.57	2.929
269	1	0.55	4.34	137.46	SLV	0.00	15.19	68.73	0.57	10.26	17.882
270	1	1.22	4.65	304.15	SLV	0.01	16.21	152.08	3.00	22.58	7.531
271	1	4.33	2.17	1082.50	SLV	0.12	19.64	541.25	46.03	78.32	1.702
359	1	2.42	6.01	606.20	SLV	0.04	20.70	303.10	15.22	44.56	2.929
371	1	1.26	5.16	314.22	SLV	0.01	17.07	157.11	3.37	23.32	6.920

Geotecnica

Elenco unità geotecniche

1 Limoso-sabbioso:

Classificazione: Incoerente

Pesi:
- Peso specifico del terreno naturale: γ = 1850.00 daN/mc
- Peso specifico del terreno saturo: γ_{sat} = 1950.00 daN/mc

Parametri plastici:
- Angolo di attrito efficace: ϕ' = 27.10 grad
- Coesione efficace: c' = 0.00 daN/mq

Caratteristiche litostatiche:
- Grado di sovraconsolidazione: OCR = 1.00
- Coeff. di spinta a riposo: κ_0 = 0.54

Parametri elastici:
- Modulo elastico normale: E = 3657090.00 daN/mq
- Modulo elastico tangenziale: G = 1406570.00 daN/mq
- Esponente del parametro tensionale: k_j = 0.00
- Coeff. di Poisson: ν = 0.30
- Modulo edometrico: E_{ed} = 4923000.00 daN/mq
- Modulo elastico non drenato: E_u = 0.00 daN/mq

2 Sabbioso-limosa:

Classificazione: Incoerente

Pesi:
- Peso specifico del terreno naturale: γ = 1970.00 daN/mc
- Peso specifico del terreno saturo: γ_{sat} = 2050.00 daN/mc

Parametri plastici:

- Angolo di attrito efficace: ϕ' = 28.40 grad
- Coesione efficace: c' = 0.00 daN/mq

Caratteristiche litostatiche:
- Grado di sovraconsolidazione: OCR = 1.00
- Coeff. di spinta a riposo: κ_0 = 0.52

Parametri elastici:
- Modulo elastico normale: E = 3761300.00 daN/mq
- Modulo elastico tangenziale: G = 1446660.00 daN/mq
- Esponente del parametro tensionale: k_j = 0.00
- Coeff. di Poisson: ν = 0.30
- Modulo edometrico: E_{ed} = 5063300.00 daN/mq
- Modulo elastico non drenato: E_u = 0.00 daN/mq

3 Ghiaioso-sabbiosa:

Classificazione: Incoerente

Pesi:
- Peso specifico del terreno naturale: γ = 1950.00 daN/mc
- Peso specifico del terreno saturo: γ_{sat} = 2050.00 daN/mc

Parametri plastici:
- Angolo di attrito efficace: ϕ' = 32.80 grad
- Coesione efficace: c' = 0.00 daN/mq

Caratteristiche litostatiche:
- Grado di sovraconsolidazione: OCR = 1.00
- Coeff. di spinta a riposo: κ_0 = 0.46

Parametri elastici:
- Modulo elastico normale: E = 3714290.00 daN/mq
- Modulo elastico tangenziale: G = 1428570.00 daN/mq
- Esponente del parametro tensionale: k_j = 0.00
- Coeff. di Poisson: ν = 0.30
- Modulo edometrico: E_{ed} = 5000000.00 daN/mq
- Modulo elastico non drenato: E_u = 0.00 daN/mq

Elenco colonne stratigrafiche

Colonna stratigrafica numero 1

Posizione: X=0.00 <m> Y=0.00 <m> Z=0.00 <m>
Falda a profondità: 3.00 m

Simbologia

ϕ'	=Angolo di attrito efficace
γ	=Peso specifico del terreno naturale
γ_{sat}	=Peso specifico del terreno saturo
κ_0	=Coeff. di spinta a riposo
Class.	=Classificazione Inc. = Incoerente
Crit.	=Criterio di progetto
D_r	=Densità relativa
I_p	=Indice di plasticità
OCR	=Grado di sovraconsolidazione
St.	=Strato
Unità geotecnica	=Unità geotecnica
c_u	=Coesione non drenata
c'	=Coesione efficace
z	=Profondità della superficie superiore dello strato

St.	z <m>	Unità geotecnica	Class.	γ <daN/mc>	γ_{sat} <daN/mc>	D_r	I_p	ϕ' <grad>	c' <daN/mq>	c_u <daN/mq>	OCR	κ_0	Crit.
1	0.00	1 Limoso-sabbioso	Inc.	1850.00	1950.00			27.10	0.00		1.00	0.54	1
2	1.80	2 Sabbioso-limosa	Inc.	1970.00	2050.00			28.40	0.00		1.00	0.52	1
3	4.00	3 Ghiaioso-sabbiosa	Inc.	1950.00	2050.00			32.80	0.00		1.00	0.46	1

Simbologia

ν	=Coeff. di Poisson
Crit.	=Criterio di progetto
E	=Modulo elastico normale
E_{ed}	=Modulo edometrico
E_u	=Modulo elastico non drenato
G	=Modulo elastico tangenziale
St.	=Strato
k_j	=Esponente del parametro tensionale
z	=Profondità della superficie superiore dello strato

St.	z <m>	E <daN/mq>	G <daN/mq>	k_j	ν	E_{ed} <daN/mq>	E_u <daN/mq>	Crit.

1	0.00	3657090.00	1406570.00	0.00	0.30	4923000.00	0.00	1
2	1.80	3761300.00	1446660.00	0.00	0.30	5063300.00	0.00	1
3	4.00	3714290.00	1428570.00	0.00	0.30	5000000.00	0.00	1

Strati Commenti Pressioni litostatiche

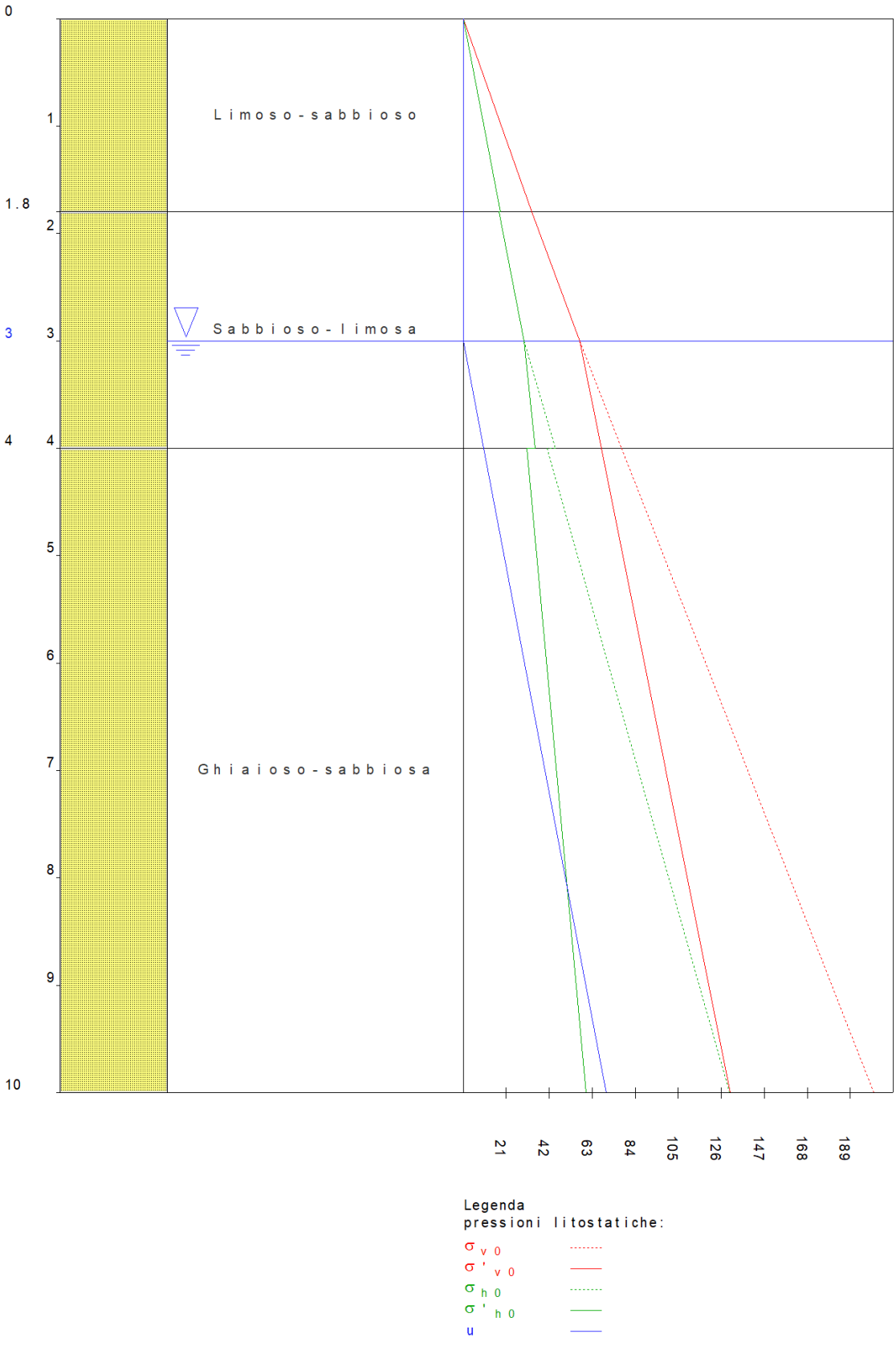


Figura numero 13: Colonna stratigrafica numero 1 Colonna stratigrafica

Le verifiche degli elementi di fondazione sono state effettuate utilizzando l'approccio 2.

Coefficienti parziali per le azioni, per verifiche in condizioni statiche:
Permanenti strutturali, sicurezza a favore $\gamma_A = 1.00$;
Permanenti strutturali, sicurezza a sfavore $\gamma_A = 1.30$;
Permanenti non strutturali, sicurezza a favore $\gamma_A = 0.00$;
Permanenti non strutturali, sicurezza a sfavore $\gamma_A = 1.50$;
Variabili, sicurezza a favore $\gamma_A = 0.00$;
Variabili, sicurezza a sfavore $\gamma_A = 1.50$.

I coefficienti parziali per le azioni sono posti pari all'unità per le verifiche in condizioni sismiche.

Tali coefficienti sono comunque desumibili dalla tabella delle combinazioni delle CCE (Parametri di calcolo).

Coefficienti parziali per i parametri geotecnici:
Tangente dell'angolo di attrito $\gamma_M = 1.00$;
Coesione efficace $\gamma_M = 1.00$;
Coesione non drenata $\gamma_M = 1.00$;

Coefficienti parziali per la resistenza delle fondazioni superficiali:
Capacità portante $\gamma_R = 2.30$;
Scorrimento $\gamma_R = 1.10$;

Fondazioni superficiali

Simbologia
β = Inclinazione del piano di campagna
γ_r = Peso specifico rappresentativo del terreno di fondazione
η = Inclinazione del piano di posa della fondazione
φ'_r = Angolo di attrito rappresentativo del terreno di fondazione
$\sigma_{v0,f}$ = Pressione verticale alla profondità del piano di posa della fondazione
B = Base della fondazione
B' = Base della fondazione reagente
CC = Numero della combinazione delle condizioni di carico elementari
D = Profondità del piano di posa della fondazione
L = Lunghezza della fondazione (L>B)
L' = Lunghezza della fondazione reagente
Mx = Momento intorno all'asse X
My = Momento intorno all'asse Y
N = Sforzo normale
N_c = Coefficiente di capacità portante relativo alla coesione del terreno di fondazione
N_g = Coefficiente di capacità portante relativo al peso del terreno di fondazione
N_q = Coefficiente di capacità portante relativo al sovraccarico laterale
R_d = Resistenza di progetto (Carico limite)
Sic. = Sicurezza
Tx = Taglio in dir. X
Ty = Taglio in dir. Y
b_c = Fattore di inclinazione del piano di fondazione relativo a coesione
b_g = Fattore di inclinazione del piano di fondazione relativo a peso del terreno
b_q = Fattore di inclinazione del piano di fondazione relativo a sovraccarico laterale
c'_r = Coesione efficace rappresentativa del terreno di fondazione
i_c = Fattore di inclinazione relativo alla coesione
i_g = Fattore di inclinazione relativo al peso del terreno
i_q = Fattore di inclinazione relativo al sovraccarico laterale
q_{lim} = Pressione limite
s_c = Fattore di forma relativo alla coesione
s_g = Fattore di forma relativo al peso del terreno
s_q = Fattore di forma relativo al sovraccarico laterale

Verifiche capacità portante

Verifiche di capacità portante per rottura generale in condizioni statiche

Metodo utilizzato: Indicazioni EC7

Platea n. 402

B=31.20 <m> L=46.30 <m> D=0.35 <m> β=0.00 <grad> η=0.00 <grad> γ_r=1138.74 <daN/mc>
$\sigma_{v0,f}$=647.51 <daN/mq>

Verifiche in condizioni drenate

φ'_r=32.10 <grad> c'_r=0.00 <daN/mq>
N_q=23.44 N_c=35.78 N_g=28.15 b_q=1.00 b_c=1.00 b_g=1.00

CC	N <daN>	Tx <daN>	Ty <daN>	Mx <daNm>	My <daNm>	B' <m>	L' <m>	s_q	s_c	s_g	i_q	i_c	i_g	q_{lim} <daN/mq>	R_d <daN>	Sic.
13	5726220.00	1.35	1.15	3477620.00	617097.00	29.99	46.08	1.35	1.36	0.80	1.00	1.00	1.00	407262.00	244691000.00	42.73
14	5690340.00	1.35	1.14	3655370.00	553897.00	29.92	46.10	1.34	1.36	0.81	1.00	1.00	1.00	406604.00	243835000.00	42.85
15	5743920.00	1.33	1.13	3410120.00	625821.00	30.01	46.08	1.35	1.36	0.80	1.00	1.00	1.00	407529.00	245061000.00	42.66
23	5548890.00	-16128.70	1.10	3409650.00	564508.00	29.97	46.09	1.35	1.36	0.80	1.00	1.00	1.00	407143.00	244567000.00	44.07
24	5726210.00	-9676.66	1.15	3477340.00	580310.00	29.99	46.10	1.35	1.36	0.80	1.00	1.00	1.00	407288.00	244776000.00	42.75
25	5690330.00	-9676.66	1.14	3655090.00	517109.00	29.92	46.12	1.34	1.36	0.81	1.00	1.00	1.00	406630.00	243919000.00	42.87
26	5743910.00	-9676.68	1.12	3409840.00	589033.00	30.01	46.09	1.35	1.36	0.80	1.00	1.00	1.00	407554.00	245145000.00	42.68
36	5548900.00	16131.30	1.10	3410590.00	687134.00	29.97	46.05	1.35	1.36	0.80	1.00	1.00	1.00	407055.00	244277000.00	44.02
37	5726220.00	9679.36	1.15	3477910.00	653885.00	29.99	46.07	1.35	1.36	0.80	1.00	1.00	1.00	407237.00	244607000.00	42.72
38	5690340.00	9679.36	1.14	3655660.00	590685.00	29.92	46.09	1.34	1.36	0.81	1.00	1.00	1.00	406579.00	243750000.00	42.84
39	5743920.00	9679.34	1.13	3410400.00	662609.00	30.01	46.07	1.35	1.36	0.80	1.00	1.00	1.00	407503.00	244977000.00	42.65
49	5633500.00	2.29	-81848.50	2951840.00	688570.00	30.15	46.05	1.35	1.36	0.80	1.00	1.00	1.00	408861.00	246862000.00	43.82
50	5776980.00	1.95	-49108.60	3202660.00	654747.00	30.09	46.07	1.35	1.36	0.80	1.00	1.00	1.00	408293.00	246117000.00	42.60
51	5741100.00	1.94	-49108.60	3380400.00	591547.00	30.02	46.09	1.35	1.36	0.80	1.00	1.00	1.00	407649.00	245276000.00	42.72
52	5794680.00	1.93	-49108.70	3135150.00	663471.00	30.12	46.07	1.35	1.36	0.80	1.00	1.00	1.00	408553.00	246480000.00	42.54
62	5465220.00	0.31	81721.70	3880010.00	554885.00	29.78	46.10	1.34	1.36	0.81	1.00	1.00	1.00	405240.00	241875000.00	44.26
63	5676010.00	0.76	49033.50	3759560.00	574536.00	29.88	46.10	1.34	1.36	0.81	1.00	1.00	1.00	406191.00	243221000.00	42.85
64	5640130.00	0.75	49033.50	3937310.00	511335.00	29.81	46.12	1.34	1.36	0.81	1.00	1.00	1.00	405518.00	242348000.00	42.97
65	5693710.00	0.74	49033.50	3692050.00	583259.00	29.90	46.09	1.34	1.36	0.81	1.00	1.00	1.00	406464.00	243598000.00	42.78

Cedimenti

Metodo utilizzato: Bowles

Simbologia

ν_r = Coefficiente di Poisson rappresentativo del terreno di fondazione
B = Base della fondazione
CC = Numero della combinazione delle condizioni di carico elementari
Ced = Cedimento calcolato
D = Profondità del piano di posa della fondazione
E_r = Modulo elastico rappresentativo del terreno di fondazione
H = Spessore del terreno responsabile del cedimento
I_f = Coefficiente di profondità
I_s = Coefficiente di influenza
L = Lunghezza della fondazione (L>B)
N = Sforzo normale
kw = Costante di sottofondo
q_{es} = Pressione di esercizio

Platea n. 402
B=31.20 <m> L=46.30 <m> D=0.35 <m> H=156.01 <m> E_r=3714000.00 <daN/mq> ν_r=0.30
I_s=0.60 I_f=0.99 kw=110554.00 <daN/mc>

CC	N <daN>	q_{es} <daN/mq>	Ced <cm>
1	3860250.00	2672.23	2.42
2	3860240.00	2672.21	2.42
3	3860240.00	2672.22	2.42
4	3860240.00	2672.22	2.42
5	3860230.00	2672.21	2.42
6	3860230.00	2672.21	2.42
7	3860240.00	2672.22	2.42
8	3860230.00	2672.21	2.42
9	3860230.00	2672.21	2.42
10	3860220.00	2672.20	2.42
11	3860220.00	2672.20	2.42
12	3860220.00	2672.20	2.42
13	5726220.00	3963.92	3.59
14	5690340.00	3939.09	3.56
15	5743920.00	3976.18	3.60
16	4139980.00	2865.86	2.59
17	4116060.00	2849.30	2.58
18	4151770.00	2874.03	2.60
19	3907500.00	2704.93	2.45
20	3860210.00	2672.20	2.42
21	3903550.00	2702.20	2.44
22	3860210.00	2672.20	2.42
23	5548890.00	3841.17	3.47
24	5726210.00	3963.92	3.59
25	5690330.00	3939.08	3.56
26	5743910.00	3976.17	3.60
27	4021760.00	2784.03	2.52
28	4139970.00	2865.86	2.59
29	4116050.00	2849.30	2.58
30	4151770.00	2874.03	2.60
31	3860210.00	2672.20	2.42
32	3907500.00	2704.93	2.45
33	3860210.00	2672.20	2.42
34	3903550.00	2702.20	2.44
35	3860210.00	2672.20	2.42
36	5548900.00	3841.18	3.47
37	5726220.00	3963.93	3.59

38	5690340.00	3939.09	3.56
39	5743920.00	3976.18	3.60
40	4021770.00	2784.03	2.52
41	4139980.00	2865.86	2.59
42	4116060.00	2849.31	2.58
43	4151780.00	2874.03	2.60
44	3860210.00	2672.20	2.42
45	3907500.00	2704.93	2.45
46	3860210.00	2672.20	2.42
47	3903550.00	2702.20	2.44
48	3860210.00	2672.20	2.42
49	5633500.00	3899.74	3.53
50	5776980.00	3999.06	3.62
51	5741100.00	3974.23	3.59
52	5794680.00	4011.32	3.63
53	4078160.00	2823.07	2.55
54	4173820.00	2889.29	2.61
55	4149900.00	2872.73	2.60
56	4185620.00	2897.46	2.62
57	3871490.00	2680.01	2.42
58	3907500.00	2704.93	2.45
59	3860210.00	2672.20	2.42
60	3903550.00	2702.20	2.44
61	3860210.00	2672.20	2.42
62	5465220.00	3783.25	3.42
63	5676010.00	3929.17	3.55
64	5640130.00	3904.33	3.53
65	5693710.00	3941.42	3.57
66	3965980.00	2745.41	2.48
67	4106500.00	2842.69	2.57
68	4082580.00	2826.13	2.56
69	4118300.00	2850.86	2.58
70	3849050.00	2664.47	2.41
71	3907500.00	2704.93	2.45
72	3860210.00	2672.20	2.42
73	3903550.00	2702.20	2.44
74	3860210.00	2672.20	2.42
75	3860210.00	2672.20	2.42

Sommario

Geometria 4
Elenco materiali 4
Elenco sezioni aste 4
Superfici per resistenza al fuoco utilizzate 4
Figura numero 1: Curva nominale standard 5
Lati sezione per verifica di resistenza fuoco 5
Figura numero 2: Esposizione lati sezione n. 34 6
Figura numero 3: Esposizione lati sezione n. 36 7
Figura numero 4: Esposizione lati sezione n. 37 7
Figura numero 5: Esposizione lati sezione n. 41 8
Figura numero 6: Esposizione lati sezione n. 42 8
Figura numero 7: Esposizione lati sezione n. 43 9
Figura numero 8: Esposizione lati sezione n. 44 10
Figura numero 9: Esposizione lati sezione n. 45 11
Figura numero 10: Esposizione lati sezione n. 46 12
Elenco vincoli aste 12
Elenco aste 12
Elenco tipi elementi bidimensionali 33
Elenco tipi solai 33
Elenco tipi tamponature 34
Carichi 34
Condizioni di carico elementari 34
Risultati del calcolo 35
Parametri di calcolo 35
Figura numero 11: Spettro SLO 37
Figura numero 12: Spettro SLD 38
Figura numero 13: Spettro SND 38
Criteri di progetto utilizzati 51
Pilastri in c.a. 51
Travi in c.a. 55
Aste in acciaio 60
Aste in legno 62
Solette/Platee 63
Solai 66
Verifiche e armature travi 67
Travata n. 1006 68
Travata n. 1007 69
Travata n. 1008 70
Travata n. 1009 72
Travata n. 1010 73
Travata n. 1015 74
Travata n. 1017 75
Travata n. 1026 76
Travata n. 1028 77
Travata n. 1032 80
Travata n. 1034 81
Travata n. 1035 85
Travata n. 1038 86
Travata n. 1048 87
Travata n. 1053 89
Travata n. 1054 90
Travata n. 1055 92
Travata n. 1057 93
Travata n. 1058 94
Travata n. 1059 96
Travata n. 1060 98
Travata n. 1061 99
Travata n. 1062 100
Travata n. 1064 101
Travata n. 1144 103
Travata n. 1171 104
Travata n. 1180 106
Travata n. 1182 107
Travata n. 2007 107
Travata n. 2008 109
Travata n. 2055 110
Travata n. 2155 112
Travata n. 4004 113
Travata n. 4052 114
Travata n. 4059 118
Verifiche e armature pilastri 118
Pilastrata n. 5 120
Pilastrata n. 6 121
Pilastrata n. 7 122
Pilastrata n. 8 123
Pilastrata n. 9 124
Pilastrata n. 10 125
Pilastrata n. 11 126
Pilastrata n. 12 127
Pilastrata n. 13 128

Pilastrata n. 14 128
Pilastrata n. 15 129
Pilastrata n. 16 131
Pilastrata n. 17 132
Pilastrata n. 18 133
Pilastrata n. 19 134
Pilastrata n. 20 135
Pilastrata n. 21 136
Pilastrata n. 22 137
Pilastrata n. 23 138
Pilastrata n. 24 139
Pilastrata n. 25 140
Pilastrata n. 26 141
Pilastrata n. 27 142
Pilastrata n. 28 143
Pilastrata n. 29 144
Pilastrata n. 30 145
Pilastrata n. 31 146
Pilastrata n. 32 147
Pilastrata n. 33 148
Pilastrata n. 34 150
Pilastrata n. 35 151
Pilastrata n. 36 152
Pilastrata n. 37 153
Pilastrata n. 38 154
Pilastrata n. 39 155
Pilastrata n. 41 156
Pilastrata n. 44 158
Pilastrata n. 45 159
Pilastrata n. 46 160
Pilastrata n. 47 161
Pilastrata n. 48 162
Pilastrata n. 49 163
Pilastrata n. 50 165
Pilastrata n. 51 166
Pilastrata n. 53 167
Pilastrata n. 56 168
Pilastrata n. 57 170
Pilastrata n. 58 171
Pilastrata n. 59 172
Pilastrata n. 60 173
Pilastrata n. 61 174
Pilastrata n. 62 175
Pilastrata n. 63 177
Pilastrata n. 64 178
Pilastrata n. 65 179
Pilastrata n. 66 181
Pilastrata n. 67 182
Pilastrata n. 68 183
Pilastrata n. 69 184
Pilastrata n. 70 185
Pilastrata n. 71 186
Pilastrata n. 72 188
Pilastrata n. 73 189
Pilastrata n. 74 190
Pilastrata n. 75 191
Pilastrata n. 76 193
Pilastrata n. 77 194
Pilastrata n. 78 195
Pilastrata n. 79 196
Pilastrata n. 80 197
Pilastrata n. 81 198
Pilastrata n. 82 199
Pilastrata n. 83 200
Pilastrata n. 84 201
Pilastrata n. 85 202
Pilastrata n. 86 203
Pilastrata n. 87 204
Pilastrata n. 88 205
Pilastrata n. 89 205
Pilastrata n. 90 206
Pilastrata n. 91 207
Pilastrata n. 92 208
Pilastrata n. 93 209
Pilastrata n. 94 210
Pilastrata n. 95 211
Pilastrata n. 96 212
Pilastrata n. 97 213
Pilastrata n. 98 214
Pilastrata n. 99 215
Pilastrata n. 100 216
Pilastrata n. 101 217

Pilastrata n. 102 218
Pilastrata n. 103 219
Verifiche e armature solette/platee 220
Armatura platea a quota 0.00 221
Verifiche e armature solai 223
Solai a quota 4.03 223
Verifiche aste in acciaio 226
Verifiche aste in legno 242
Verifiche tamponature 1211
Geotecnica 1213
Elenco unità geotecniche 1214
Elenco colonne stratigrafiche 1214
Figura numero 14: Colonna stratigrafica numero 1 Colonna stratigrafica 1216
Fondazioni superficiali 1217
Verifiche capacità portante 1217
Cedimenti 1218

Geometria

Elenco materiali

Simbologia
α = Coeff. di dilatazione termica
ν = Coeff. di Poisson
Comm. = Commento
E = Modulo elastico
G = Modulo elastico tangenziale
Mat. = Numero del materiale
P = Peso specifico

Mat.	Comm.	P <daN/mc>	E <daN/cmq>	G <daN/cmq>	ν	α
5	Calcestruzzo classe C25/30	2500	314472.00	142942.00	0.1	1.00E-05
18	Acciaio	7850	2100000.00	800000.00	0.3	1.00E-05
20	Legname a media elasticità	460	120000.00	7500.00	0.39	4.00E-06

Elenco sezioni aste

Simbologia
B = Base
C = Numero del criterio di progetto
Comm. = Commento
Crit. C.F. = Criterio di progetto collegamento finale
Crit. C.I. = Criterio di progetto collegamento iniziale
EF = Esposta al fuoco
H = Altezza
Ma = Numero del materiale
Mem. = Membratura
T = Trave
P = Pilastro
R = Raggio
Sez. = Numero della sezione
Tipo = Tipologia
Cir.c = Circolare cava
R = Rettangolare
Ver. = Verifica prevista
C = Cemento armato
A = Acciaio
L = Legno
s = Spessore

Sez.	Comm.	Tipo	Mem.	Ver.	EF	B <cm>	H <cm>	s <cm>	R <cm>	Ma	C	Crit. C.I.	Crit. C.F.
1	Pilastro 40x40 cm	R	P	C	S	40.00	40.00			5	1		
2	CHS273x6.3	Cir.c	P	A	S			0.63	13.65	18	1	1	1
3	Trave 40x20 cm	R	T	C	S	40.00	20.00			5	1		
4	Trave 40x40 cm	R	T	C	S	40.00	40.00			5	1		
5	Trave 24x80 cm	R	T	L	S	24.00	80.00			20	1		
6	Trave 20x24 cm	R	T	L	S	20.00	24.00			20	1		
7	Trave 24x32 cm	R	T	L	S	24.00	32.00			20	1		
8	CHS168.3x5	Cir.c	T	A	S			0.50	8.41	18	1	1	1
9	Pilastro 30x30 cm	R	P	C	S	30.00	30.00			5	1		

Superfici per resistenza al fuoco utilizzate

Simbologia
Coeff. convezione = Coeff. di convezione
Comm. = Commento
Emis. fuoco = Emissività del fuoco
Emis. sup. = Emissività superficiale
Fat. config. = Fattore di configurazione

Comm.	Coeff. convezione <W/mq K>	Fat. config.	Emis. sup.	Emis. fuoco
1 Curva nominale standard	25.00	1.00	0.80	1.00

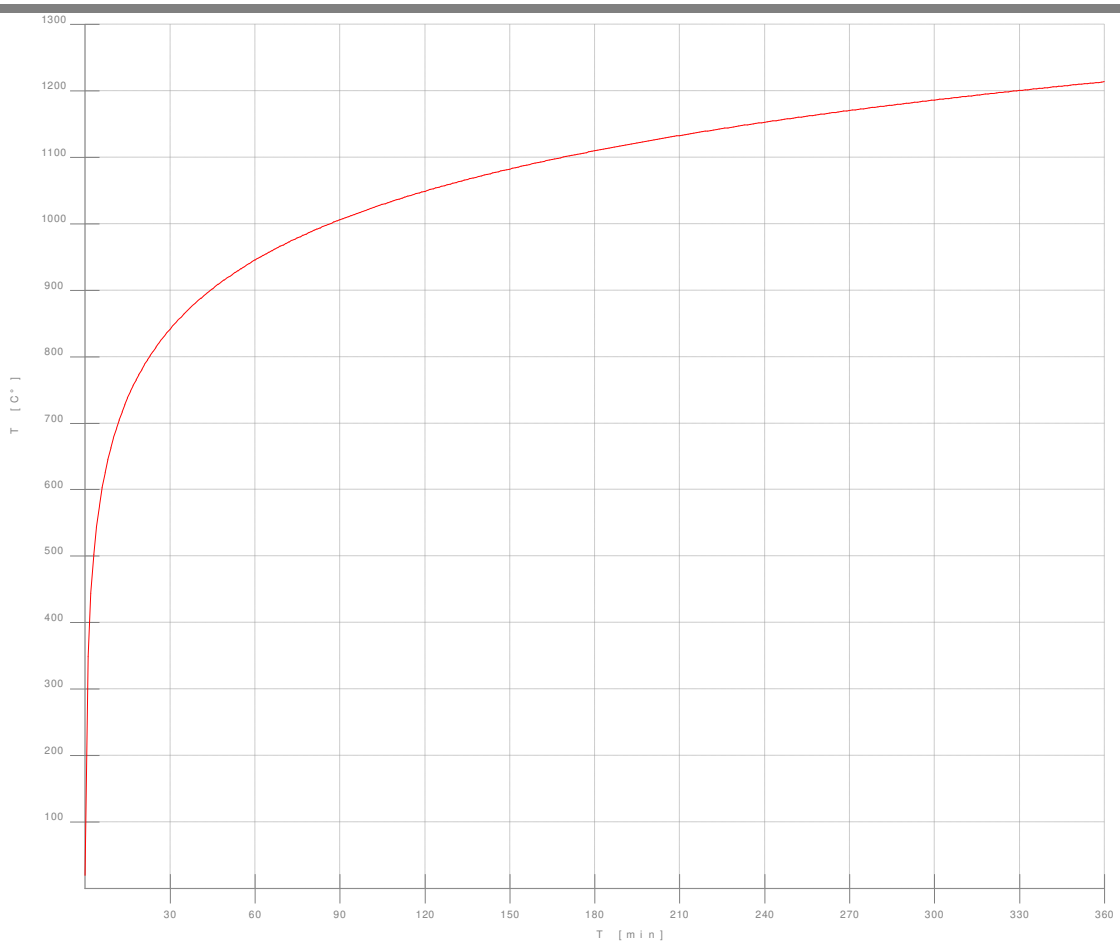


Figura numero 1: Curva nominale standard

Lati sezione per verifica di resistenza fuoco

Sezione n. 1 Cemento armato

Simbologia
A = A
Da = Da
Esp. = Esposizione
Iso. = Isolante
L = Lato

L	Da <m>	A <m>	Esp.	Iso.
1 - 2	0.00	0.40	1 Curva nominale standard	nessuno
3 - 4	0.00	0.40	1 Curva nominale standard	nessuno

L	Da <m>	A <m>	Esp.	Iso.
2 - 3	0.00	0.40	1 Curva nominale standard	nessuno
4 - 1	0.00	0.40	1 Curva nominale standard	nessuno

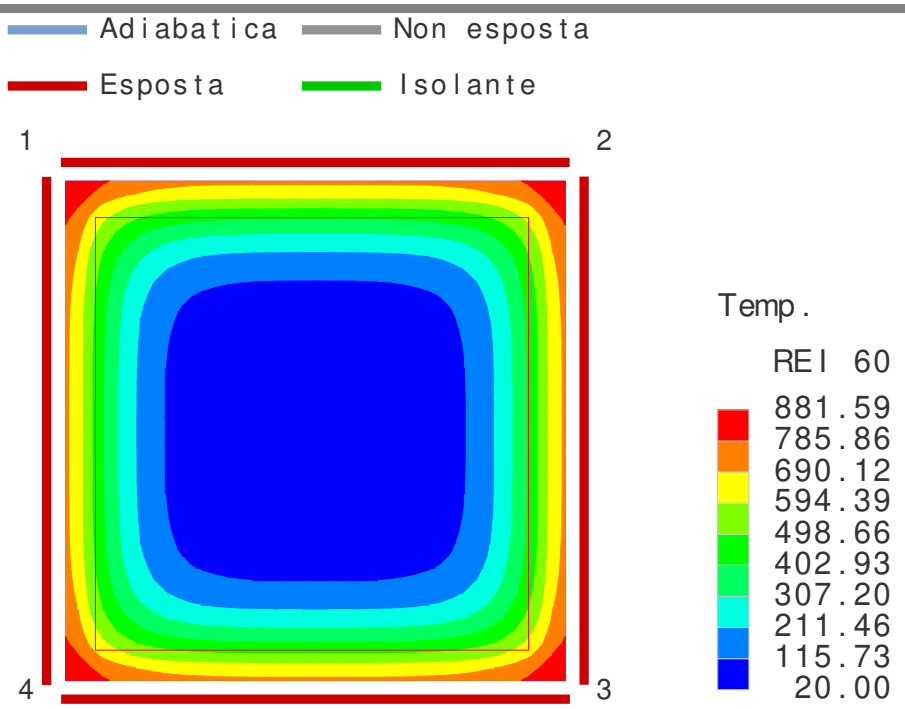
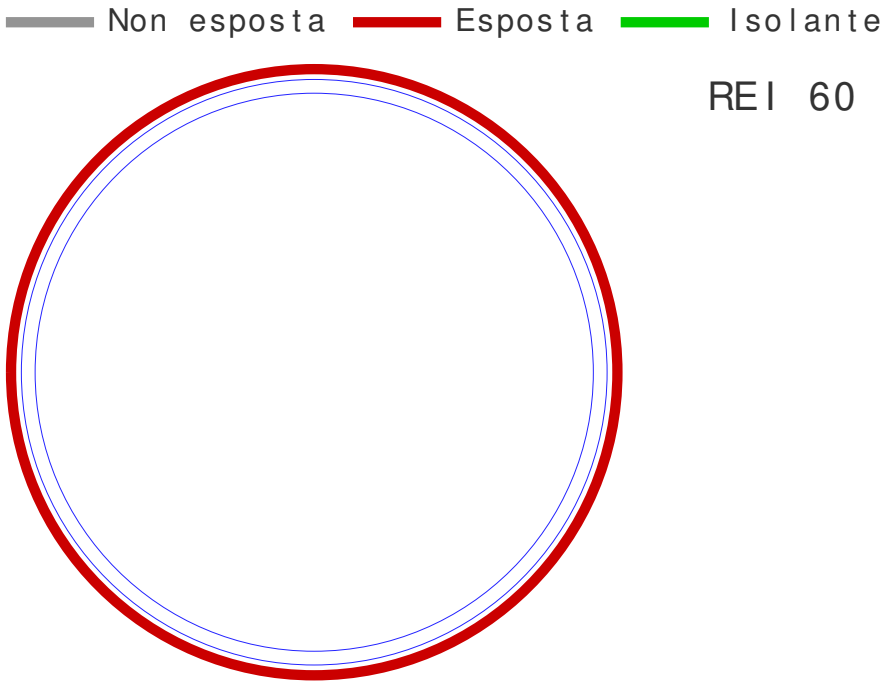


Figura numero 2: Esposizione lati sezione n. 34

Sezione n. 2

Simbologia
Esp. = Esposizione
Iso. = Isolante
L = Lato

L	Esp.	Iso.
1	Curva nominale standard	nessuno



Fattore di sezione 162 1/m
Fattore di correzione effetto ombra 1

Figura numero 3: Esposizione lati sezione n. 36

Sezione n. 3 Cemento armato

Simbologia
A = A
Da = Da
Esp. = Esposizione
Iso. = Isolante
L = Lato

L	Da <m>	A <m>	Esp.	Iso.
1 - 2	0.00	0.40	1 Curva nominale standard	nessuno
3 - 4	0.00	0.40	1 Curva nominale standard	nessuno

L	Da <m>	A <m>	Esp.	Iso.
2 - 3	0.00	0.20	1 Curva nominale standard	nessuno
4 - 1	0.00	0.20	1 Curva nominale standard	nessuno

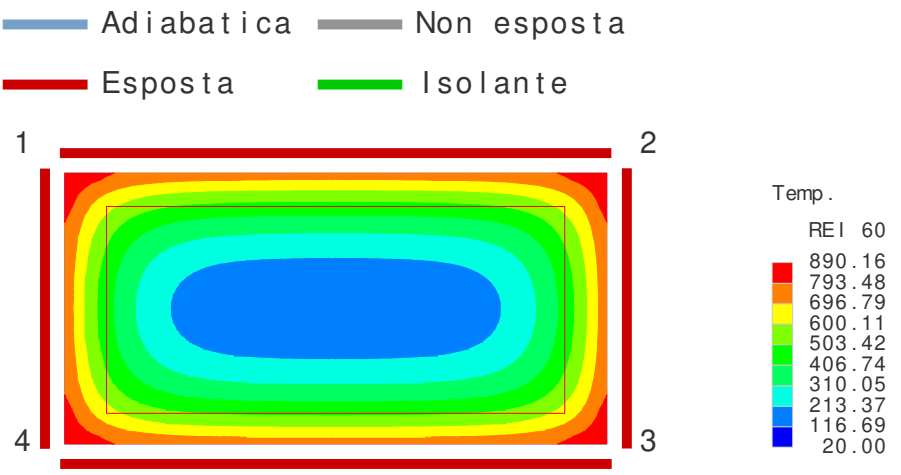


Figura numero 4: Esposizione lati sezione n. 37

Sezione n. 4 Cemento armato

Simbologia
A = A
Da = Da
Esp. = Esposizione
Iso. = Isolante
L = Lato

L	Da <m>	A <m>	Esp.	Iso.
1 - 2	0.00	0.40	1 Curva nominale standard	nessuno
3 - 4	0.00	0.40	1 Curva nominale standard	nessuno

L	Da <m>	A <m>	Esp.	Iso.
2 - 3	0.00	0.40	1 Curva nominale standard	nessuno
4 - 1	0.00	0.40	1 Curva nominale standard	nessuno

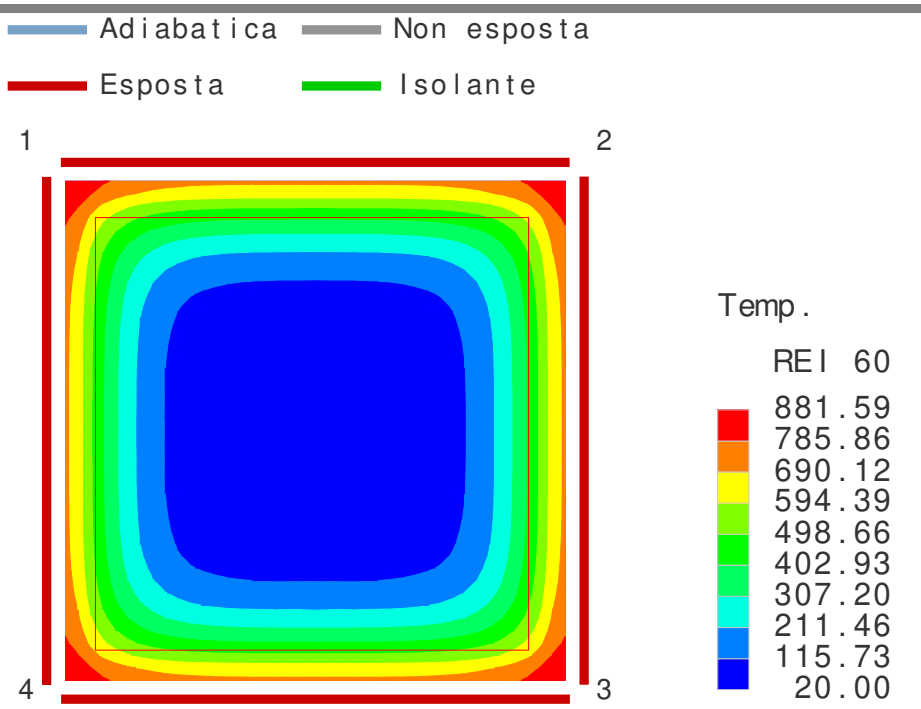


Figura numero 5: Esposizione lati sezione n. 41

Sezione n. 5 Legno

Simbologia
Esp. = Esposizione
Iso. = Isolante
L = Lato
d_{ef} = Profondità di carbonizzazione efficace

L	Esp.	Iso.	d_{ef} <cm>
1 - 2	esposto	nessuno	4.90

L	Esp.	Iso.	d_{ef} <cm>
2 - 3	esposto	nessuno	4.90

L	Esp.	Iso.	d_{ef} <cm>
3 - 4	esposto	nessuno	4.90

L	Esp.	Iso.	d_{ef} <cm>
4 - 1	esposto	nessuno	4.90

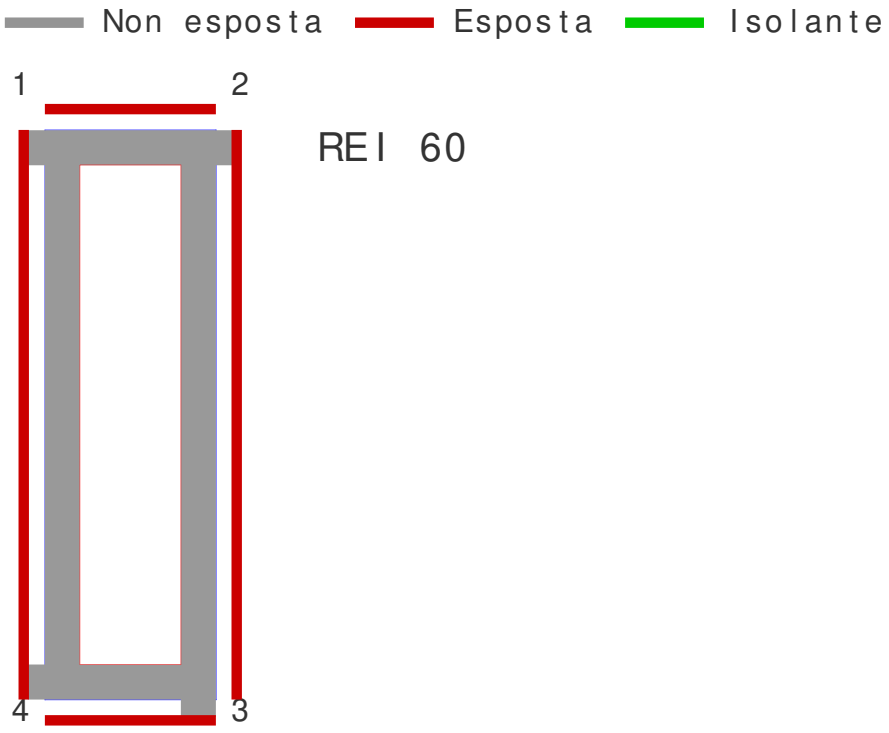


Figura numero 6: Esposizione lati sezione n. 42

Sezione n. 6 Legno

Simbologia
Esp. = Esposizione
Iso. = Isolante
L = Lato
d_{ef} = Profondità di carbonizzazione efficace

L	Esp.	Iso.	d_{ef} <cm>
1 - 2	esposto	nessuno	4.90

L	Esp.	Iso.	d_{ef} <cm>
2 - 3	esposto	nessuno	4.90

L	Esp.	Iso.	d_{ef} <cm>
3 - 4	esposto	nessuno	4.90

L	Esp.	Iso.	d_{ef} <cm>
4 - 1	esposto	nessuno	4.90

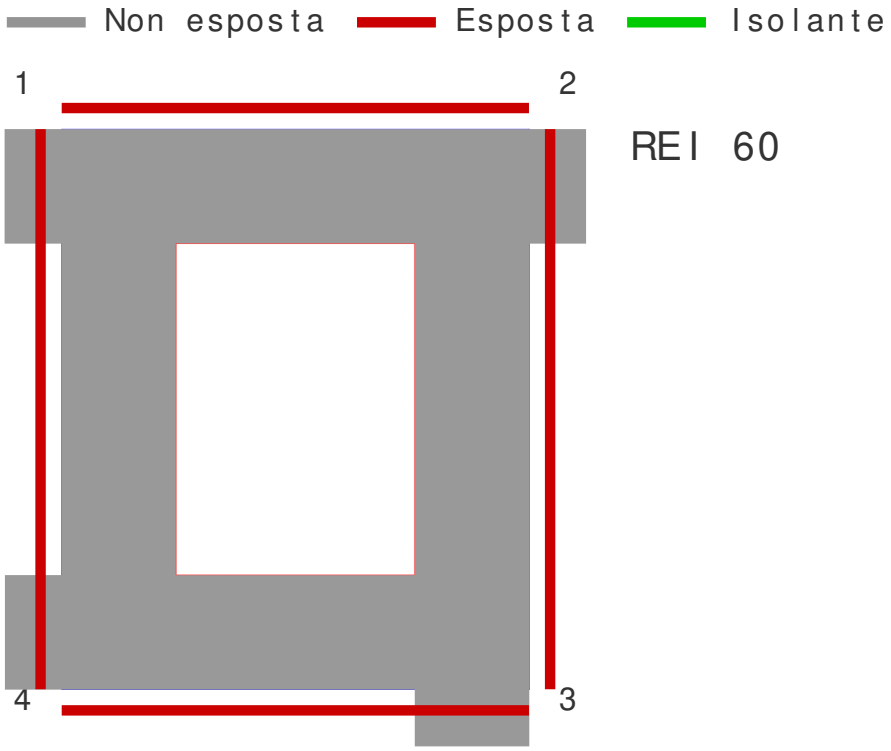


Figura numero 7: Esposizione lati sezione n. 43

Sezione n. 7 Legno

Simbologia
Esp. = Esposizione
Iso. = Isolante
L = Lato
d_{ef} = Profondità di carbonizzazione efficace

L	Esp.	Iso.	d_{ef} <cm>
1 - 2	esposto	nessuno	4.90

L	Esp.	Iso.	d_{ef} <cm>
2 - 3	esposto	nessuno	4.90

L	Esp.	Iso.	d_{ef} <cm>
3 - 4	esposto	nessuno	4.90

L	Esp.	Iso.	d_{ef} <cm>
4 - 1	esposto	nessuno	4.90

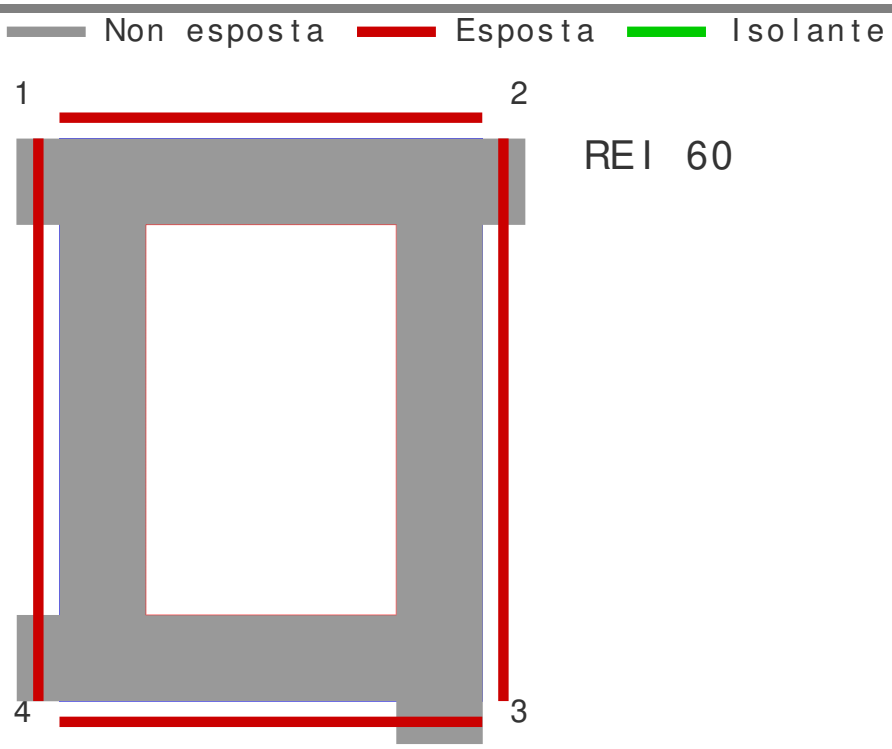


Figura numero 8: Esposizione lati sezione n. 44

Sezione n. 8

Simbologia
Esp. = Esposizione
Iso. = Isolante
L = Lato

L	Esp.	Iso.
	1 Curva nominale standard	nessuno

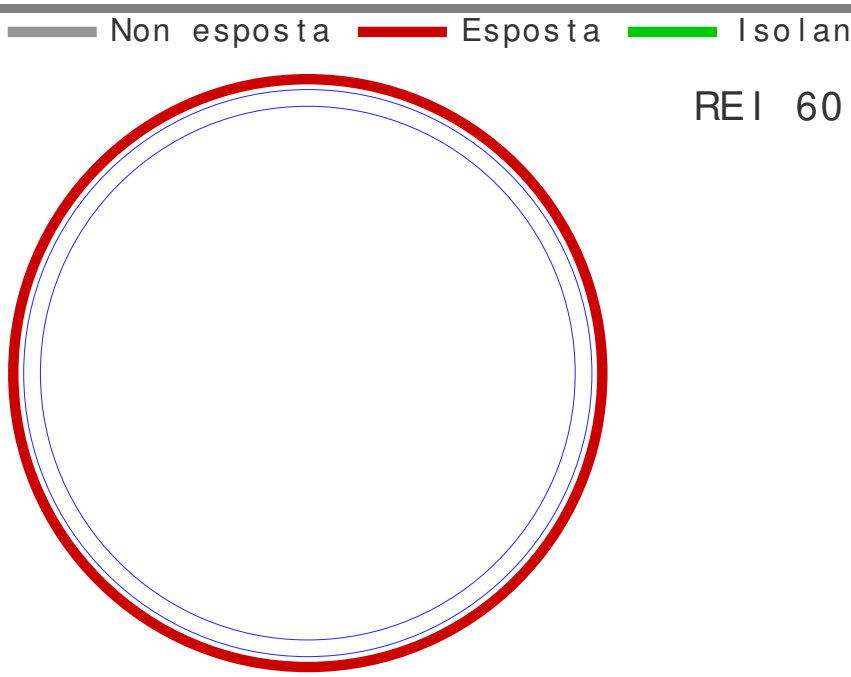


Figura numero 9: Esposizione lati sezione n. 45

Sezione n. 9 Cemento armato

Simbologia
A = A
Da = Da
Esp. = Esposizione
Iso. = Isolante
L = Lato

L	Da <m>	A <m>	Esp.	Iso.
1 - 2	0.00	0.30	1 Curva nominale standard	nessuno
3 - 4	0.00	0.30	1 Curva nominale standard	nessuno

L	Da <m>	A <m>	Esp.	Iso.
2 - 3	0.00	0.30	1 Curva nominale standard	nessuno
4 - 1	0.00	0.30	1 Curva nominale standard	nessuno

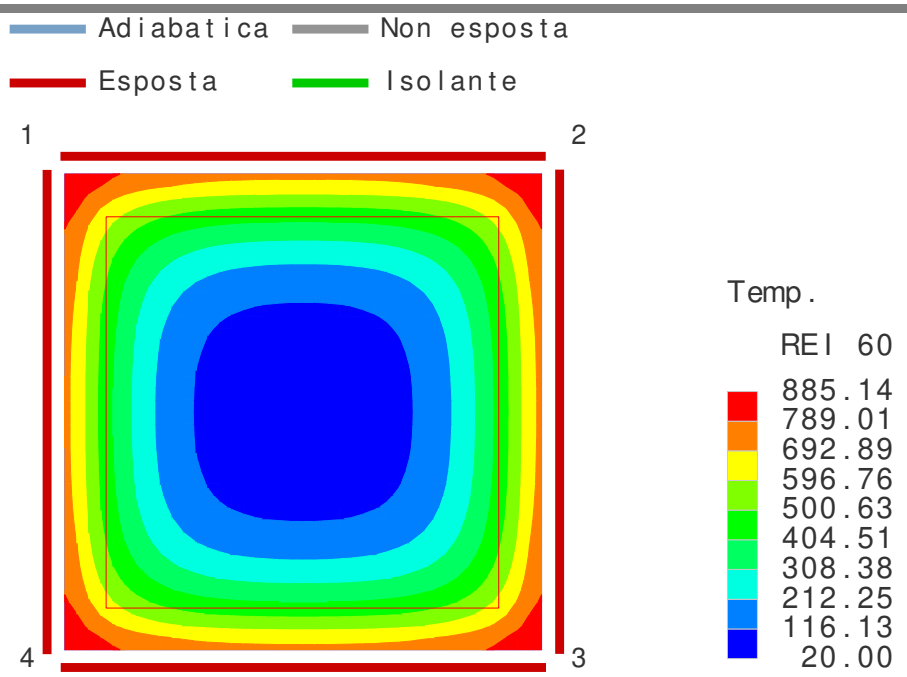


Figura numero 10: Esposizione lati sezione n. 46

Elenco vincoli aste

Simbologia

Comm. = Commento
Kt = Coeff. di sottofondo su suolo elastico alla Winkler
Mxf = Momento intorno all'asse X locale nodo finale (0=sbloccato, 1=bloccato)
Mxi = Momento intorno all'asse X locale nodo iniziale (0=sbloccato, 1=bloccato)
Myf = Momento intorno all'asse Y locale nodo finale (0=sbloccato, 1=bloccato)
Myi = Momento intorno all'asse Y locale nodo iniziale (0=sbloccato, 1=bloccato)
Mzf = Momento intorno all'asse Z locale nodo finale (0=sbloccato, 1=bloccato)
Mzi = Momento intorno all'asse Z locale nodo iniziale (0=sbloccato, 1=bloccato)
Nf = Sforzo normale nodo finale (0=sbloccato, 1=bloccato)
Ni = Sforzo normale nodo iniziale (0=sbloccato, 1=bloccato)
Tipo = Tipologia
SVI = Definizione di vincolamenti interni
ELA = Vincolo su suolo elastico alla Winkler
BIE-RTC = Biella resistente a trazione e a compressione
BIE-RC = Biella resistente solo a compressione
BIE-RT = Biella resistente solo a trazione
Tyf = Taglio in dir. Y locale nodo finale (0=sbloccato, 1=bloccato)
Tyi = Taglio in dir. Y locale nodo iniziale (0=sbloccato, 1=bloccato)
Tzf = Taglio in dir. Z locale nodo finale (0=sbloccato, 1=bloccato)
Tzi = Taglio in dir. Z locale nodo iniziale (0=sbloccato, 1=bloccato)
Va = Numero del vincolo asta

Va	Comm.	Tipo	Ni	Tyi	Tzi	Mxi	Myi	Mzi	Nf	Tyf	Tzf	Mxf	Myf	Mzf	Kt <daN/cmc>
1	Inc+Inc	SVI	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	
11	Inc+CerYZ	SVI	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	0	0	
13	CerYZ+CerYZ	SVI	1	1	1	1	0	0	1	1	1	1	0	0	

Elenco aste

Simbologia

Asta = Numero dell'asta
Dy1 = Scost. filo fisso Y1
Dy2 = Scost. filo fisso Y2
Dz1 = Scost. filo fisso Z1
Dz2 = Scost. filo fisso Z2
FF = Filo fisso
Kt = Coeff. di sottofondo su suolo elastico alla Winkler
N1 = Nodo iniziale
N2 = Nodo finale
Par. = Numero dei parametri aggiuntivi
Rot. = Rotazione
Sez. = Numero della sezione
Va = Numero del vincolo asta

Asta	N1	N2	Sez.	Va	Par.	Rot. <grad>	FF	Dy1 <cm>	Dy2 <cm>	Dz1 <cm>	Dz2 <cm>	Kt <daN/cmc>
0	-65	102		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	102	-31		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-102	-65		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-31	-32		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-151	-102		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-32	-33		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	9	-151		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-33	103		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-198	9		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	9	-261		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	103	-34		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-199	-198		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-261	-313		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-34	-35		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-313	-338		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-200	-199		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-338	-406		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-35	104		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	10	-200		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-388	-397		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-403	-397		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-397	-389		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-406	-472		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-397	-404		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	104	-36		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-201	10		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-472	26		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-36	-37		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-202	-201		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	26	-594		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-37	-38		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	8	-202		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-594	-663		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-38	105		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-203	8		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	8	-262		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-663	-737		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-262	-314		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	105	-39		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-204	-203		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-314	-339		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-737	-808		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-39	-40		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-205	-204		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-339	-407		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-808	-873		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-40	-41		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-873	31		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	11	-205		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-407	-473		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	31	-885		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-988	31		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-41	106		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-206	11		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-473	27		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-885	-886		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-1060	-988		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	106	-42		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-207	-206		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	27	-595		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	40	-1060		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-886	-887		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-1146	40		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-42	-43		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-208	-207		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-595	-664		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-887	32		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-1208	-1146		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	32	-888		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-43	-44		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-966	32		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	12	-208		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-664	-738		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-888	-889		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-1028	-966		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-1269	-1208		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-44	107		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	

0	-268	12		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-889	-890		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-738	-809		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	41	-1028		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-1330	-1269		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	107	-90		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-809	-874		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-1133	41		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	16	-268		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-890	33		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-874	33		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-1389	-1330		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-90	111		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-1193	-1133		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-343	16		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	16	-424		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	33	-891		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-1445	-1389		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-1258	-1193		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	111	-129		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-344	-343		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-424	-486		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-891	-892		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	52	-1445		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-1316	-1258		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-129	-130		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-345	-344		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-486	-550		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-892	-893		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-1519	52		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-1380	-1316		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-130	-131		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	17	-345		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-1579	-1519		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-550	-609		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-893	34		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-1442	-1380		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	74	-1579		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-131	112		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-346	17		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-609	-676		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	34	-894		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-1632	74		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	74	-1624		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	53	-1442		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	112	-132		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-1692	-1632		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-1624	-1625		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-347	-346		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-676	-740		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-894	-895		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	53	-2610		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-1625	-1626		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-1753	-1692		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-132	-133		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-2610	-1562		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-348	-347		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-740	-810		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-895	-896		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-1626	-1627		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-1782	-1753		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-1562	-2611		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-133	-134		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-810	-875		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-1627	75		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	18	-348		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-2611	75		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-896	35		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-1834	-1782		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-875	35		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	75	-2615		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-134	113		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	18	-349		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	18	-429		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	35	-989		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-1888	-1834		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-2615	-1698		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	113	-135		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	80	-1888		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	

0	-349	-350		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-989	-1061		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-429	-503		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-1698	-1762		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-1061	44		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-2602	80		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	80	-1930		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-135	-136		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-350	-351		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-503	-567		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-1762	-1817		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-1081	44		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-1992	-2602		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-1930	-1932		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-136	-137		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-1817	-1845		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-351	19		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-567	-629		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-1082	-1081		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-2044	-1992		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-1932	-2619		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-1845	-1890		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-137	114		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	19	-352		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-629	28		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-2619	81		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-1083	-1082		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-2105	-2044		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-1890	81		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	114	-138		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	81	-2620		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-352	-353		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	28	-747		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	45	-1083		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	85	-2105		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-2614	76		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	76	-1764		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-2620	-1931		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-138	-139		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-353	-354		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-747	-820		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-1876	-2614		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-1084	45		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-2156	85		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-1764	-1765		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-1931	-1937		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	108	-45		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-91	108		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-139	-140		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-820	-877		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-1896	-1876		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-354	20		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-2157	-2156		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-1085	-1084		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-1937	-2587		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-877	-899		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-1765	-1766		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-2587	-1896		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-45	-46		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-899	-932		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	115	-91		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-140	115		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-2158	-2157		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-355	20		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	20	-437		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-2613	-2587		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-1086	-1085		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-932	-1008		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-1766	77		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-46	-47		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	86	-2158		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-1982	-2613		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-356	-355		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-1008	-1063		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-437	-504		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	46	-1086		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	77	-1767		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-1063	46		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-47	109		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	

0	-2035	-1982		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-2159	86		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-357	-356		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-504	-568		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-1087	46		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-1767	-1768		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-2612	-2035		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	109	-48		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-2160	-2159		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	21	-357		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-2095	-2612		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-568	-630		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-1088	-1087		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-1768	-1769		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-48	-49		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	87	-2095		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	87	-2160		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-358	21		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-630	29		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-1089	-1088		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-1769	78		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	4	-1		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-49	-50		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-19	4		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-1536	57		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	57	-1477		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-2161	87		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-359	-358		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	29	-748		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	47	-1089		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	78	-1770		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-2618	-1536		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-1	-2		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-50	110		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	110	-19		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-1477	-1478		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-2162	-2161		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	13	-269		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	13	-209		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-360	-359		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-748	-821		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	64	-2618		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-1090	47		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-1770	-1771		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-2	-3		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-1478	-1479		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-2163	-2162		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-1657	64		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-209	-210		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-269	22		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-821	-878		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	22	-360		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-1091	-1090		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-878	-907		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-3	1		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-1771	-1772		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-907	-933		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-1717	-1657		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-1479	58		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	88	-2163		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-210	-211		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	22	-445		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-1092	-1091		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-933	-1009		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	1	-4		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-1772	79		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	79	-1717		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	58	-1480		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-2164	88		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-445	-509		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-211	14		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-1009	-1064		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	48	-1092		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-4	-5		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	79	-1773		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-1064	48		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-1480	-1481		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-2165	-2164		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	14	-212		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	

0	-509	-570		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-5	-6		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	48	-1093		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-1773	-1774		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-1481	-1482		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-212	-213		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-2166	-2165		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-570	-632		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-6	2		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-1093	-1094		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	5	-2601		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-1774	-1775		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	5	-94		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-213	-214		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-1482	59		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	89	-2166		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-2601	-142		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-632	-688		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	2	-7		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-1094	-1095		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-1775	-1776		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-94	-95		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-142	15		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-214	15		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	59	-1483		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	59	-1553		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-2167	89		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-7	-8		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-688	-750		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-1095	49		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-95	-96		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-1776	-1777		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-1553	-2617		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	15	-263		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-8	3		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-1483	-1484		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-2168	-2167		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-750	-824		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-2617	65		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	49	-1096		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-96	6		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-263	-316		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-1777	-1778		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-20	3		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-1484	-1485		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-2169	-2168		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-824	-881		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	65	-1675		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-1604	65		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-316	23		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	6	-2603		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	6	-97		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-1096	-1097		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-881	36		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-1778	-1779		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-51	-20		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-2603	-147		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	23	-410		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	36	-954		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-1485	60		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	90	-2169		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-1675	-1730		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-1605	-1604		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-97	-98		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-915	36		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-1097	-1098		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-61	-51		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-147	-218		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-954	-1011		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-1779	-1780		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-1730	-1780		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-410	-478		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-98	7		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	60	-1486		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	7	-61		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-2170	90		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-1606	-1605		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-1011	-1065		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-916	-915		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	

0	-1098	50		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-1780	-2616		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-218	-272		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-1065	50		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-141	7		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-478	-541		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-1486	-1487		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-2171	-2170		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	66	-1606		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-2616	-1850		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-917	-916		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-272	24		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-176	-141		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-541	-579		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	91	-2171		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-1487	-1488		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-1850	-1905		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-1607	66		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-222	-176		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-579	-621		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	37	-917		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	24	-416		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-2207	91		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-264	-222		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-1488	61		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-621	-685		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-1905	-1954		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-1608	-1607		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-918	37		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-416	-467		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	92	-2207		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-317	-264		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	61	-1489		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-685	-744		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-1954	-2017		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-1609	-1608		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	25	-317		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-919	-918		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-467	-523		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-2240	92		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-412	25		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-1489	-1490		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-744	-822		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-2017	-2071		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	67	-1609		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-920	-919		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	93	-2240		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-523	-583		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-822	-879		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-479	-412		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-1490	-1491		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-583	-637		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	38	-920		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-2241	93		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-2071	-2131		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-1610	67		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-879	38		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-921	38		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-637	-2604		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-1491	62		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-542	-479		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-2131	-2191		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-2242	-2241		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-1611	-1610		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-922	-921		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-2604	-2605		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-580	-542		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	62	-1556		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-923	-922		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-2191	-2223		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-1612	-1611		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-2243	-2242		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-622	-580		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-2605	-794		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-924	-923		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-1556	-2606		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-2223	94		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	30	-622		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	68	-1612		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	

0	94	-2243		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-794	-848		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-925	-924		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-2606	68		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-848	39		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-2609	68		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	39	-925		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-2244	94		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-745	30		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-1613	-2609		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-2245	-2244		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-823	-745		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-1614	-1613		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-880	-823		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-2246	-2245		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-1615	-1614		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-926	-880		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-955	-926		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	95	-2246		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	69	-1615		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-1012	-955		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-1066	-1012		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-2247	95		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-1616	69		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	51	-1066		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-2248	-2247		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-1617	-1616		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-1150	51		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	70	-1617		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-2249	-2248		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-1214	-1150		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	70	-1652		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	71	70		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	96	-2249		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-1273	-1214		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-1652	-1701		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	71	-1618		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-2250	96		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-1334	-1273		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-1701	-1760		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-1618	-1619		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-2251	-2250		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-1392	-1334		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-1760	-1815		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-1619	-1620		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-1815	-1872		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-1620	-1665		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-1620	-2293		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-1449	-1392		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	63	-1449		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-1872	-1929		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	97	-2252		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-1665	-1726		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-1929	82		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-1563	-1502		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-2253	97		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	72	-1685		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-1726	-1790		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-1622	72		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-1582	-1563		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-1790	-2607		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	73	-1582		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-2293	-2524		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-2252	-2251		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-1502	63		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	82	-2004		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-2254	-2253		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	73	-1622		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-1685	-1744		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-2607	-1849		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-2004	-2049		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-2255	-2254		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-1744	-1802		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-1849	-1899		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-2049	-2092		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	98	-2255		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-1802	-1854		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-1899	-1949		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-2092	-2151		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	

0	-2256	98		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-1854	-1901		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-2151	-2200		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-1949	-1998		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-2257	-2256		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-2200	-2235		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-1901	83		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-1998	-2051		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	99	-2257		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-2235	99		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	83	-2001		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-2051	-2109		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-2258	99		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-2109	-2608		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-2001	-2054		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-2259	-2258		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-2608	-2197		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-2054	-2110		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-2197	-2232		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-2260	-2259		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-2110	-2173		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-2232	-2261		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-2261	-2260		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-2173	-2208		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-2262	-2261		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	-2208	100		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
0	100	-2262		1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
1	1	-2264	2	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	
1	-2264	2001	2	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	
2	2	2002	2	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	
3	3	2003	2	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	
4	4	116	2	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	
5	5	126	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	
5	126	2005	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	
6	6	127	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	
6	127	2006	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	
7	7	-2268	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	
7	-2268	2007	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	
8	8	2008	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	
9	9	1009	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	
10	10	1010	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	
11	11	1011	1	11		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	
12	12	1012	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	
13	13	2013	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	
14	14	2014	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	
15	15	-4541	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	
15	-4541	2015	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	
15	2015	2101	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	
16	16	1016	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	
16	1016	2016	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	
17	17	-2589	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	
17	-2589	2017	1	11		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	
18	18	1018	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	
18	1018	2018	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	
19	19	-2291	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	
19	-2291	2019	1	11		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	
20	20	1020	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	
20	1020	2020	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	
21	21	-2588	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	
21	-2588	2021	1	11		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	
22	22	1022	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	
22	1022	2022	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	
23	23	2023	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	
24	24	2024	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	
25	25	-4535	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	
25	-4535	2025	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	
26	26	1026	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	
26	1026	2026	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	
27	27	1027	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	
27	1027	2027	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	
28	28	1028	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	
28	1028	2028	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	
29	29	1029	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	
29	1029	2029	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	
30	30	-4534	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	
30	-4534	2030	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	
31	31	1031	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	
31	1031	2031	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	
32	32	1032	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	

32	1032	2032	1	11		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	
33	33	1033	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	
33	1033	2033	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	
34	34	1034	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	
34	1034	2034	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	
35	35	1035	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	
35	1035	2035	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	
36	36	1036	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	
36	1036	2036	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	
37	37	1037	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	
37	1037	2037	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	
38	38	1038	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	
38	1038	2038	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	
39	39	1039	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	
39	1039	2039	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	
40	40	2040	2	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	
41	41	1041	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	
41	1041	-4538	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	
41	-4538	2041	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	
42	42	2042	2	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	
43	43	2043	2	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	
44	44	1044	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	
44	1044	2044	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	
45	45	1045	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	
45	1045	2045	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	
46	46	1046	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	
46	1046	2046	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	
47	47	1047	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	
47	1047	2047	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	
48	48	1048	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	
48	1048	2048	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	
49	49	1049	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	
49	1049	2049	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	
50	50	1050	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	
50	1050	2050	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	
51	51	-4533	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	
51	-4533	1051	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	
51	1051	2051	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	
52	52	2052	2	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	
53	53	1053	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	
53	1053	-4539	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	
53	-4539	2053	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	
54	54	2054	2	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	
55	55	2055	2	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	
56	56	-2292	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	
56	-2292	2056	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	
57	57	1057	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	
57	1057	2057	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	
58	58	1058	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	
58	1058	2058	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	
59	59	1059	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	
59	1059	2059	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	
60	60	1060	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	
60	1060	2060	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	
61	61	1061	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	
61	1061	2061	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	
62	62	1062	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	
62	1062	2062	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	
63	63	-4540	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	
63	-4540	1063	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	
63	1063	2063	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	
64	64	1064	9	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	
64	1064	2064	9	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	
65	65	1065	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	
65	1065	2065	1	11		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	
66	66	1066	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	
66	1066	2066	1	11		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	
67	67	1067	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	
67	1067	2067	1	11		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	
68	68	1068	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	
68	1068	2068	1	11		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	
69	69	1069	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	
69	1069	2069	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	
70	70	1070	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	
70	1070	2070	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	
71	71	1071	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	
71	1071	2071	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	
72	72	1072	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	
72	1072	2072	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	

73	73	-4536	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	
73	-4536	1073	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	
73	1073	2073	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	
74	74	1074	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	
74	1074	2074	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	
75	75	1075	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	
75	1075	2075	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	
76	76	1076	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	
76	1076	2076	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	
77	77	2077	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	
77	2077	2104	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	
78	78	1078	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	
78	1078	2078	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	
79	79	1079	9	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	
79	1079	2079	9	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	
80	80	1080	9	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	
80	1080	2080	9	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	
81	81	1081	9	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	
81	1081	2081	9	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	
82	82	2082	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	
83	83	2083	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	
84	84	-4537	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	
84	-4537	2084	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	
85	85	1085	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	
86	86	1086	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	
87	87	1087	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	
88	88	1088	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	
89	89	1089	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	
90	90	1090	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	
91	91	-2267	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	
91	-2267	1091	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	
92	92	128	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	
93	93	129	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	
94	94	130	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	
95	95	131	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	
96	96	132	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	
97	97	133	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	
98	98	134	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	
99	99	135	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	
99	135	2099	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	
100	100	-2270	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	
100	-2270	2100	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	
101	101	136	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	
102	-2586	-2585	1	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	
102	-2585	2112	1	11		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	
103	-2587	-2294	9	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	
1001	1047	1059	8	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	
1006	-4539	-4538	3	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
1007	-2268	-4535	3	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
1007	-4535	-4534	3	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
1007	-4534	-4533	3	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
1008	-4536	-4540	3	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
1008	-4536	-4537	3	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
1008	-4537	136	3	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
1009	1032	1041	3	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
1010	2070	2071	3	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
1010	2071	-2524	3	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
1010	-2524	2105	3	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
1010	2072	2105	3	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
1011	2073	2072	6	13		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
1015	1060	1061	4	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
1015	1061	1062	4	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
1017	126	-4541	3	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
1026	1032	1031	4	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
1026	1033	1032	4	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
1026	1034	1033	4	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
1026	1035	1034	4	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
1028	1045	1044	4	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
1028	1046	1045	4	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
1028	1046	1047	4	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
1028	1047	1048	4	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
1028	1048	1049	4	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
1028	1049	1050	4	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
1032	1058	1057	4	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
1032	1058	1059	4	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
1034	1064	-2585	4	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
1034	-2585	1065	4	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
1034	1065	1066	3	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
1034	1066	1067	4	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	

1034	1067	1068	4	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
1034	1068	1069	4	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
1034	1069	1070	4	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
1034	1070	1071	4	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
1034	1071	-2293	4	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
1034	-2293	1072	4	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
1034	1072	1073	4	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
1035	1075	1074	3	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
1038	1081	1080	3	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
1038	1081	-2294	3	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
1048	1085	1086	3	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
1048	1086	1087	3	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
1048	1087	1088	3	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
1048	1088	1089	3	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
1048	1089	1090	3	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
1048	1090	1091	3	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
1053	1009	1026	4	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
1053	1026	1031	4	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
1054	1053	1075	3	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
1054	1081	1075	4	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
1054	1086	1081	4	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
1055	1076	-2294	3	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
1055	-2294	1087	3	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
1057	1016	1012	3	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
1057	1016	1035	3	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
1057	1035	1044	3	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
1058	1057	1064	3	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
1058	1064	1079	3	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
1058	1079	1090	3	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
1059	-2589	1016	3	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
1059	1018	-2589	3	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
1059	-2291	1018	3	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
1059	1020	-2291	3	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
1059	-2588	1020	3	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
1059	1022	-2588	3	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
1060	1018	1028	3	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
1060	1028	1046	3	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
1061	1065	1059	3	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
1062	1020	1029	3	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
1062	1029	1048	3	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
1064	1022	2013	3	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
1064	1022	1036	3	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
1064	1036	1050	3	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
1070	1051	1063	8	1		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
1144	1037	1036	4	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
1144	1037	1038	4	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
1144	1038	1039	4	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
1171	1074	1080	4	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
1171	1080	1085	4	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
1180	1060	1066	3	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
1182	1062	1068	3	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2001	2001	2002	6	13		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2001	2002	2003	6	13		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2002	-2511	-2512	6	13		350.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2002	-2512	-2513	6	13		350.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2004	2005	2006	6	13		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2004	2006	2007	6	13		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2007	1009	1010	3	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2007	1010	2008	3	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2007	2008	1011	3	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2007	1011	1012	3	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2008	2013	2014	3	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2008	2014	2015	3	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2009	-2318	-2319	6	13		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2009	-2319	-2320	6	13		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2009	-2320	-2321	6	13		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2009	-2321	-2322	6	13		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2010	2016	2017	6	13		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2010	2017	2018	6	13		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2010	2018	2019	6	13		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2010	2019	2020	6	13		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2010	2020	2021	6	13		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2010	2021	2022	6	13		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2011	-2337	-2338	6	13		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2011	-2338	-2339	6	13		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2011	-2339	-2340	6	13		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2011	-2340	-2341	6	13		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2012	-2365	-2366	6	13		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2012	-2366	-2367	6	13		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	

2012	-2367	-2368	6	13		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2012	-2368	-2369	6	13		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2012	-2369	-2370	6	13		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2013	-2371	-2372	6	13		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2013	-2372	-2373	6	13		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2013	-2373	-2374	6	13		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2013	-2374	-2375	6	13		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2014	-2382	-2381	6	13		354.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2015	-2385	-2386	6	13		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2015	-2386	-2387	6	13		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2015	-2387	-2388	6	13		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2015	-2388	-2389	6	13		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2015	-2389	-2390	6	13		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2016	-2385	-2384	6	13		354.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2017	-2404	-2403	6	13		354.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2018	-2415	-2414	6	13		354.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2019	-2417	-2418	6	13		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2019	-2418	-2419	6	13		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2019	-2419	-2420	6	13		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2019	-2420	-2421	6	13		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2019	-2421	-2422	6	13		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2020	-2437	-2438	6	13		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2020	-2438	-2439	6	13		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2020	-2439	-2440	6	13		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2020	-2440	-2441	6	13		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2021	-2451	-2450	6	13		354.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2022	-2465	-2466	6	13		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2022	-2466	-2467	6	13		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2022	-2467	-2468	6	13		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2022	-2468	-2469	6	13		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2023	-2474	-2475	6	13		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2023	-2475	-2476	6	13		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2023	-2476	-2477	6	13		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2023	-2477	-2478	6	13		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2023	-2478	-2479	6	13		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2024	-2506	-2507	6	13		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2025	-2515	-2516	6	13		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2025	-2516	-2517	6	13		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2025	-2517	-2518	6	13		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2025	-2518	-2519	6	13		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2025	-2519	-2520	6	13		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2026	2031	2032	6	13		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2026	2032	2033	6	13		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2026	2033	2034	6	13		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2026	2034	2035	6	13		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2027	-2532	-2533	6	13		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2027	-2533	-2534	6	13		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2027	-2534	-2535	6	13		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2027	-2535	-2536	6	13		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2027	-2536	-2537	6	13		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2028	2040	2041	6	13		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2028	2041	2042	6	13		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2028	2042	2043	6	13		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2028	2043	2044	6	13		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2028	2044	2045	6	13		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2028	2045	2046	6	13		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2028	2046	2047	6	13		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2028	2047	2048	6	13		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2028	2048	2049	6	13		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2028	2049	2050	6	13		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2028	2050	2109	6	13		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2028	2109	2110	6	13		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2028	2110	2111	6	13		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2028	2111	2051	6	13		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2029	-2554	-2555	6	13		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2029	-2555	-2556	6	13		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2029	-2556	-2557	6	13		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2029	-2557	-2558	6	13		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2029	-2558	-2559	6	13		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2029	-2559	-2560	6	13		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2029	-2560	-2561	6	13		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2029	-2561	-2562	6	13		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2029	-2562	-2563	6	13		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2029	-2563	-2564	6	13		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2029	-2564	-2565	6	13		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2029	-2565	-2566	6	13		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2029	-2566	-2567	6	13		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2029	-2567	-2568	6	13		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2030	-2569	-2570	6	13		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	

2030	-2570	-2571	6	13		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2030	-2571	-2572	6	13		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2030	-2572	-2573	6	13		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2030	-2573	-2574	6	13		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2030	-2574	-2575	6	13		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2030	-2575	-2576	6	13		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2030	-2576	-2577	6	13		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2030	-2577	-2578	6	13		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2030	-2578	-2579	6	13		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2030	-2579	-2580	6	13		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2030	-2580	-2581	6	13		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2030	-2581	-2582	6	13		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2031	-2539	-2540	6	13		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2031	-2540	-2541	6	13		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2031	-2541	-2542	6	13		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2031	-2542	-2543	6	13		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2031	-2543	-2544	6	13		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2031	-2544	-2545	6	13		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2031	-2545	-2546	6	13		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2031	-2546	-2547	6	13		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2031	-2547	-2548	6	13		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2031	-2548	-2549	6	13		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2031	-2549	-2550	6	13		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2031	-2550	-2551	6	13		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2031	-2551	-2552	6	13		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2031	-2552	-2553	6	13		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2032	2052	2053	6	13		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2032	2053	2054	6	13		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2032	2054	2055	6	13		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2032	2055	2056	6	13		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2032	2056	2057	6	13		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2032	2057	2058	6	13		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2032	2058	2059	6	13		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2032	2059	2060	6	13		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2032	2060	2061	6	13		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2032	2061	2062	6	13		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2032	2062	2106	6	13		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2032	2106	2107	6	13		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2032	2107	2108	6	13		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2032	2063	2108	6	13		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2033	-2528	-2529	6	13		354.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2033	-2529	-2530	6	13		354.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2034	2065	2066	6	13		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2034	2066	2067	6	13		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2034	2067	2068	6	13		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2034	2068	2069	6	13		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2034	2069	2070	6	13		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2035	2074	2075	6	13		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2036	-2508	-2509	6	13		354.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2036	-2509	-2510	6	13		354.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2037	2076	2104	6	13		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2037	2104	2078	6	13		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2039	-2395	-2396	6	13		354.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2039	-2396	-2397	6	13		354.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2039	-2397	-2398	6	13		354.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2039	-2398	-2399	6	13		354.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2039	-2399	-2400	6	13		354.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2040	-2379	2082	6	13		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
2040	2082	2083	6	13		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2041	-2409	-2410	6	13		14.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2042	-2345	-2346	6	13		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
2043	-2332	-2333	6	13		354.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2043	-2333	-2334	6	13		354.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2043	-2334	-2335	6	13		354.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2043	-2335	-2336	6	13		354.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2044	-2445	-2446	6	13		14.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2045	-2314	-2315	6	13		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
2046	-2309	-2310	6	13		354.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2046	-2310	-2311	6	13		354.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2046	-2311	-2312	6	13		354.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2046	-2312	-2313	6	13		354.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2047	-2483	-2484	6	13		14.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2051	-2522	-2523	6	13		14.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2052	2099	2100	6	13		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2053	-2271	117	7	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2053	1009	-2271	7	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2053	-2318	1009	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2053	-2337	-2318	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2053	-2371	-2337	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	

2053	2026	-2371	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2053	-2437	2026	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2053	-2465	-2437	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2053	-2500	-2465	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2053	2031	-2500	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2053	2040	2031	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2053	2040	-2554	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2053	-2554	-2569	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2054	-2272	118	7	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2054	1010	-2272	7	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2054	-2319	1010	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2054	-2338	-2319	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2054	-2372	-2338	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2054	-2406	-2372	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2054	-2438	-2406	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2054	-2466	-2438	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2054	-2501	-2466	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2054	2032	-2501	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2054	2041	2032	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2054	2041	-2555	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2054	-2555	-2570	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2055	2008	1027	4	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2055	1027	1033	4	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2056	-2274	120	7	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2056	1011	-2274	7	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2056	-2321	1011	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2056	-2340	-2321	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2056	-2374	-2340	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2056	-2407	-2374	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2056	-2440	-2407	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2056	-2468	-2440	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2056	-2503	-2468	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2056	2034	-2503	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2056	2043	2034	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2056	2043	-2557	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2056	-2557	-2572	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2057	-2275	121	7	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2057	1012	-2275	7	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2057	-2295	1012	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2057	-2322	-2295	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2057	2016	-2322	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2057	-2341	2016	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2057	-2364	-2341	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2057	-2375	-2364	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2057	-2384	-2375	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2057	-2408	-2384	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2057	-2423	-2408	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2057	-2441	-2423	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2057	-2450	-2441	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2057	-2469	-2450	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2057	-2473	-2469	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2057	-2504	-2473	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2057	-2514	-2504	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2057	2035	-2514	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2057	-2531	2035	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2057	2044	-2531	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2057	2044	-2558	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2057	-2558	-2573	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2058	122	-2276	7	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2058	-2276	137	7	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2058	137	-2296	7	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2058	-2296	2017	7	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2058	2017	-2365	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2058	-2365	-2385	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2058	-2385	-2417	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2058	-2417	-2451	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2058	-2451	-2474	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2058	-2474	-2515	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2058	-2515	-2532	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2058	-2532	2045	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2058	2045	-2559	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2058	-2559	-2574	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2060	138	-2297	7	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2060	-2297	2018	7	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2060	2018	-2366	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2060	-2366	-2386	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2060	-2386	-2418	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2060	-2418	2028	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2060	2028	-2475	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	

2060	-2475	-2516	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2060	-2516	-2533	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2060	-2533	2046	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2060	2046	-2560	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2060	-2560	-2575	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2061	139	-2298	7	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2061	-2298	2019	7	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2061	2019	-2367	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2061	-2367	-2387	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2061	-2387	-2419	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2061	-2419	-2452	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2061	-2452	-2476	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2061	-2476	-2517	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2061	-2517	-2534	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2061	-2534	2047	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2061	2047	-2561	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2061	-2561	-2576	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2062	140	-2299	7	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2062	-2299	2020	7	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2062	2020	-2368	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2062	-2368	-2388	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2062	-2388	-2420	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2062	-2420	2029	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2062	2029	-2477	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2062	-2477	-2518	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2062	-2518	-2535	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2062	-2535	2048	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2062	2048	-2562	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2062	-2562	-2577	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2063	123	-2277	7	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2063	-2277	141	7	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2063	141	-2300	7	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2063	-2300	2021	7	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2063	2021	-2369	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2063	-2369	-2389	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2063	-2389	-2421	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2063	-2421	-2453	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2063	-2453	-2478	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2063	-2478	-2519	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2063	-2519	-2536	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2063	-2536	2049	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2063	2049	-2563	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2063	-2563	-2578	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2064	124	-2278	7	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2064	-2278	2013	7	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2064	2013	-2301	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2064	-2301	-2323	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2064	-2323	2022	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2064	2022	-2342	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2064	-2342	-2370	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2064	-2370	-2376	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2064	-2376	-2390	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2064	-2390	-2403	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2064	-2403	-2422	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2064	-2422	-2442	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2064	-2442	-2454	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2064	-2454	-2470	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2064	-2470	-2479	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2064	-2479	-2505	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2064	-2505	-2520	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2064	-2520	2036	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2064	2036	-2537	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2064	-2537	2050	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2064	2050	-2564	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2064	-2564	-2579	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2065	125	116	7	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2065	-2280	125	7	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2065	2014	-2280	7	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2065	-2324	2014	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2065	-2343	-2324	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2065	-2377	-2343	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2065	-2404	-2377	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2065	-2443	-2404	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2065	-2471	-2443	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2065	-2506	-2471	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2065	2037	-2506	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2065	2109	2037	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2065	2109	-2565	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2065	-2565	-2580	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	

2066	2070	-2496	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2066	-2496	-2480	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2066	-2480	-2461	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2066	-2461	-2447	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2066	-2447	-2436	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2066	-2436	-2411	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2066	-2411	-2400	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2066	-2400	2082	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2066	2082	-2346	7	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2066	-2346	-2315	7	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2066	-2315	-2288	7	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2066	-2288	135	7	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2067	-2266	-2264	7	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2067	126	-2266	7	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2067	-2279	126	7	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2067	2015	-2279	7	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2067	-2584	2015	7	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2067	2023	-2584	7	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2068	-2512	2002	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2068	2006	-2512	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2068	2102	2006	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2068	2024	2102	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2069	2072	-2481	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2069	-2481	-2448	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2069	-2448	-2412	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2069	-2412	2083	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2069	2083	-2347	7	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2069	-2347	-2316	7	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2069	-2316	-2289	7	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2069	-2289	-2270	7	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2070	-2513	2003	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2070	2007	-2513	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2070	-2402	2007	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2070	2025	-2402	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2073	-2296	-2295	6	13		354.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2074	-2324	-2323	6	13		354.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2074	-2324	-2584	6	13		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2075	-2343	-2342	6	13		354.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2076	-2343	-2344	6	13		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2077	-2362	-2361	6	13		354.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2078	-2365	-2364	6	13		354.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2079	-2377	-2376	6	13		354.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2080	-2377	-2378	6	13		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2081	2026	-2406	6	13		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2081	-2406	2027	6	13		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2081	2027	-2407	6	13		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2081	-2407	-2408	6	13		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2082	-2417	-2423	6	13		354.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2083	-2443	-2442	6	13		354.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2084	-2443	-2444	6	13		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2085	-2471	-2470	6	13		354.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2086	-2471	-2472	6	13		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2087	-2474	-2473	6	13		354.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2088	-2487	-2485	6	13		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2089	-2487	-2486	6	13		354.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2090	-2500	-2501	6	13		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2090	-2501	-2502	6	13		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2090	-2502	-2503	6	13		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2090	-2503	-2504	6	13		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2091	-2506	-2505	6	13		354.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2092	-2515	-2514	6	13		354.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2093	2036	2037	6	13		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2093	2037	2038	6	13		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2093	2038	2039	6	13		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2093	2039	-2527	6	13		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2094	-2532	-2531	6	13		354.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2095	2064	-2525	6	13		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2095	2112	2064	6	13		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2095	2065	2112	6	13		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2096	2075	-2521	6	13		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2097	-2498	-2499	6	13		354.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2097	-2499	-2497	6	13		354.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2098	-2489	-2488	6	13		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2098	-2490	-2489	6	13		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2098	-2491	-2490	6	13		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2099	-2491	-2492	6	13		354.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2099	-2492	-2493	6	13		354.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2099	-2493	-2494	6	13		354.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2099	-2494	-2495	6	13		354.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	

2099	-2495	-2496	6	13		354.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2100	-2480	-2481	6	13		354.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2100	-2481	-2482	6	13		354.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2101	-2463	-2462	6	13		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2101	2076	-2463	6	13		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2102	2079	2078	6	13		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2102	-2464	2079	6	13		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2102	-2456	-2464	6	13		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2103	-2456	-2457	6	13		354.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2103	-2457	-2458	6	13		354.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2103	-2458	-2459	6	13		354.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2103	-2459	-2460	6	13		354.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2103	-2460	-2461	6	13		354.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2104	-2447	-2448	6	13		354.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2104	-2448	-2449	6	13		354.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2105	-2424	-2425	6	13		354.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2106	-2428	-2427	6	13		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2106	-2424	-2428	6	13		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2107	-2431	-2432	6	13		354.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2107	-2432	-2433	6	13		354.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2107	-2433	-2434	6	13		354.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2107	-2434	-2435	6	13		354.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2107	-2435	-2436	6	13		354.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2108	-2411	-2412	6	13		354.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2108	-2412	-2413	6	13		354.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2109	2081	2080	6	13		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2109	-2401	2081	6	13		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2110	-2401	-2391	6	13		354.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2111	-2392	-2391	6	13		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2111	-2393	-2392	6	13		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2111	-2394	-2393	6	13		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2111	-2395	-2394	6	13		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2112	-2349	-2350	6	13		354.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2113	-2353	-2352	6	13		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2113	-2349	-2353	6	13		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2114	-2356	-2357	6	13		354.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2114	-2357	-2358	6	13		354.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2114	-2358	-2359	6	13		354.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2114	-2359	-2360	6	13		354.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2115	-2327	-2328	6	13		354.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2116	-2326	-2325	6	13		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2116	-2327	-2326	6	13		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2117	-2303	-2302	6	13		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2117	-2304	-2303	6	13		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2126	2101	2102	6	13		350.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2126	2102	-2402	6	13		350.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2128	2023	2024	6	13		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2128	2024	2025	6	13		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2132	-2382	-2383	6	13		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2135	-2404	-2405	6	13		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2136	-2415	-2416	6	13		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2139	-2451	2028	6	13		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2139	2028	-2452	6	13		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2139	-2452	2029	6	13		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2139	2029	-2453	6	13		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2139	-2453	-2454	6	13		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2148	-2582	-2583	6	13		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2155	2077	1076	4	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2155	1078	2077	4	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2155	1079	1078	4	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2158	2083	2084	6	13		354.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2160	-2347	-2348	6	13		354.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2163	-2316	-2317	6	13		354.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2171	-2539	-2569	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2171	2052	-2539	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2171	2052	2074	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2171	2074	-2498	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2171	-2498	-2462	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2171	-2462	-2427	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2171	-2427	2080	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2171	2080	-2352	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2171	-2352	-2325	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2171	-2325	-2302	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2171	-2302	1085	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2172	-2540	-2570	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2172	2053	-2540	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2172	2053	2075	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2172	2075	-2499	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2172	-2499	-2463	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	

2172	-2463	-2428	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2172	-2428	2081	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2172	2081	-2353	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2172	-2353	-2326	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2172	-2326	-2303	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2172	-2303	1086	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2173	-2273	119	7	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2173	2008	-2273	7	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2173	-2320	2008	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2173	-2339	-2320	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2173	-2373	-2339	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2173	2027	-2373	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2173	-2439	2027	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2173	-2467	-2439	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2173	-2502	-2467	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2173	2033	-2502	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2173	2042	2033	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2173	2042	-2556	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2173	-2556	-2571	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2174	-2542	-2572	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2174	2055	-2542	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2174	2055	-2529	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2174	-2529	-2509	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2174	-2509	2104	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2174	2104	-2425	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2174	-2425	-2391	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2174	-2391	-2350	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2174	-2350	-2328	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2174	-2328	-2305	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2174	-2305	1088	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2175	-2543	-2573	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2175	2056	-2543	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2175	2056	-2530	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2175	-2530	-2525	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2175	-2525	-2510	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2175	-2510	-2488	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2175	-2488	2078	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2175	2078	-2426	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2175	-2426	-2392	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2175	-2392	-2351	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2175	-2351	-2329	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2175	-2329	-2306	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2175	-2306	1089	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2176	-2544	-2574	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2176	2057	-2544	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2176	2057	2064	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2176	2064	-2489	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2176	-2489	2079	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2176	2079	-2429	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2176	-2429	-2393	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2176	-2393	-2354	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2176	-2354	-2330	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2176	-2330	-2307	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2176	-2307	1090	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2178	-2545	-2575	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2178	2058	-2545	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2178	2058	2112	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2178	2112	-2490	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2178	-2490	-2464	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2178	-2464	-2430	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2178	-2430	-2394	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2178	-2394	-2355	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2178	-2355	-2331	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2178	-2331	-2308	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2178	-2308	-2281	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2178	-2281	129	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2179	-2546	-2576	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2179	2059	-2546	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2179	2059	2065	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2179	2065	-2491	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2179	-2491	-2456	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2179	-2456	-2431	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2179	-2431	-2395	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2179	-2395	-2356	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2179	-2356	-2332	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2179	-2332	-2309	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2179	-2309	-2282	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2179	-2282	130	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2180	-2547	-2577	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	

2180	2060	-2547	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2180	2060	2066	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2180	2066	-2492	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2180	-2492	-2457	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2180	-2457	-2432	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2180	-2432	-2396	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2180	-2396	-2357	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2180	-2357	-2333	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2180	-2333	-2310	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2180	-2310	-2283	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2180	-2283	131	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2181	-2548	-2578	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2181	2061	-2548	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2181	2061	2067	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2181	2067	-2493	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2181	-2493	-2458	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2181	-2458	-2433	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2181	-2433	-2397	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2181	-2397	-2358	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2181	-2358	-2334	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2181	-2334	-2311	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2181	-2311	-2284	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2181	-2284	132	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2182	-2549	-2579	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2182	2062	-2549	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2182	2062	2068	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2182	2068	-2494	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2182	-2494	-2459	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2182	-2459	-2434	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2182	-2434	-2398	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2182	-2398	-2359	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2182	-2359	-2335	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2182	-2335	-2312	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2182	-2312	-2285	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2182	-2285	133	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2183	-2550	-2580	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2183	2106	-2550	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2183	2106	2069	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2183	2069	-2495	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2183	-2495	-2460	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2183	-2460	-2435	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2183	-2435	-2399	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2183	-2399	-2379	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2183	-2379	-2360	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2183	-2360	-2345	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2183	-2345	-2336	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2183	-2336	-2314	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2183	-2314	-2313	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2183	-2313	-2287	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2183	-2287	-2286	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2183	-2286	134	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2184	2082	-2409	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2184	-2409	-2445	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2184	-2445	-2483	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2184	-2483	-2522	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2184	-2522	2099	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2185	-2511	2001	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2185	2005	-2511	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2185	2101	2005	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2185	2023	2101	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2186	2024	-2362	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2186	-2362	-2382	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2186	-2382	-2415	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2186	-2415	2103	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2186	2103	-2487	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2186	-2487	2039	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2186	2039	2111	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2186	2111	-2567	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2186	-2567	-2582	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2187	2083	-2410	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2187	-2410	-2446	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2187	-2446	-2484	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2187	-2484	-2523	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2187	-2523	2100	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2188	2025	-2363	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2188	-2363	-2383	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2188	-2383	-2416	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2188	-2416	2030	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2188	2030	-2485	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	

2188	-2485	-2527	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2188	-2527	2051	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2188	2051	-2568	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2188	-2568	-2583	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2191	-2296	-2297	6	13		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2191	-2297	-2298	6	13		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2191	-2298	-2299	6	13		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2191	-2299	-2300	6	13		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2191	-2300	-2301	6	13		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2195	-2362	-2363	6	13		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2223	-2426	-2425	6	13		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2223	-2429	-2426	6	13		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2223	-2430	-2429	6	13		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2223	-2431	-2430	6	13		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2230	-2351	-2350	6	13		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2230	-2354	-2351	6	13		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2230	-2355	-2354	6	13		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2230	-2356	-2355	6	13		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2233	-2329	-2328	6	13		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2233	-2330	-2329	6	13		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2233	-2331	-2330	6	13		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2233	-2332	-2331	6	13		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2235	-2304	-2305	6	13		354.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2257	2103	-2455	6	13		354.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2291	-2541	-2571	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2291	2054	-2541	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2291	2054	-2528	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2291	-2528	-2521	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2291	-2521	-2508	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2291	-2508	-2497	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2291	-2497	2076	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2291	2076	-2424	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2291	-2424	-2401	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2291	-2401	-2349	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2291	-2349	-2327	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2291	-2327	-2304	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2291	-2304	1087	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2303	2023	-2344	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2303	-2344	-2361	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2303	-2361	-2378	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2303	-2378	-2381	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2303	-2381	-2405	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2303	-2405	-2414	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2303	-2414	-2444	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2303	-2444	-2455	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2303	-2455	-2472	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2303	-2472	-2486	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2303	-2486	-2507	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2303	-2507	2038	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2303	2038	2110	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2303	2110	-2566	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2303	-2566	-2581	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2304	-2552	-2582	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2304	2108	-2552	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2304	2108	2105	5	11		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2306	-2553	-2583	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2306	2063	-2553	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2306	2063	2073	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2306	2073	-2482	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2306	-2482	-2449	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2306	-2449	-2413	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2306	-2413	2084	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2306	2084	-2348	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2306	-2348	-2317	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2306	-2317	-2290	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2306	-2290	136	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2353	-2306	-2305	6	13		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2353	-2307	-2306	6	13		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2353	-2308	-2307	6	13		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2353	-2309	-2308	6	13		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2375	2030	2103	6	13		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2421	-2551	-2581	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2421	2107	-2551	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
2421	2107	2071	5	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
4001	116	-2264	6	13		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
4003	117	118	6	13		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
4003	118	119	6	13		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
4003	119	120	6	13		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
4003	120	121	6	13		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	

4003	121	122	6	13		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
4004	126	127	3	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
4004	127	-2268	3	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
4005	-2271	-2272	6	13		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
4005	-2272	-2273	6	13		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
4005	-2273	-2274	6	13		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
4005	-2274	-2275	6	13		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
4005	-2275	-2276	6	13		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
4006	137	138	6	13		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
4006	138	139	6	13		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
4006	139	140	6	13		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
4006	140	141	6	13		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
4049	-2287	-2288	6	13		0.00	11	0.00	0.00	0.00	0.00	
4050	-2282	-2283	6	13		354.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
4050	-2283	-2284	6	13		354.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
4050	-2284	-2285	6	13		354.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
4050	-2285	-2286	6	13		354.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
4052	128	129	3	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
4052	130	129	3	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
4052	130	131	3	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
4052	131	132	3	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
4052	132	133	3	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
4052	133	134	3	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
4052	134	135	3	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
4052	135	-2270	4	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
4052	-2270	136	3	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
4053	102	117	2	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	
4054	103	118	2	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	
4055	104	119	2	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	
4056	105	120	2	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	
4057	106	121	2	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	
4058	107	122	2	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	
4059	128	-2267	3	1		0.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
4060	112	138	2	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	
4061	113	139	2	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	
4062	114	140	2	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	
4063	108	123	2	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	
4064	109	124	2	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	
4065	110	125	2	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	
4071	123	124	6	13		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
4071	124	125	6	13		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
4071	125	-2266	6	13		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
4072	-2278	-2277	6	13		354.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
4118	-2282	-2281	6	13		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
4167	-2289	-2290	6	13		354.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
4176	111	137	2	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	
4181	115	141	2	1		0.00	55	0.00	0.00	0.00	0.00	
4190	-2278	-2280	6	13		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	
4190	-2280	-2279	6	13		6.00	22	0.00	0.00	0.00	0.00	

Elenco tipi elementi bidimensionali

Simbologia

Ang. att. = Angolo di attrito
Ang. dil. = Angolo di dilatanza
Coes. = Coesione
Comm. = Commento
Crit. = Numero del criterio di progetto
DP = Drucker-Prager
Kt = Coeff. di sottofondo su suolo elastico alla Winkler
Mat. = Numero del materiale
Spess. = Spessore
Tb = Numero del tipo muro/elemento bidimensionale
Tipo = Tipologia
  F = Membranale e Flessionale
  M = Membranale
  W-RC = Winkler resistente solo a compressione
  W-RTC = Winkler resistente a trazione e a compressione
Uso = Utilizzo
  S = Soletta/Platea

Tb	Comm.	Tipo	Uso	Spess. <cm>	Kt <daN/cmc>	DP	Ang. att. <grad>	Coes. <daN/mq>	Ang. dil. <grad>	Crit.	Mat.
1	Platea sp. 35 cm	W-RTC	S	35.00	12.20	N	0.00	0.00	0.00	1	5
2	Platea sp. 25 cm	W-RTC	S	25.00	12.20	N	0.00	0.00	0.00	1	5

Elenco tipi solai

Simbologia

Comm. =Commento
Crit. =Numero del criterio di progetto
Hs =Altezza solaio
Lfl =Larghezza fascia laterale
QA =Primo carico accidentale
QA2 =Secondo carico accidentale
QA3 =Terzo carico accidentale
Qpn =Carico permanente non strutturale
Qps =Carico permanente strutturale
Rc =Ripartizione carichi
UN = Unidirezionale
Rip. int. =Ripartizione su aste interne
Rip. ter. =Ripartizione su aste terminali
Sc =Spessore cappa
Ts =Numero del tipo solaio
s =Coeff. di riduzione

Ts	Comm.	Rc	Qps <daN/mq>	Qpn <daN/mq>	QA <daN/mq>	QA2 <daN/mq>	QA3 <daN/mq>	Rip. ter.	Rip. int.	Lfl <m>	s	Hs <cm>	Sc <cm>	Crit.
1	Lamiera coibentata	UN	10.00	100.00	50.00	160.00	0.00	50.00	50.00	0.00	0.33	30.00	5.00	1
2	Solaio latero cemento	UN	250.00	300.00	50.00	0.00	0.00	50.00	50.00	0.00	0.33	25.00	5.00	9
3	Controsoffitto	UN	10.00	50.00	50.00	0.00	0.00	50.00	50.00	0.00	0.33	30.00	5.00	1

Elenco tipi tamponature

Simbologia
Comm. =Commento
Crit. =Criterio di progetto
P =Puntoni equivalenti
S = Genera i puntoni equivalenti
N = Non genera i puntoni equivalenti
Qpn =Carico permanente non strutturale
Rcg =Ripartizione carichi gravitazionali
AP = Sull'asta di piede
AL = Sulle aste laterali
APT = Sulle aste di piede e di testa
Rcv =Ripartizione carichi vento
AP = Sull'asta di piede
AL = Sulle aste laterali
Tipo =Tipologia
C = Area di carico
V = Area di carico e verifica
Tt =Numero del tipo tamponatura

Tt	Comm.	Qpn <daN/mq>	Rcg	Rcv	P	Tipo	Crit.
1	Tamponatura muratura sp. 30 cm	400.00	AP	AL	N	V	1

Carichi

Condizioni di carico elementari

Simbologia
CCE =Numero della condizione di carico elementare
Comm. =Commento
Dir. =Direzione del vento
Jpx =Moltiplicatore del momento d'inerzia intorno all'asse X
Jpy =Moltiplicatore del momento d'inerzia intorno all'asse Y
Jpz =Moltiplicatore del momento d'inerzia intorno all'asse Z
Mx =Moltiplicatore della massa in dir. X
My =Moltiplicatore della massa in dir. Y
Mz =Moltiplicatore della massa in dir. Z
Sic. =Contributo alla sicurezza
S = a sfavore
Tipo =Tipologia di pressione vento
M = Massimizzata
E = Esterna
I = Interna
Tipo CCE =Tipo di CCE per calcolo agli stati limite
Var. =Tipo di variabilità
B = di base
A = ambigua
s =Coeff. di riduzione (T.A. o S.L. D.M. 96)

CCE	Comm.	Tipo CCE	Sic.	Var.	s	Dir. <grad>	Tipo	Mx	My	Mz	Jpx	Jpy	Jpz
1	Permanenti strutturali	1	S	--	1.00	--	--	1.00	1.00	0.00	0.00	0.00	1.00
2	Permanenti non strutturali	2	S	--	1.00	--	--	1.00	1.00	0.00	0.00	0.00	1.00
3	Cat.C	5	S	A	1.00	--	--	1.00	1.00	0.00	0.00	0.00	1.00

4	Cat.H	10	S	A	1.00	--	--	1.00	1.00	0.00	0.00	0.00	1.00
5	Neve	12	S	A	1.00	--	--	1.00	1.00	0.00	0.00	0.00	1.00
6	Vento x+	11	S	A	1.00	0.00	M	--	--	--	--	--	--
7	Vento x-	11	S	A	1.00	90.00	M	--	--	--	--	--	--
8	Vento y+	11	S	A	1.00	180.00	M	--	--	--	--	--	--
9	Vento y-	11	S	A	1.00	270.00	M	--	--	--	--	--	--

Risultati del calcolo

Parametri di calcolo

La modellazione della struttura e la rielaborazione dei risultati del calcolo sono stati effettuati con:
ModeSt ver. 8.29, licenza n. 6381, prodotto da Tecnisoft s.a.s. - Prato
La struttura è stata calcolata utilizzando come solutore agli elementi finiti:
Xfinest ver. 9.5.3, licenza n. 0, prodotto da Ce.A.S. S.r.l. - Milano

Tipo di normativa: stati limite D.M. 18
Tipo di calcolo: sismica dinamica
Vincoli esterni: Considera sempre vincoli assegnati in modellazione
Schematizzazione piani rigidi: metodo Master-Slave
Modalità di recupero masse secondarie: trasferire le masse
- All'impalcato più vicino in assoluto: No
- Anche sui nodi degli impalcati non rigidi: No
- Modificare coordinate baricentro impalcati rigidi: XY

Generazione combinazioni

- Tipo di analisi: Lineare
- Valuta spostamenti e non sollecitazioni: No
- Buckling: No

Opzioni di calcolo

- Sono state considerate infinitamente rigide le zone di connessione fra travi, pilastri ed elementi bidimensionali con una riduzione del 20%
- Calcolo con offset rigidi dai nodi: No
- Uniformare i carichi variabili: No
- Massimizzare i carichi variabili: No
- Recupero carichi zone rigide: taglio e momento flettente
- Modalità di combinazione momento torcente: disaccoppiare le azioni

Opzioni del solutore

- Tipo di elemento bidimensionale: QF46
- Calcolo sforzo nei nodi: No
- Trascura deformabilità a taglio delle aste: No
- Analisi dinamica con metodo di Lanczos: Sì
- Check sequenza di Sturm: Sì
- Analisi non lineare con Newton modificato: No
- Usa formulazione secante per buckling: No
- Trascura buckling torsionale: No

Opzioni per analisi P-Delta
- Numero massimo di iterazioni: 0
- Valore della norma euclidea degli spostamenti: 0

Dati struttura

- Sito di costruzione: Mazze' LON. 7.93759 LAT. 45.29910
  Contenuto tra ID reticolo: 12687 12909 12686 12908

Simbologia
Ag =Accelerazione orizzontale massima al sito
C_C =Coefficiente funzione della categoria del suolo
Fo =Valore massimo del fattore di amplificazione dello spettro in accelerazione orizzontale
S_S =Coefficiente di amplificazione stratigrafica
T_R =Periodo di ritorno <anni>
TCC =Tipo di combinazione di carico
SLU = Stato limite ultimo
SLE R = Stato limite d'esercizio, combinazione rara
SLE F = Stato limite d'esercizio, combinazione frequente
SLE Q = Stato limite d'esercizio, combinazione quasi permanente
SLD = Stato limite di danno
SLO = Stato limite di operatività
SLU I = Stato limite di resistenza al fuoco
SND = Stato limite di salvaguardia della vita (non dissipativo)
Tc* =Periodo di inizio del tratto a velocità costante dello spettro in accelerazione orizzontale <sec>

TCC	T_R	Ag	Fo	Tc*	S_S	C_C

		<g>				
SLO	120	0.0287	2.64	0.22	1.20	1.49
SLD	201	0.0332	2.65	0.24	1.20	1.46
SLV	1898	0.0559	2.74	0.30	1.20	1.40

- Edificio esistente: No
- Spettri: Automatici da normativa
- Tipo di opera: Grande opera
- Vita nominale V_N: 100.00
- Classe d'uso: Classe IV
- SL Esercizio: SLOPvr 81.00, SLDPvr 63.00
- SL Ultimi: SLVPvr 10.00, SLCPvr No
- Struttura dissipativa: No
- Quota di riferimento: 0.00 <m>
- Quota max della struttura: 6.02 <m>
- Altezza della struttura: 6.02 <m>
- Numero piani edificio: 1
- Coefficiente θ: 0.00
- Edificio regolare in altezza: No
- Edificio regolare in pianta: No
- Forze orizzontali convenzionali per stati limite non sismici: No
- Genera stati limite per verifiche di resistenza al fuoco: Sì

Dati di calcolo

- Categoria del suolo di fondazione: B
- Tipologia strutturale: c.a. o prefabbricata a telaio a più piani e più campate

Periodo T_1	0.22849
Coeff. λ SLO	1.00
Coeff. λ SLD	1.00
Coeff. λ SLV	1.00
Rapporto di sovraresistenza (α_u/α_1)	1.15
Valore di riferimento del fattore di comportamento (q_0)	3.45
Fattore riduttivo (K_w)	1.00
Fattore riduttivo regolarità in altezza (KR)	0.80
Fattore di comportamento dissipativo (q)	1.50
Fattore di comportamento non dissipativo (qND)	1.50
Fattore di comportamento per SLD (qD)	1.50

- Categoria topografica: T1 - Superficie pianeggiante, pendii e rilievi isolati con inclinazione media i<=15°
- Coeff. amplificazione topografica S_T: 1.00
- Fattore di comportamento per sisma verticale (qv): 1.50
- Modalità di calcolo modi di vibrare: Autovalori
- Numero modi: 150
- Modi da considerare: Tali da movimentare una percentuale di massa pari a 85.00%
- Trascura modi con massa movimentata minore di: 5.00%
- Smorzamento spettro: 5.00%

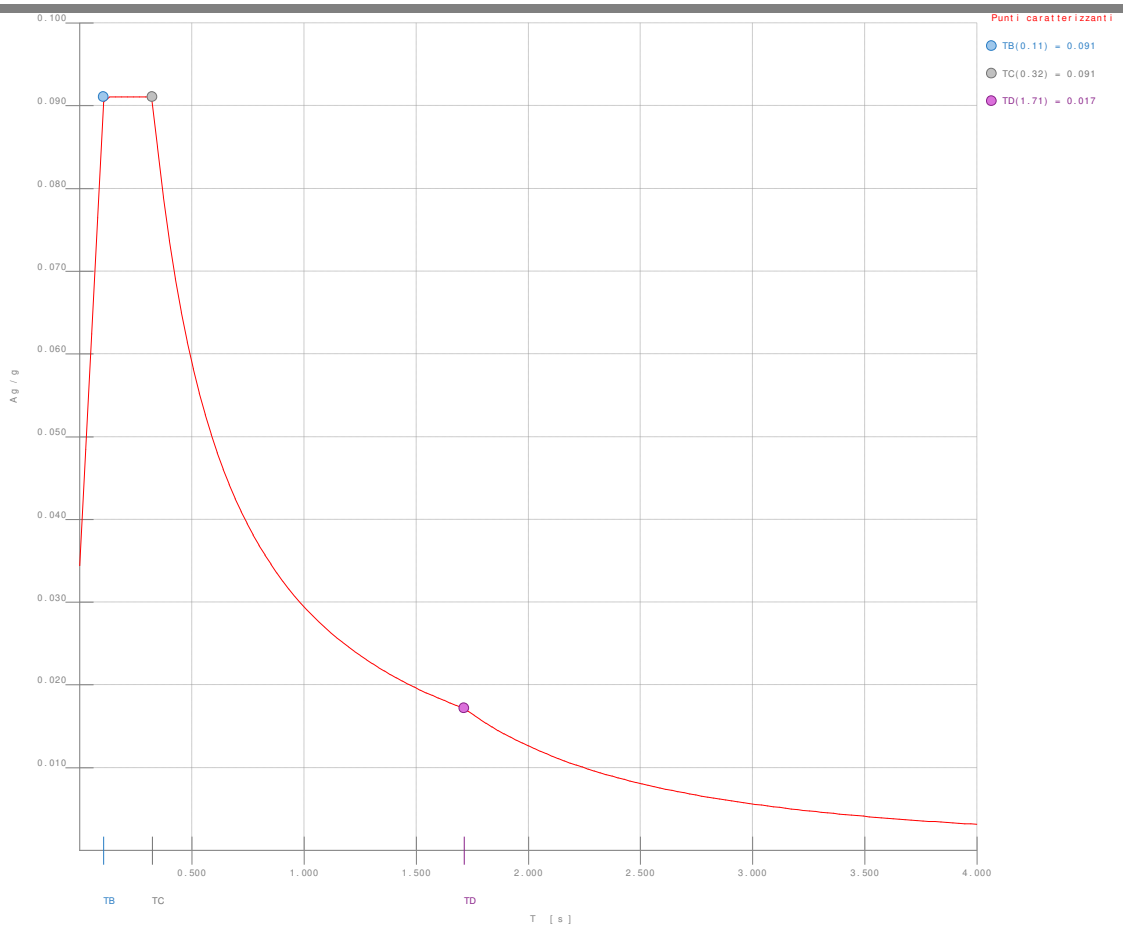


Figura numero 11: Spettro SLO

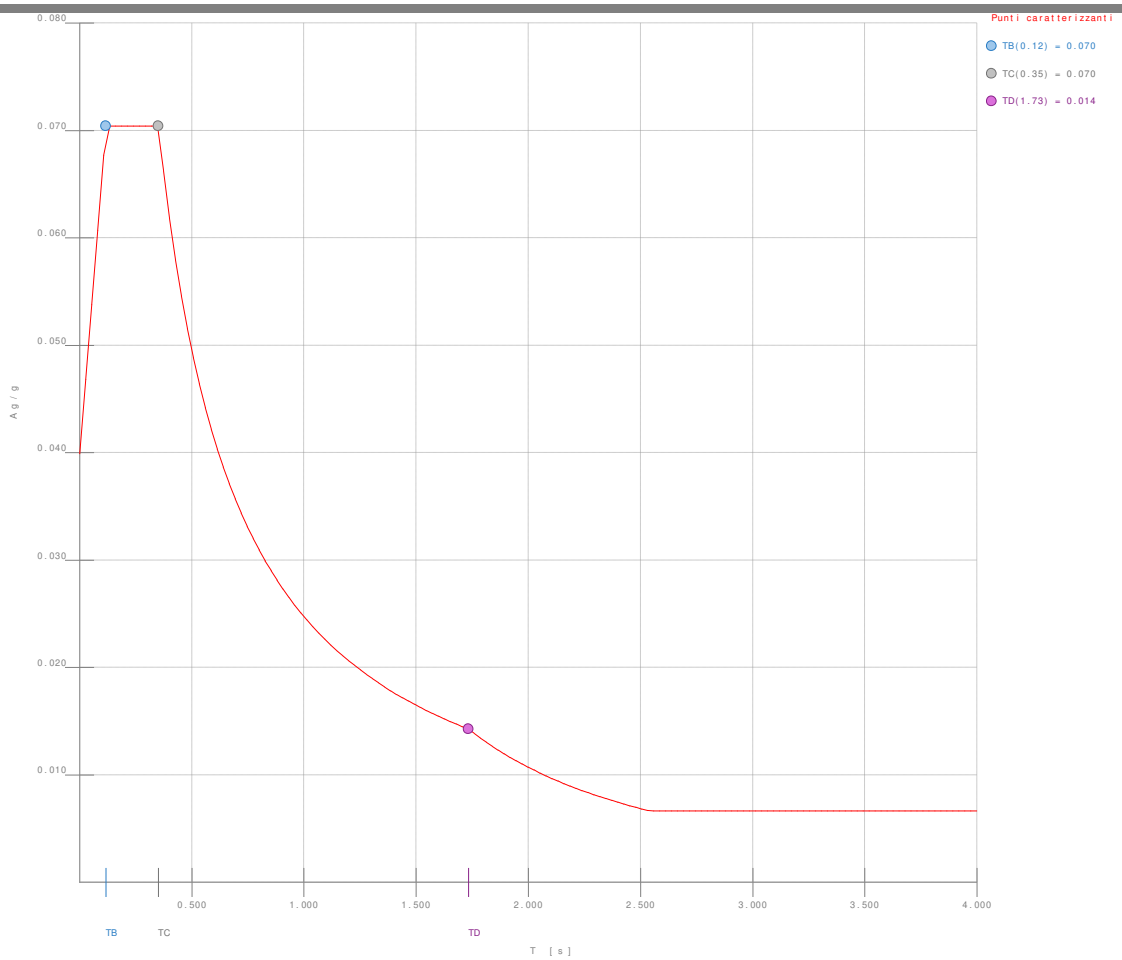


Figura numero 12: Spettro SLD

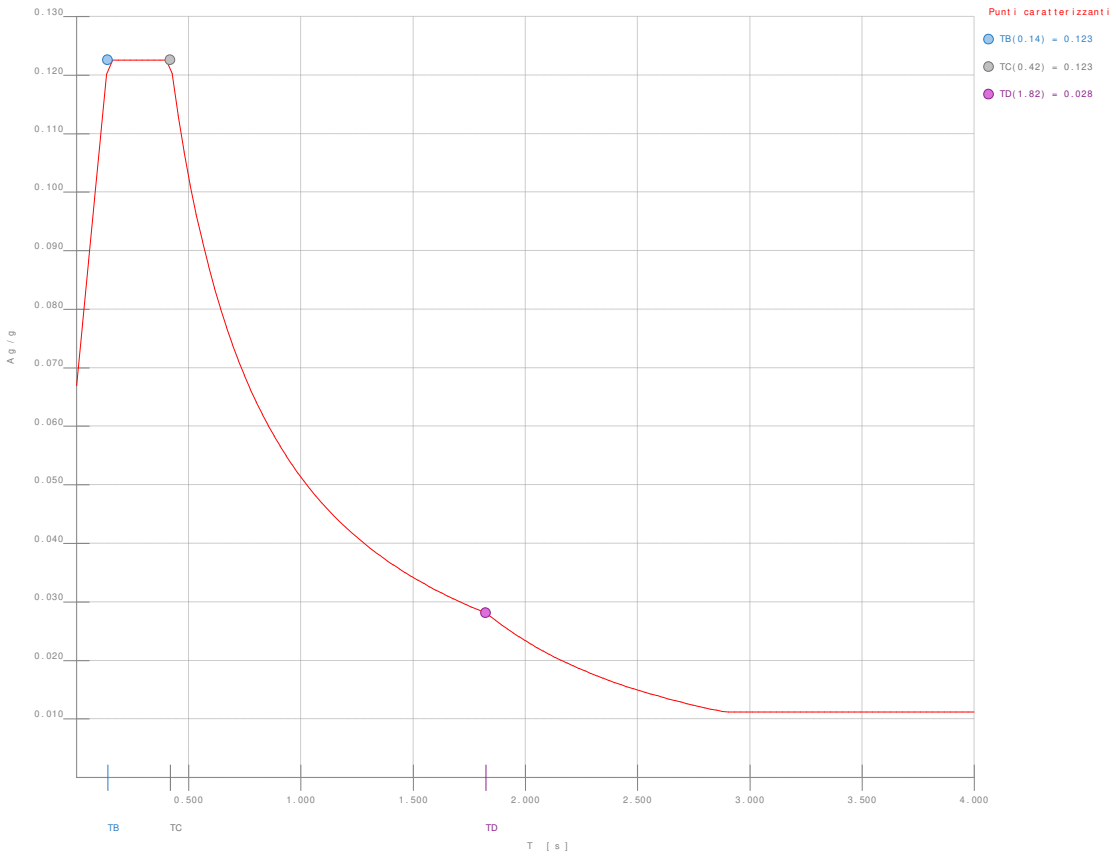


Figura numero 13: Spettro SND

- Angolo di ingresso del sisma: 0.00 <grad>

Ambienti di carico
Simbologia
N = Numero
Comm. = Commento
1 = Permanenti strutturali
2 = Permanenti non strutturali
3 = Cat.C
4 = Cat.H
5 = Neve
6 = Vento x+
7 = Vento x-
8 = Vento y+
9 = Vento y-
F = azioni orizzontali convenzionali
SLU = Stato limite ultimo
SLR = Stato limite per combinazioni rare
SLF = Stato limite per combinazioni frequenti
SLQ/D = Stato limite per combinazioni quasi permanenti o di danno
S = Sì
N = No

N	Comm.	1	2	3	4	5	6	7	8	9	S	I	SLU	SLR	SLF	SLQ
1	Calcolo sismico	S	S	S	S	S	N	N	N	N	S	N	S	N	N	N
2	Calcolo statico	S	S	S	S	S	N	N	N	N	N	S	S	S	S	S
3	Vento da 0°	S	S	S	S	S	S	N	N	N	N	S	S	S	S	S
4	Vento da 90°	S	S	S	S	S	N	S	N	N	N	S	S	S	S	S
5	Vento da 180°	S	S	S	S	S	N	N	S	N	N	S	S	S	S	S
6	Vento da 270°	S	S	S	S	S	N	N	N	S	N	S	S	S	S	S
7	Calcolo per incendio	S	S	S	S	S	N	N	N	N	S	S	S	N	N	N

Elenco combinazioni di carico simboliche

Simbologia
CC = Numero della combinazione delle condizioni di carico elementari
Comm. = Commento
TCC = Tipo di combinazione di carico
SLU = Stato limite ultimo
SLE R = Stato limite d'esercizio, combinazione rara
SLE F = Stato limite d'esercizio, combinazione frequente
SLE Q = Stato limite d'esercizio, combinazione quasi permanente
SLD = Stato limite di danno
SLO = Stato limite di operatività
SLU I = Stato limite di resistenza al fuoco
SND = Stato limite di salvaguardia della vita (non dissipativo)

CC	Comm.	TCC	1	2	3	4	5	6	7	8	9	S
1	Amb. 1 (Sisma)	SLU S	1	1	ψ_2	ψ_2	ψ_2	-----	-----	-----	-----	1
2	Amb. 2 (SLU)	SLU	γ max	γ max	ψ_0*γ max	ψ_0*γ max	γ max	-----	-----	-----	-----	-----
3	Amb. 2 (SLU)	SLU	γ max	γ max	ψ_0*γ max	γ max	ψ_0*γ max	-----	-----	-----	-----	-----
4	Amb. 2 (SLU)	SLU	γ max	γ max	γ max	ψ_0*γ max	ψ_0*γ max	-----	-----	-----	-----	-----
5	Amb. 2 (SLE R)	SLE R	1	1	ψ_0	ψ_0	1	-----	-----	-----	-----	-----
6	Amb. 2 (SLE R)	SLE R	1	1	ψ_0	1	ψ_0	-----	-----	-----	-----	-----
7	Amb. 2 (SLE R)	SLE R	1	1	1	ψ_0	ψ_0	-----	-----	-----	-----	-----
8	Amb. 2 (SLE F)	SLE F	1	1	ψ_2	ψ_2	ψ_1	-----	-----	-----	-----	-----
9	Amb. 2 (SLE F)	SLE F	1	1	ψ_2	ψ_1	ψ_2	-----	-----	-----	-----	-----
10	Amb. 2 (SLE F)	SLE F	1	1	ψ_1	ψ_2	ψ_2	-----	-----	-----	-----	-----
11	Amb. 2 (SLE Q)	SLE Q	1	1	ψ_2	ψ_2	ψ_2	-----	-----	-----	-----	-----
12	Amb. 3 (SLU)	SLU	γ max	γ max	ψ_0*γ max	ψ_0*γ max	ψ_0*γ max	γ max	-----	-----	-----	-----
13	Amb. 3 (SLU)	SLU	γ max	γ max	ψ_0*γ max	ψ_0*γ max	γ max	ψ_0*γ max	-----	-----	-----	-----
14	Amb. 3 (SLU)	SLU	γ max	γ max	ψ_0*γ max	γ max	ψ_0*γ max	ψ_0*γ max	-----	-----	-----	-----
15	Amb. 3 (SLU)	SLU	γ max	γ max	γ max	ψ_0*γ max	ψ_0*γ max	ψ_0*γ max	-----	-----	-----	-----
16	Amb. 3 (SLE R)	SLE R	1	1	ψ_0	ψ_0	ψ_0	1	-----	-----	-----	-----
17	Amb. 3 (SLE R)	SLE R	1	1	ψ_0	ψ_0	1	ψ_0	-----	-----	-----	-----
18	Amb. 3 (SLE R)	SLE R	1	1	ψ_0	1	ψ_0	ψ_0	-----	-----	-----	-----
19	Amb. 3 (SLE R)	SLE R	1	1	1	ψ_0	ψ_0	ψ_0	-----	-----	-----	-----
20	Amb. 3 (SLE F)	SLE F	1	1	ψ_2	ψ_2	ψ_2	ψ_1	-----	-----	-----	-----
21	Amb. 3 (SLE F)	SLE F	1	1	ψ_2	ψ_2	ψ_1	ψ_2	-----	-----	-----	-----
22	Amb. 3 (SLE F)	SLE F	1	1	ψ_2	ψ_1	ψ_2	ψ_2	-----	-----	-----	-----
23	Amb. 3 (SLE F)	SLE F	1	1	ψ_1	ψ_2	ψ_2	ψ_2	-----	-----	-----	-----
24	Amb. 3 (SLE Q)	SLE Q	1	1	ψ_2	ψ_2	ψ_2	ψ_2	-----	-----	-----	-----
25	Amb. 4 (SLU)	SLU	γ max	γ max	ψ_0*γ max	ψ_0*γ max	ψ_0*γ max	-----	γ max	-----	-----	-----
26	Amb. 4 (SLU)	SLU	γ max	γ max	ψ_0*γ max	ψ_0*γ max	γ max	-----	ψ_0*γ max	-----	-----	-----
27	Amb. 4 (SLU)	SLU	γ max	γ max	ψ_0*γ max	γ max	ψ_0*γ max	-----	ψ_0*γ max	-----	-----	-----

28	Amb. 4 (SLU)	SLU	γ max	γ max	γ max	ψ_0*γ max	ψ_0*γ max	-----	ψ_0*γ max	-----	-----	-----
29	Amb. 4 (SLE R)	SLE R	1	1	ψ_0	ψ_0	ψ_0	-----	1	-----	-----	-----
30	Amb. 4 (SLE R)	SLE R	1	1	ψ_0	ψ_0	1	-----	ψ_0	-----	-----	-----
31	Amb. 4 (SLE R)	SLE R	1	1	ψ_0	1	ψ_0	-----	ψ_0	-----	-----	-----
32	Amb. 4 (SLE R)	SLE R	1	1	1	ψ_0	ψ_0	-----	ψ_0	-----	-----	-----
33	Amb. 4 (SLE F)	SLE F	1	1	ψ_2	ψ_2	ψ_2	-----	ψ_1	-----	-----	-----
34	Amb. 4 (SLE F)	SLE F	1	1	ψ_2	ψ_2	ψ_1	-----	ψ_2	-----	-----	-----
35	Amb. 4 (SLE F)	SLE F	1	1	ψ_2	ψ_1	ψ_2	-----	ψ_2	-----	-----	-----
36	Amb. 4 (SLE F)	SLE F	1	1	ψ_1	ψ_2	ψ_2	-----	ψ_2	-----	-----	-----
37	Amb. 4 (SLE Q)	SLE Q	1	1	ψ_2	ψ_2	ψ_2	-----	ψ_2	-----	-----	-----
38	Amb. 5 (SLU)	SLU	γ max	γ max	ψ_0*γ max	ψ_0*γ max	ψ_0*γ max	-----	-----	γ max	-----	-----
39	Amb. 5 (SLU)	SLU	γ max	γ max	ψ_0*γ max	ψ_0*γ max	γ max	-----	-----	ψ_0*γ max	-----	-----
40	Amb. 5 (SLU)	SLU	γ max	γ max	ψ_0*γ max	γ max	ψ_0*γ max	-----	-----	ψ_0*γ max	-----	-----
41	Amb. 5 (SLU)	SLU	γ max	γ max	γ max	ψ_0*γ max	ψ_0*γ max	-----	-----	ψ_0*γ max	-----	-----
42	Amb. 5 (SLE R)	SLE R	1	1	ψ_0	ψ_0	ψ_0	-----	-----	1	-----	-----
43	Amb. 5 (SLE R)	SLE R	1	1	ψ_0	ψ_0	1	-----	-----	ψ_0	-----	-----
44	Amb. 5 (SLE R)	SLE R	1	1	ψ_0	1	ψ_0	-----	-----	ψ_0	-----	-----
45	Amb. 5 (SLE R)	SLE R	1	1	1	ψ_0	ψ_0	-----	-----	ψ_0	-----	-----
46	Amb. 5 (SLE F)	SLE F	1	1	ψ_2	ψ_2	ψ_2	-----	-----	ψ_1	-----	-----
47	Amb. 5 (SLE F)	SLE F	1	1	ψ_2	ψ_2	ψ_1	-----	-----	ψ_2	-----	-----
48	Amb. 5 (SLE F)	SLE F	1	1	ψ_2	ψ_1	ψ_2	-----	-----	ψ_2	-----	-----
49	Amb. 5 (SLE F)	SLE F	1	1	ψ_1	ψ_2	ψ_2	-----	-----	ψ_2	-----	-----
50	Amb. 5 (SLE Q)	SLE Q	1	1	ψ_2	ψ_2	ψ_2	-----	-----	ψ_2	-----	-----
51	Amb. 6 (SLU)	SLU	γ max	γ max	ψ_0*γ max	ψ_0*γ max	ψ_0*γ max	-----	-----	-----	γ max	-----
52	Amb. 6 (SLU)	SLU	γ max	γ max	ψ_0*γ max	ψ_0*γ max	γ max	-----	-----	-----	ψ_0*γ max	-----
53	Amb. 6 (SLU)	SLU	γ max	γ max	ψ_0*γ max	γ max	ψ_0*γ max	-----	-----	-----	ψ_0*γ max	-----
54	Amb. 6 (SLU)	SLU	γ max	γ max	γ max	ψ_0*γ max	ψ_0*γ max	-----	-----	-----	ψ_0*γ max	-----
55	Amb. 6 (SLE R)	SLE R	1	1	ψ_0	ψ_0	ψ_0	-----	-----	-----	1	-----
56	Amb. 6 (SLE R)	SLE R	1	1	ψ_0	ψ_0	1	-----	-----	-----	ψ_0	-----
57	Amb. 6 (SLE R)	SLE R	1	1	ψ_0	1	ψ_0	-----	-----	-----	ψ_0	-----
58	Amb. 6 (SLE R)	SLE R	1	1	1	ψ_0	ψ_0	-----	-----	-----	ψ_0	-----
59	Amb. 6 (SLE F)	SLE F	1	1	ψ_2	ψ_2	ψ_2	-----	-----	-----	ψ_1	-----
60	Amb. 6 (SLE F)	SLE F	1	1	ψ_2	ψ_2	ψ_1	-----	-----	-----	ψ_2	-----
61	Amb. 6 (SLE F)	SLE F	1	1	ψ_2	ψ_1	ψ_2	-----	-----	-----	ψ_2	-----
62	Amb. 6 (SLE F)	SLE F	1	1	ψ_1	ψ_2	ψ_2	-----	-----	-----	ψ_2	-----
63	Amb. 6 (SLE Q)	SLE Q	1	1	ψ_2	ψ_2	ψ_2	-----	-----	-----	ψ_2	-----
64	Amb. 7 (SLU I)	SLU I	1	1	ψ_2	ψ_2	ψ_2	-----	-----	-----	-----	-----

Genera le combinazioni con un solo carico di tipo variabile come di base: Sì

Considera sollecitazioni dinamiche con segno dei modi principali: No

Combinazioni delle CCE

Simbologia
An. = Tipo di analisi
L = Lineare
NL = Non lineare
PD = P-Delta
Bk = Buckling
S = Sì
N = No
CC = Numero della combinazione delle condizioni di carico elementari
Comm. = Commento
TCC = Tipo di combinazione di carico
SLU = Stato limite ultimo
SLE R = Stato limite d'esercizio, combinazione rara
SLE F = Stato limite d'esercizio, combinazione frequente
SLE Q = Stato limite d'esercizio, combinazione quasi permanente
SLD = Stato limite di danno
SLO = Stato limite di operatività
SLU I = Stato limite di resistenza al fuoco
SND = Stato limite di salvaguardia della vita (non dissipativo)

CC	Comm.	TCC	An.	Bk	1	2	3	4	5	6	7	8	9	Mt	±S X	±S Y
1	Amb. 1 (SLU S) S Mt+X+0.3Y	SND	L	N	1.00	1.00	0.60	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	1.00	1.00	0.30
2	Amb. 1 (SLE) S Mt+X+0.3Y	SLD	L	N	1.00	1.00	0.60	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	1.00	1.00	0.30
3	Amb. 1 (SLE) S Mt+X+0.3Y	SLO	L	N	1.00	1.00	0.60	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	1.00	1.00	0.30
4	Amb. 1 (SLU S) S Mt+X-0.3Y	SND	L	N	1.00	1.00	0.60	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	1.00	1.00	-0.30
5	Amb. 1 (SLE) S Mt+X-0.3Y	SLD	L	N	1.00	1.00	0.60	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	1.00	1.00	-0.30
6	Amb. 1 (SLE) S Mt+X-0.3Y	SLO	L	N	1.00	1.00	0.60	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	1.00	1.00	-0.30
7	Amb. 1 (SLU S) S Mt+0.3X+Y	SND	L	N	1.00	1.00	0.60	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	1.00	0.30	1.00
8	Amb. 1 (SLE) S Mt+0.3X+Y	SLD	L	N	1.00	1.00	0.60	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	1.00	0.30	1.00
9	Amb. 1 (SLE) S Mt+0.3X+Y	SLO	L	N	1.00	1.00	0.60	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	1.00	0.30	1.00
10	Amb. 1 (SLU S) S Mt-0.3X+Y	SND	L	N	1.00	1.00	0.60	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	1.00	-0.30	1.00

11	Amb. 1 (SLE) S Mt-0.3X+Y	SLD	L	N	1.00	1.00	0.60	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	1.00	-0.30	1.00
12	Amb. 1 (SLE) S Mt-0.3X+Y	SLO	L	N	1.00	1.00	0.60	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	1.00	-0.30	1.00
13	Amb. 1 (SLU S) S -Mt+X+0.3Y	SND	L	N	1.00	1.00	0.60	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-1.00	1.00	0.30
14	Amb. 1 (SLE) S -Mt+X+0.3Y	SLD	L	N	1.00	1.00	0.60	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-1.00	1.00	0.30
15	Amb. 1 (SLE) S -Mt+X+0.3Y	SLO	L	N	1.00	1.00	0.60	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-1.00	1.00	0.30
16	Amb. 1 (SLU S) S -Mt+X-0.3Y	SND	L	N	1.00	1.00	0.60	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-1.00	1.00	-0.30
17	Amb. 1 (SLE) S -Mt+X-0.3Y	SLD	L	N	1.00	1.00	0.60	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-1.00	1.00	-0.30
18	Amb. 1 (SLE) S -Mt+X-0.3Y	SLO	L	N	1.00	1.00	0.60	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-1.00	1.00	-0.30
19	Amb. 1 (SLU S) S -Mt+0.3X+Y	SND	L	N	1.00	1.00	0.60	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-1.00	0.30	1.00
20	Amb. 1 (SLE) S -Mt+0.3X+Y	SLD	L	N	1.00	1.00	0.60	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-1.00	0.30	1.00
21	Amb. 1 (SLE) S -Mt+0.3X+Y	SLO	L	N	1.00	1.00	0.60	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-1.00	0.30	1.00
22	Amb. 1 (SLU S) S -Mt-0.3X+Y	SND	L	N	1.00	1.00	0.60	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-1.00	-0.30	1.00
23	Amb. 1 (SLE) S -Mt-0.3X+Y	SLD	L	N	1.00	1.00	0.60	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-1.00	-0.30	1.00
24	Amb. 1 (SLE) S -Mt-0.3X+Y	SLO	L	N	1.00	1.00	0.60	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-1.00	-0.30	1.00
25	Amb. 2 (SLU)	SLU	L	N	1.30	1.50	1.05	0.00	1.50	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
26	Amb. 2 (SLU)	SLU	L	N	1.30	1.50	1.05	1.50	0.75	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
27	Amb. 2 (SLU)	SLU	L	N	1.30	1.50	1.50	0.00	0.75	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
28	Amb. 2 (SLE R)	SLE R	L	N	1.00	1.00	0.70	0.00	1.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
29	Amb. 2 (SLE R)	SLE R	L	N	1.00	1.00	0.70	1.00	0.50	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
30	Amb. 2 (SLE R)	SLE R	L	N	1.00	1.00	1.00	0.00	0.50	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
31	Amb. 2 (SLE F)	SLE F	L	N	1.00	1.00	0.60	0.00	0.20	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
32	Amb. 2 (SLE F)	SLE F	L	N	1.00	1.00	0.60	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
33	Amb. 2 (SLE F)	SLE F	L	N	1.00	1.00	0.70	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
34	Amb. 2 (SLE Q)	SLE Q	L	N	1.00	1.00	0.60	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
35	Amb. 3 (SLU)	SLU	L	N	1.30	1.50	1.05	0.00	0.75	1.50	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
36	Amb. 3 (SLU)	SLU	L	N	1.30	1.50	1.05	0.00	1.50	0.90	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
37	Amb. 3 (SLU)	SLU	L	N	1.30	1.50	1.05	1.50	0.75	0.90	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
38	Amb. 3 (SLU)	SLU	L	N	1.30	1.50	1.50	0.00	0.75	0.90	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
39	Amb. 3 (SLE R)	SLE R	L	N	1.00	1.00	0.70	0.00	0.50	1.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
40	Amb. 3 (SLE R)	SLE R	L	N	1.00	1.00	0.70	0.00	1.00	0.60	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
41	Amb. 3 (SLE R)	SLE R	L	N	1.00	1.00	0.70	1.00	0.50	0.60	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
42	Amb. 3 (SLE R)	SLE R	L	N	1.00	1.00	1.00	0.00	0.50	0.60	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
43	Amb. 3 (SLE F)	SLE F	L	N	1.00	1.00	0.60	0.00	0.00	0.20	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
44	Amb. 3 (SLE F)	SLE F	L	N	1.00	1.00	0.60	0.00	0.20	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
45	Amb. 3 (SLE F)	SLE F	L	N	1.00	1.00	0.60	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
46	Amb. 3 (SLE F)	SLE F	L	N	1.00	1.00	0.70	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
47	Amb. 3 (SLE Q)	SLE Q	L	N	1.00	1.00	0.60	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
48	Amb. 4 (SLU)	SLU	L	N	1.30	1.50	1.05	0.00	0.75	0.00	1.50	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
49	Amb. 4 (SLU)	SLU	L	N	1.30	1.50	1.05	0.00	1.50	0.00	0.90	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
50	Amb. 4 (SLU)	SLU	L	N	1.30	1.50	1.05	1.50	0.75	0.00	0.90	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
51	Amb. 4 (SLU)	SLU	L	N	1.30	1.50	1.50	0.00	0.75	0.00	0.90	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
52	Amb. 4 (SLE R)	SLE R	L	N	1.00	1.00	0.70	0.00	0.50	0.00	1.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
53	Amb. 4 (SLE R)	SLE R	L	N	1.00	1.00	0.70	0.00	1.00	0.00	0.60	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
54	Amb. 4 (SLE R)	SLE R	L	N	1.00	1.00	0.70	1.00	0.50	0.00	0.60	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
55	Amb. 4 (SLE R)	SLE R	L	N	1.00	1.00	1.00	0.00	0.50	0.00	0.60	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
56	Amb. 4 (SLE F)	SLE F	L	N	1.00	1.00	0.60	0.00	0.00	0.00	0.20	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
57	Amb. 4 (SLE F)	SLE F	L	N	1.00	1.00	0.60	0.00	0.20	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
58	Amb. 4 (SLE F)	SLE F	L	N	1.00	1.00	0.60	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
59	Amb. 4 (SLE F)	SLE F	L	N	1.00	1.00	0.70	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
60	Amb. 4 (SLE Q)	SLE Q	L	N	1.00	1.00	0.60	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
61	Amb. 5 (SLU)	SLU	L	N	1.30	1.50	1.05	0.00	0.75	0.00	0.00	1.50	0.00	0.00	0.00	0.00
62	Amb. 5 (SLU)	SLU	L	N	1.30	1.50	1.05	0.00	1.50	0.00	0.00	0.90	0.00	0.00	0.00	0.00
63	Amb. 5 (SLU)	SLU	L	N	1.30	1.50	1.05	1.50	0.75	0.00	0.00	0.90	0.00	0.00	0.00	0.00
64	Amb. 5 (SLU)	SLU	L	N	1.30	1.50	1.50	0.00	0.75	0.00	0.00	0.90	0.00	0.00	0.00	0.00
65	Amb. 5 (SLE R)	SLE R	L	N	1.00	1.00	0.70	0.00	0.50	0.00	0.00	1.00	0.00	0.00	0.00	0.00
66	Amb. 5 (SLE R)	SLE R	L	N	1.00	1.00	0.70	0.00	1.00	0.00	0.00	0.60	0.00	0.00	0.00	0.00
67	Amb. 5 (SLE R)	SLE R	L	N	1.00	1.00	0.70	1.00	0.50	0.00	0.00	0.60	0.00	0.00	0.00	0.00
68	Amb. 5 (SLE R)	SLE R	L	N	1.00	1.00	1.00	0.00	0.50	0.00	0.00	0.60	0.00	0.00	0.00	0.00
69	Amb. 5 (SLE F)	SLE F	L	N	1.00	1.00	0.60	0.00	0.00	0.00	0.00	0.20	0.00	0.00	0.00	0.00
70	Amb. 5 (SLE F)	SLE F	L	N	1.00	1.00	0.60	0.00	0.20	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
71	Amb. 5 (SLE F)	SLE F	L	N	1.00	1.00	0.60	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
72	Amb. 5 (SLE F)	SLE F	L	N	1.00	1.00	0.70	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
73	Amb. 5 (SLE Q)	SLE Q	L	N	1.00	1.00	0.60	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
74	Amb. 6 (SLU)	SLU	L	N	1.30	1.50	1.05	0.00	0.75	0.00	0.00	0.00	1.50	0.00	0.00	0.00
75	Amb. 6 (SLU)	SLU	L	N	1.30	1.50	1.05	0.00	1.50	0.00	0.00	0.00	0.90	0.00	0.00	0.00
76	Amb. 6 (SLU)	SLU	L	N	1.30	1.50	1.05	1.50	0.75	0.00	0.00	0.00	0.90	0.00	0.00	0.00
77	Amb. 6 (SLU)	SLU	L	N	1.30	1.50	1.50	0.00	0.75	0.00	0.00	0.00	0.90	0.00	0.00	0.00
78	Amb. 6 (SLE R)	SLE R	L	N	1.00	1.00	0.70	0.00	0.50	0.00	0.00	0.00	1.00	0.00	0.00	0.00
79	Amb. 6 (SLE R)	SLE R	L	N	1.00	1.00	0.70	0.00	1.00	0.00	0.00	0.00	0.60	0.00	0.00	0.00
80	Amb. 6 (SLE R)	SLE R	L	N	1.00	1.00	0.70	1.00	0.50	0.00	0.00	0.00	0.60	0.00	0.00	0.00
81	Amb. 6 (SLE R)	SLE R	L	N	1.00	1.00	1.00	0.00	0.50	0.00	0.00	0.00	0.60	0.00	0.00	0.00
82	Amb. 6 (SLE F)	SLE F	L	N	1.00	1.00	0.60	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.20	0.00	0.00	0.00
83	Amb. 6 (SLE F)	SLE F	L	N	1.00	1.00	0.60	0.00	0.20	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
84	Amb. 6 (SLE F)	SLE F	L	N	1.00	1.00	0.60	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
85	Amb. 6 (SLE F)	SLE F	L	N	1.00	1.00	0.70	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
86	Amb. 6 (SLE Q)	SLE Q	L	N	1.00	1.00	0.60	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
87	Amb. 7 (SLU I)	SLU I	L	N	1.00	1.00	0.60	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00

Elenco baricentri e masse impalcati

Simbologia
Imp. = Numero dell'impalcato
Jpz = Massa rotazionale intorno all'asse Z
Mo = Massa orizzontale
X = Coordinata X
Y = Coordinata Y
Z = Coordinata Z

Imp.	X <m>	Y <m>	Z <m>	Mo <kg>	Jpz <kg*mq>
1	19.55	18.47	4.03	294400.00	55179300.00

Totali masse impalcati

Mo <kg>	Jpz <kg*mq>
294400.00	55179300.00

Elenco masse nodi

Simbologia
Mo = Massa orizzontale
Nodo = Numero del nodo

Nodo	Mo <kg>	Nodo	Mo <kg>	Nodo	Mo <kg>	Nodo	Mo <kg>	Nodo	Mo <kg>	Nodo	Mo <kg>	Nodo	Mo <kg>
-4541	1021.10	-4540	1026.50	-4539	2563.24	-4538	2569.98	-4537	2068.38	-4536	1594.44	-4535	1763.32
-4534	1986.52	-4533	1311.42	-2584	396.05	-2583	381.82	-2582	735.72	-2581	855.40	-2580	902.87
-2579	933.82	-2578	918.34	-2577	921.44	-2576	923.50	-2575	920.40	-2574	918.34	-2573	923.50
-2572	927.63	-2571	844.05	-2570	778.02	-2569	471.59	-2568	364.35	-2567	702.78	-2566	817.24
-2565	862.62	-2564	892.22	-2563	877.42	-2562	880.38	-2561	882.35	-2560	879.39	-2559	877.42
-2558	882.36	-2557	886.30	-2556	806.38	-2555	743.23	-2554	450.19	-2553	366.67	-2552	707.34
-2551	822.55	-2550	868.18	-2549	897.74	-2548	882.80	-2547	885.78	-2546	887.77	-2545	884.79
-2544	882.80	-2543	887.77	-2542	891.74	-2541	811.34	-2540	747.81	-2539	453.00	-2530	506.42
-2529	854.19	-2528	498.65	-2527	406.67	-2525	437.54	-2524	517.01	-2523	495.74	-2522	495.74
-2521	376.14	-2513	357.18	-2512	689.27	-2511	469.49	-2510	392.10	-2509	822.56	-2508	361.19
-2507	367.58	-2506	701.95	-2503	722.87	-2502	657.41	-2501	605.68	-2500	365.58	-2497	324.37
-2496	336.69	-2495	605.87	-2494	699.27	-2493	687.61	-2492	689.94	-2491	691.31	-2490	689.17
-2489	687.63	-2488	377.96	-2487	644.02	-2486	344.78	-2485	333.03	-2484	495.74	-2483	495.74
-2482	262.40	-2481	735.78	-2480	426.80	-2472	344.11	-2471	684.84	-2468	705.39	-2467	641.51
-2466	590.99	-2465	356.54	-2464	724.09	-2461	331.87	-2460	636.81	-2459	734.69	-2458	722.46
-2457	724.90	-2456	726.53	-2455	334.24	-2449	256.38	-2448	720.27	-2447	482.95	-2446	496.32
-2445	496.32	-2444	334.95	-2443	684.60	-2440	692.10	-2439	629.19	-2438	579.70	-2437	349.55
-2436	336.69	-2435	667.44	-2434	769.91	-2433	757.10	-2432	759.66	-2431	761.37	-2430	758.81
-2416	295.34	-2415	572.51	-2414	328.10	-2413	252.02	-2412	707.07	-2411	438.07	-2410	482.45
-2409	482.45	-2407	705.45	-2406	591.00	-2405	324.11	-2404	684.84	-2402	456.99	-2400	297.84
-2399	515.26	-2398	734.67	-2397	722.46	-2396	724.90	-2395	726.53	-2394	724.09	-2383	286.90
-2382	556.77	-2381	323.80	-2379	278.49	-2378	324.04	-2377	684.85	-2374	718.81	-2373	653.84
-2372	602.29	-2371	363.55	-2363	280.37	-2362	544.50	-2361	321.24	-2360	381.22	-2359	776.62
-2358	763.67	-2357	766.25	-2356	767.98	-2355	765.39	-2348	259.68	-2347	182.95	-2346	281.09
-2345	311.68	-2344	315.74	-2343	684.85	-2340	705.42	-2339	641.51	-2338	590.99	-2337	356.55
-2336	372.42	-2335	734.76	-2334	722.46	-2333	724.90	-2332	726.54	-2331	724.09	-2324	670.58
-2323	410.51	-2322	403.95	-2321	690.74	-2320	627.94	-2319	578.46	-2318	348.85	-2317	259.68
-2316	182.95	-2315	281.04	-2314	285.40	-2313	367.14	-2312	709.63	-2311	697.71	-2310	700.08
-2309	701.67	-2308	568.20	-2301	401.84	-2300	810.25	-2299	788.20	-2298	790.15	-2297	787.22
-2296	811.40	-2295	402.76	-2293	1978.79	-2290	259.68	-2289	182.95	-2288	281.07	-2287	298.54
-2286	369.50	-2285	721.77	-2284	709.91	-2283	712.31	-2282	713.90	-2281	412.28	-2280	767.08
-2279	698.62	-2278	817.16	-2277	361.70	-2276	369.06	-2275	814.91	-2274	795.92	-2273	716.61
-2272	653.94	-2271	363.12	-2270	4220.05	-2268	2201.50	-2267	1014.27	-2266	404.08	-2264	372.09
116	328.82	117	271.26	118	430.96	119	465.37	120	508.94	121	506.79	122	303.52
123	299.03	124	504.96	125	711.46	126	2596.57	127	2994.31	128	1092.52	129	1464.39

130	1843.25	131	1840.55	132	1836.48	133	1856.83	134	1701.72	135	4373.28	136	1611.60
137	422.43	138	509.66	139	511.27	140	510.20	141	421.23	1009	6801.63	1010	6093.24
1011	2249.59	1012	1850.57	1026	8277.24	1027	8277.24	1031	8760.03	1033	10338.30	1034	4630.79
1037	4518.27	1038	4302.62	1039	2694.58	1041	1731.05	1051	436.09	1053	1768.38	1069	4072.47
1070	2680.33	1071	2649.51	1072	2590.10	2001	300.70	2002	494.18	2003	307.33	2005	776.81
2006	1024.45	2007	650.26	2008	7331.15	2013	1862.91	2014	2206.55	2015	1189.39	2023	1373.05
2024	1582.55	2025	474.30	2026	488.74	2027	773.72	2030	551.00	2031	738.42	2032	1046.05
2033	1112.34	2034	1196.09	2037	1170.39	2038	1133.52	2039	1047.45	2040	616.82	2041	1043.30
2042	1011.26	2043	1099.87	2051	725.76	2052	634.49	2053	1070.52	2054	927.23	2055	980.05
2056	1204.65	2063	727.52	2069	1112.25	2070	745.59	2071	1055.01	2072	674.62	2073	601.31
2082	1555.78	2083	1599.13	2084	411.74	2099	629.80	2100	629.80	2101	721.04	2102	877.41
2103	601.31	2105	522.54	2106	965.92	2107	915.60	2108	787.64	2109	957.30	2110	906.93
2111	780.21												

Totali masse nodi

Mo <kg>
326074.00

Elenco forze sismiche di impalcato allo SLO

Simbologia

Imp. = Numero dell'impalcato
Mz = Momento intorno all'asse Z
cx = Coeff. c in dir. X
cy = Coeff. c in dir. Y

Imp.	cx	cy	Mz <daNm>
1	0.45	0.45	65360.00

Totali forze sismiche

Mz <daNm>
65360.00

Elenco forze sismiche di impalcato allo SLD

Imp.	cx	cy	Mz <daNm>
1	0.45	0.45	50520.90

Totali forze sismiche

Mz <daNm>
50520.90

Elenco forze sismiche di impalcato allo SND

Imp.	cx	cy	Mz <daNm>
1	0.45	0.45	87955.80

Totali forze sismiche

Mz <daNm>
87955.80

Elenco modi di vibrare, masse partecipanti e coefficienti di partecipazione

Simbologia

Φ_X = Coefficiente di partecipazione in dir. X
Φ_Y = Coefficiente di partecipazione in dir. Y
Φ_Z = Coefficiente di partecipazione in dir. Z
%Jpz = Percentuale momento d'inerzia polare partecipante intorno all'asse Z
%Mx = Percentuale massa partecipante in dir. X
%My = Percentuale massa partecipante in dir. Y
%Mz = Percentuale massa partecipante in dir. Z
C = * indica che il modo è stato considerato
Diff. = Minima differenza percentuale dagli altri periodi
Modo = Numero del modo di vibrare
T = Periodo

Modo	C	T	Diff.	Φx	Φy	Φz	%Mx	%My	%Mz	%Jpz
1	*	0.23	11.56	-224.52	38.21	0.00	81.24	2.35	0.00	2.94
2	*	0.20	8.12	59.88	210.25	0.00	5.78	71.25	0.00	5.54
3	*	0.19	5.43	59.38	32.18	0.00	5.68	1.67	0.00	0.30
4	*	0.18	5.43	48.21	-122.90	0.00	3.75	24.34	0.00	18.81
5	*	0.15	5.52	21.16	0.38	0.00	0.72	0.00	0.00	8.89
6	*	0.14	3.12	8.71	-1.43	0.00	0.12	0.00	0.00	1.24
7	*	0.14	3.12	-15.98	-2.51	0.00	0.41	0.01	0.00	0.41
8	*	0.12	8.87	3.16	1.36	0.00	0.02	0.00	0.00	0.37
9	*	0.11	6.53	-0.05	1.99	0.00	0.00	0.01	0.00	0.94
10	*	0.10	1.76	-4.47	-1.96	0.00	0.03	0.01	0.00	1.10
11		0.10	1.76	4.97	-0.00	0.00	0.04	0.00	0.00	0.16
12		0.10	2.18	-24.53	1.35	0.00	0.97	0.00	0.00	0.00
13		0.09	2.68	1.28	0.56	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
14		0.09	2.68	6.81	-0.33	0.00	0.07	0.00	0.00	0.07
15		0.08	3.43	-17.56	0.08	0.00	0.50	0.00	0.00	0.06
16		0.08	3.13	-6.49	-0.42	0.00	0.07	0.00	0.00	0.04
17		0.08	3.13	-2.66	1.65	0.00	0.01	0.00	0.00	0.74
18	*	0.07	4.14	3.77	-2.18	0.00	0.02	0.01	0.00	10.51
19		0.07	3.89	-2.39	2.63	0.00	0.01	0.01	0.00	0.07
20	*	0.07	0.60	6.31	1.42	0.00	0.06	0.00	0.00	0.86
21		0.07	0.60	-0.50	-1.81	0.00	0.00	0.01	0.00	0.28
22	*	0.07	1.24	2.93	-1.56	0.00	0.01	0.00	0.00	2.34
23		0.06	3.54	-0.97	0.72	0.00	0.00	0.00	0.00	0.24
24		0.06	2.94	1.45	-0.20	0.00	0.00	0.00	0.00	0.06
25		0.06	0.32	2.10	0.17	0.00	0.01	0.00	0.00	0.00
26		0.06	0.32	-1.28	-0.06	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
27	*	0.06	0.96	0.86	1.32	0.00	0.00	0.00	0.00	0.20
28		0.06	0.96	-4.88	1.99	0.00	0.04	0.01	0.00	0.00
29		0.05	1.29	4.33	2.37	0.00	0.03	0.01	0.00	0.16
30	*	0.05	1.29	3.01	-0.52	0.00	0.01	0.00	0.00	0.20
31	*	0.05	1.29	-1.10	-4.63	0.00	0.00	0.03	0.00	0.21
32		0.05	1.29	-2.30	-1.10	0.00	0.01	0.00	0.00	0.00
33		0.05	1.70	-3.18	0.61	0.00	0.02	0.00	0.00	0.04
34		0.05	1.70	-3.82	3.25	0.00	0.02	0.02	0.00	0.00
35	*	0.05	0.85	0.86	5.21	0.00	0.00	0.04	0.00	1.31
36		0.05	0.85	-0.91	0.29	0.00	0.00	0.00	0.00	0.02
37	*	0.05	1.98	-0.37	2.05	0.00	0.00	0.01	0.00	0.25
38		0.04	0.83	-0.97	0.91	0.00	0.00	0.00	0.00	0.01
39	*	0.04	0.83	1.65	0.20	0.00	0.00	0.00	0.00	0.20
40	*	0.04	1.09	-3.77	0.20	0.00	0.02	0.00	0.00	14.97
41	*	0.04	1.09	-1.31	-0.14	0.00	0.00	0.00	0.00	4.06
42	*	0.04	1.43	-1.85	0.37	0.00	0.01	0.00	0.00	1.25
43	*	0.04	0.47	-4.80	-0.22	0.00	0.04	0.00	0.00	0.35
44		0.04	0.47	-1.25	0.50	0.00	0.00	0.00	0.00	0.05
45		0.04	1.51	0.46	2.02	0.00	0.00	0.01	0.00	0.00
46	*	0.04	1.33	2.63	0.91	0.00	0.01	0.00	0.00	0.36
47		0.04	1.33	-0.54	-3.18	0.00	0.00	0.02	0.00	0.38
48		0.04	1.10	-1.41	-0.32	0.00	0.00	0.00	0.00	0.01
49		0.04	1.10	-1.48	0.21	0.00	0.00	0.00	0.00	0.04
50		0.04	1.25	-7.08	0.15	0.00	0.08	0.00	0.00	0.16
51		0.03	1.25	0.54	0.36	0.00	0.00	0.00	0.00	0.04
52		0.03	0.43	0.13	2.67	0.00	0.00	0.01	0.00	0.02
53		0.03	0.43	-0.20	-0.25	0.00	0.00	0.00	0.00	0.01
54		0.03	1.88	-0.34	0.47	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
55		0.03	0.84	-0.06	-1.51	0.00	0.00	0.00	0.00	0.01
56		0.03	0.84	-0.12	-4.40	0.00	0.00	0.03	0.00	0.04
57		0.03	1.35	-0.36	-0.70	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
58		0.03	1.48	0.24	0.03	0.00	0.00	0.00	0.00	0.01
59	*	0.03	0.37	0.47	-0.29	0.00	0.00	0.00	0.00	0.37
60		0.03	0.37	-0.78	-0.69	0.00	0.00	0.00	0.00	0.02
61		0.03	0.26	-1.94	-0.35	0.00	0.01	0.00	0.00	0.00
62		0.03	0.26	-0.28	2.65	0.00	0.00	0.01	0.00	0.02
63		0.03	0.35	-0.88	1.33	0.00	0.00	0.00	0.00	0.05
64		0.03	0.35	0.52	1.54	0.00	0.00	0.00	0.00	0.01
65		0.03	0.69	0.30	-0.72	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
66		0.03	0.69	-0.50	0.62	0.00	0.00	0.00	0.00	0.02
67		0.03	0.80	4.17	-0.27	0.00	0.03	0.00	0.00	0.00
68		0.03	0.80	0.30	0.27	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
69		0.03	0.24	0.17	-0.40	0.00	0.00	0.00	0.00	0.01
70		0.03	0.24	-1.80	-0.23	0.00	0.01	0.00	0.00	0.00
71		0.03	1.10	-0.80	-0.63	0.00	0.00	0.00	0.00	0.01
72		0.03	1.10	-0.16	-3.71	0.00	0.00	0.02	0.00	0.10
73	*	0.03	0.78	-0.97	0.67	0.00	0.00	0.00	0.00	0.16
74		0.03	0.34	-0.01	1.35	0.00	0.00	0.00	0.00	0.02
75		0.03	0.34	-0.24	-1.23	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
76		0.03	1.83	-3.43	0.21	0.00	0.02	0.00	0.00	0.00
77		0.02	0.67	-0.15	-0.50	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00

78		0.02	0.67	1.00	-0.13	0.00	0.00	0.00	0.00	0.01
79		0.02	1.13	-3.47	0.05	0.00	0.02	0.00	0.00	0.04
80		0.02	1.13	-0.48	0.17	0.00	0.00	0.00	0.00	0.02
81		0.02	0.80	-0.14	-1.95	0.00	0.00	0.01	0.00	0.00
82		0.02	0.80	-0.36	-0.40	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
83		0.02	0.32	-0.66	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.01
84		0.02	0.32	1.88	-0.19	0.00	0.01	0.00	0.00	0.05
85		0.02	0.34	1.45	-0.03	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
86		0.02	0.34	-0.51	-0.10	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
87		0.02	0.34	-0.04	-0.70	0.00	0.00	0.00	0.00	0.12
88		0.02	0.56	-0.12	-1.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
89		0.02	0.25	0.12	-0.63	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
90		0.02	0.25	0.01	-1.47	0.00	0.00	0.00	0.00	0.03
91		0.02	1.33	-0.42	0.33	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
92		0.02	0.35	1.45	0.55	0.00	0.00	0.00	0.00	0.04
93		0.02	0.35	0.49	-0.32	0.00	0.00	0.00	0.00	0.13
94		0.02	0.45	-1.30	0.07	0.00	0.00	0.00	0.00	0.03
95		0.02	0.45	-0.05	-1.32	0.00	0.00	0.00	0.00	0.21
96		0.02	0.66	0.86	-2.14	0.00	0.00	0.01	0.00	0.07
97		0.02	0.92	1.25	1.45	0.00	0.00	0.00	0.00	0.09
98		0.02	0.64	-1.57	0.21	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
99		0.02	0.63	0.30	-0.18	0.00	0.00	0.00	0.00	0.02
100		0.02	0.63	1.04	0.45	0.00	0.00	0.00	0.00	0.02
101		0.02	1.43	-0.09	-0.49	0.00	0.00	0.00	0.00	0.30
102		0.02	0.19	0.85	-0.55	0.00	0.00	0.00	0.00	0.07
103		0.02	0.19	0.52	1.32	0.00	0.00	0.00	0.00	0.07
104		0.02	0.49	-0.12	1.10	0.00	0.00	0.00	0.00	0.03
105	*	0.02	0.85	0.31	-0.97	0.00	0.00	0.00	0.00	3.33
106		0.02	0.59	1.04	0.07	0.00	0.00	0.00	0.00	0.46
107		0.02	0.59	-0.84	-0.02	0.00	0.00	0.00	0.00	0.09
108		0.02	1.09	-0.49	0.02	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
109		0.02	0.24	-0.24	-0.29	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
110	*	0.02	0.24	0.51	-0.22	0.00	0.00	0.00	0.00	0.80
111	*	0.02	1.46	0.36	0.69	0.00	0.00	0.00	0.00	1.86
112		0.02	0.07	0.04	1.88	0.00	0.00	0.01	0.00	0.23
113		0.02	0.07	0.04	0.30	0.00	0.00	0.00	0.00	0.02
114		0.02	0.29	0.15	-0.16	0.00	0.00	0.00	0.00	0.02
115		0.02	0.29	-1.31	-0.12	0.00	0.00	0.00	0.00	0.02
116	*	0.02	0.65	0.30	-0.29	0.00	0.00	0.00	0.00	0.26
117	*	0.02	0.40	-0.66	0.19	0.00	0.00	0.00	0.00	0.13
118	*	0.02	0.40	0.20	-0.24	0.00	0.00	0.00	0.00	0.18
119		0.02	0.80	0.47	-0.02	0.00	0.00	0.00	0.00	0.01
120		0.02	0.80	0.14	-0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
121		0.02	1.00	-0.73	0.09	0.00	0.00	0.00	0.00	0.03
122		0.02	1.00	1.35	0.06	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
123		0.02	0.61	-0.33	0.12	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
124		0.02	0.61	-0.01	-0.36	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
125		0.02	0.81	0.01	0.41	0.00	0.00	0.00	0.00	0.01
126		0.02	0.89	-0.14	0.03	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
127		0.02	0.89	0.31	0.09	0.00	0.00	0.00	0.00	0.02
128		0.01	0.99	-0.01	0.14	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
129		0.01	0.99	0.52	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
130		0.01	0.50	-0.07	-1.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.04
131		0.01	0.28	-0.06	-0.49	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
132		0.01	0.16	-0.12	0.33	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
133		0.01	0.03	0.05	1.11	0.00	0.00	0.00	0.00	0.02
134		0.01	0.03	-0.01	0.42	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
135		0.01	0.50	0.47	-0.10	0.00	0.00	0.00	0.00	0.01
136		0.01	0.45	0.39	-0.28	0.00	0.00	0.00	0.00	0.02
137		0.01	0.38	0.17	0.68	0.00	0.00	0.00	0.00	0.01
138		0.01	0.24	-0.27	0.19	0.00	0.00	0.00	0.00	0.01
139		0.01	0.04	0.26	0.77	0.00	0.00	0.00	0.00	0.01
140		0.01	0.04	0.32	-0.53	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
141		0.01	0.30	0.13	0.18	0.00	0.00	0.00	0.00	0.01
142	*	0.01	0.12	-0.10	0.79	0.00	0.00	0.00	0.00	0.20
143		0.01	0.12	0.28	-0.33	0.00	0.00	0.00	0.00	0.03
144	*	0.01	0.21	0.54	0.16	0.00	0.00	0.00	0.00	0.17
145		0.01	0.99	-0.43	0.06	0.00	0.00	0.00	0.00	0.03
146		0.01	0.20	0.06	0.71	0.00	0.00	0.00	0.00	0.02
147		0.01	0.20	0.09	-0.16	0.00	0.00	0.00	0.00	0.01
148		0.01	0.38	0.30	-0.10	0.00	0.00	0.00	0.00	0.05
149		0.01	0.12	0.14	-0.05	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
150		0.01	0.12	-0.06	-0.21	0.00	0.00	0.00	0.00	0.02
Tot.cons.							97.97	99.75	0.00	85.12

Elenco coefficienti di risposta

Simbologia

Modo = Numero del modo di vibrare
Sx = Coefficiente di risposta (moltiplicato per 100) in dir. X
Sy = Coefficiente di risposta (moltiplicato per 100) in dir. Y

Stato limite di operatività

Modo	Sx	Sy
1	9.11	9.11
2	9.11	9.11
3	9.11	9.11
4	9.11	9.11
5	9.11	9.11
6	9.11	9.11
7	9.11	9.11
8	9.11	9.11
9	9.06	9.06
10	8.71	8.71
11	8.62	8.62
12	8.51	8.51
13	8.04	8.04
14	7.92	7.92
15	7.77	7.77
16	7.60	7.60
17	7.47	7.47
18	7.31	7.31
19	7.13	7.13
20	6.99	6.99
21	6.97	6.97
22	6.93	6.93
23	6.74	6.74
24	6.63	6.63
25	6.54	6.54
26	6.53	6.53
27	6.37	6.37
28	6.34	6.34
29	6.31	6.31
30	6.27	6.27
31	6.11	6.11
32	6.08	6.08
33	6.03	6.03
34	5.99	5.99
35	5.94	5.94
36	5.92	5.92
37	5.87	5.87
38	5.78	5.78
39	5.76	5.76
40	5.67	5.67
41	5.64	5.64
42	5.61	5.61
43	5.57	5.57
44	5.56	5.56
45	5.53	5.53
46	5.45	5.45
47	5.42	5.42
48	5.37	5.37
49	5.35	5.35
50	5.30	5.30
51	5.28	5.28
52	5.23	5.23
53	5.22	5.22
54	5.18	5.18
55	5.15	5.15
56	5.13	5.13
57	5.11	5.11
58	5.08	5.08
59	5.05	5.05
60	5.05	5.05
61	5.03	5.03
62	5.03	5.03
63	5.00	5.00
64	5.00	5.00
65	4.96	4.96
66	4.95	4.95
67	4.92	4.92
68	4.91	4.91
69	4.87	4.87
70	4.86	4.86
71	4.85	4.85
72	4.83	4.83
73	4.81	4.81
74	4.80	4.80

75	4.79	4.79
76	4.77	4.77
77	4.72	4.72
78	4.71	4.71
79	4.69	4.69
80	4.67	4.67
81	4.65	4.65
82	4.65	4.65
83	4.62	4.62
84	4.61	4.61
85	4.58	4.58
86	4.58	4.58
87	4.58	4.58
88	4.57	4.57
89	4.56	4.56
90	4.56	4.56
91	4.53	4.53
92	4.51	4.51
93	4.51	4.51
94	4.50	4.50
95	4.50	4.50
96	4.49	4.49
97	4.48	4.48
98	4.47	4.47
99	4.46	4.46
100	4.45	4.45
101	4.44	4.44
102	4.43	4.43
103	4.42	4.42
104	4.42	4.42
105	4.41	4.41
106	4.40	4.40
107	4.40	4.40
108	4.39	4.39
109	4.37	4.37
110	4.37	4.37
111	4.36	4.36
112	4.34	4.34
113	4.34	4.34
114	4.33	4.33
115	4.33	4.33
116	4.32	4.32
117	4.32	4.32
118	4.31	4.31
119	4.31	4.31
120	4.30	4.30
121	4.29	4.29
122	4.28	4.28
123	4.27	4.27
124	4.27	4.27
125	4.26	4.26
126	4.25	4.25
127	4.24	4.24
128	4.23	4.23
129	4.23	4.23
130	4.22	4.22
131	4.21	4.21
132	4.21	4.21
133	4.21	4.21
134	4.21	4.21
135	4.21	4.21
136	4.20	4.20
137	4.20	4.20
138	4.20	4.20
139	4.19	4.19
140	4.19	4.19
141	4.19	4.19
142	4.19	4.19
143	4.19	4.19
144	4.18	4.18
145	4.17	4.17
146	4.17	4.17
147	4.17	4.17
148	4.16	4.16
149	4.16	4.16
150	4.16	4.16

Stato limite di danno

Modo	Sx	Sy

1	7.04	7.04
2	7.04	7.04
3	7.04	7.04
4	7.04	7.04
5	7.04	7.04
6	7.04	7.04
7	7.04	7.04
8	7.02	7.02
9	6.77	6.77
10	6.60	6.60
11	6.56	6.56
12	6.50	6.50
13	6.27	6.27
14	6.21	6.21
15	6.14	6.14
16	6.05	6.05
17	5.99	5.99
18	5.91	5.91
19	5.82	5.82
20	5.75	5.75
21	5.74	5.74
22	5.72	5.72
23	5.62	5.62
24	5.57	5.57
25	5.52	5.52
26	5.52	5.52
27	5.44	5.44
28	5.43	5.43
29	5.41	5.41
30	5.39	5.39
31	5.31	5.31
32	5.30	5.30
33	5.27	5.27
34	5.25	5.25
35	5.23	5.23
36	5.22	5.22
37	5.19	5.19
38	5.15	5.15
39	5.14	5.14
40	5.09	5.09
41	5.08	5.08
42	5.07	5.07
43	5.04	5.04
44	5.04	5.04
45	5.02	5.02
46	4.98	4.98
47	4.97	4.97
48	4.94	4.94
49	4.93	4.93
50	4.91	4.91
51	4.90	4.90
52	4.88	4.88
53	4.87	4.87
54	4.85	4.85
55	4.83	4.83
56	4.83	4.83
57	4.82	4.82
58	4.80	4.80
59	4.79	4.79
60	4.78	4.78
61	4.78	4.78
62	4.77	4.77
63	4.76	4.76
64	4.76	4.76
65	4.74	4.74
66	4.74	4.74
67	4.72	4.72
68	4.72	4.72
69	4.70	4.70
70	4.69	4.69
71	4.69	4.69
72	4.68	4.68
73	4.67	4.67
74	4.66	4.66
75	4.66	4.66
76	4.65	4.65
77	4.62	4.62
78	4.62	4.62
79	4.61	4.61

80	4.60	4.60
81	4.59	4.59
82	4.59	4.59
83	4.57	4.57
84	4.57	4.57
85	4.55	4.55
86	4.55	4.55
87	4.55	4.55
88	4.55	4.55
89	4.54	4.54
90	4.54	4.54
91	4.53	4.53
92	4.52	4.52
93	4.52	4.52
94	4.51	4.51
95	4.51	4.51
96	4.51	4.51
97	4.50	4.50
98	4.50	4.50
99	4.49	4.49
100	4.49	4.49
101	4.48	4.48
102	4.48	4.48
103	4.48	4.48
104	4.47	4.47
105	4.47	4.47
106	4.46	4.46
107	4.46	4.46
108	4.46	4.46
109	4.45	4.45
110	4.45	4.45
111	4.44	4.44
112	4.43	4.43
113	4.43	4.43
114	4.43	4.43
115	4.43	4.43
116	4.43	4.43
117	4.42	4.42
118	4.42	4.42
119	4.42	4.42
120	4.41	4.41
121	4.41	4.41
122	4.41	4.41
123	4.40	4.40
124	4.40	4.40
125	4.39	4.39
126	4.39	4.39
127	4.39	4.39
128	4.38	4.38
129	4.38	4.38
130	4.37	4.37
131	4.37	4.37
132	4.37	4.37
133	4.37	4.37
134	4.37	4.37
135	4.37	4.37
136	4.37	4.37
137	4.36	4.36
138	4.36	4.36
139	4.36	4.36
140	4.36	4.36
141	4.36	4.36
142	4.36	4.36
143	4.36	4.36
144	4.36	4.36
145	4.35	4.35
146	4.35	4.35
147	4.35	4.35
148	4.35	4.35
149	4.34	4.34
150	4.34	4.34

Stato limite di salvaguardia della vita

Modo	Sx	Sy
1	12.26	12.26
2	12.26	12.26
3	12.26	12.26
4	12.26	12.26
5	12.26	12.26

6	12.26	12.26
7	12.12	12.12
8	11.34	11.34
9	10.96	10.96
10	10.70	10.70
11	10.63	10.63
12	10.55	10.55
13	10.19	10.19
14	10.09	10.09
15	9.98	9.98
16	9.85	9.85
17	9.75	9.75
18	9.63	9.63
19	9.50	9.50
20	9.39	9.39
21	9.38	9.38
22	9.34	9.34
23	9.20	9.20
24	9.12	9.12
25	9.05	9.05
26	9.04	9.04
27	8.92	8.92
28	8.90	8.90
29	8.87	8.87
30	8.84	8.84
31	8.73	8.73
32	8.70	8.70
33	8.67	8.67
34	8.63	8.63
35	8.59	8.59
36	8.58	8.58
37	8.54	8.54
38	8.48	8.48
39	8.46	8.46
40	8.39	8.39
41	8.37	8.37
42	8.35	8.35
43	8.32	8.32
44	8.31	8.31
45	8.28	8.28
46	8.22	8.22
47	8.20	8.20
48	8.16	8.16
49	8.15	8.15
50	8.11	8.11
51	8.09	8.09
52	8.06	8.06
53	8.05	8.05
54	8.02	8.02
55	7.99	7.99
56	7.98	7.98
57	7.97	7.97
58	7.94	7.94
59	7.92	7.92
60	7.92	7.92
61	7.91	7.91
62	7.90	7.90
63	7.88	7.88
64	7.88	7.88
65	7.85	7.85
66	7.85	7.85
67	7.82	7.82
68	7.81	7.81
69	7.78	7.78
70	7.78	7.78
71	7.77	7.77
72	7.75	7.75
73	7.73	7.73
74	7.73	7.73
75	7.72	7.72
76	7.71	7.71
77	7.67	7.67
78	7.66	7.66
79	7.64	7.64
80	7.63	7.63
81	7.62	7.62
82	7.61	7.61
83	7.59	7.59
84	7.59	7.59

85	7.57	7.57
86	7.56	7.56
87	7.56	7.56
88	7.55	7.55
89	7.55	7.55
90	7.54	7.54
91	7.52	7.52
92	7.51	7.51
93	7.51	7.51
94	7.50	7.50
95	7.50	7.50
96	7.50	7.50
97	7.48	7.48
98	7.48	7.48
99	7.47	7.47
100	7.47	7.47
101	7.46	7.46
102	7.45	7.45
103	7.44	7.44
104	7.44	7.44
105	7.43	7.43
106	7.43	7.43
107	7.42	7.42
108	7.42	7.42
109	7.41	7.41
110	7.41	7.41
111	7.40	7.40
112	7.38	7.38
113	7.38	7.38
114	7.37	7.37
115	7.37	7.37
116	7.37	7.37
117	7.36	7.36
118	7.36	7.36
119	7.36	7.36
120	7.35	7.35
121	7.34	7.34
122	7.34	7.34
123	7.33	7.33
124	7.33	7.33
125	7.32	7.32
126	7.31	7.31
127	7.31	7.31
128	7.30	7.30
129	7.29	7.29
130	7.29	7.29
131	7.29	7.29
132	7.28	7.28
133	7.28	7.28
134	7.28	7.28
135	7.28	7.28
136	7.28	7.28
137	7.27	7.27
138	7.27	7.27
139	7.27	7.27
140	7.27	7.27
141	7.27	7.27
142	7.27	7.27
143	7.26	7.26
144	7.26	7.26
145	7.26	7.26
146	7.25	7.25
147	7.25	7.25
148	7.25	7.25
149	7.24	7.24
150	7.24	7.24

Domanda in duttilità di curvatura

Direzione X μ_{EdX}=12.04
Direzione Y μ_{EdY}=13.29

Criteri di progetto utilizzati

Pilastri in c.a.

Generali	
Parametri di progetto	

Pilastro prefabbricato	No
Progettazione dell'armatura con sollecitazioni più gravose	Si
Disaccoppia sovraresistenza	No
Limita fattore di sovraresistenza al massimo valore di struttura	No
Tipo verifica di stabilità	
-Per N*Ω-M e per N-c*M (standard)	Si
-Per N*Ω-c*M (doppia)	No
-Per N*Ω (sforzo normale e momento nullo)	No
-Per c*M (momento e sforzo normale nullo)	No
Max angolo di piegatura ferri <grad>	20.00
Progettazione armatura di ripresa	Si
Minimizzazione armatura di ripresa	No
Minimizzazione area di ferro totale nella sezione	No
Non progettare riprese ma estendi solo i ferri	Si
Verifiche in relazione	Minimizzate
Ancoraggi	
Lunghezza ancoraggi	
-Lunghezza minima come multiplo del diametro	40.00
Ancoraggi tutti uguali	Si
Piegatura ancoraggi per discontinuità	Si
Piegatura ancoraggi ferri di ripresa	Si
Armatura a taglio	
Staffatura a spirale pilastri circolari	Si
Cambiare le staffe nei nodi appartenenti all'impalcato 0 se sul nodo incidono elementi	Si
Considera solo la zona critica alla base della pilastrata (strutture pendolari)	No
Progetta a taglio con traliccio ad inclinazione variabile	Si
-Classe A	
-In zona critica limita ctg θ a	1.00
-In zona non critica limita ctg θ a	2.50
-Classe B	
-In zona critica limita ctg θ a	2.50
-In zona non critica limita ctg θ a	2.50
Estendi nel nodo staffe sottostanti anche se non richiesto dalla normativa	No
Parametri di disegno	
Scala disegno sezioni pilastri	25.00
Scala disegno viste pilastri	50.00
Creazione tabelle pilastri	Si
-Tipo di tabella	Armature disposte dal basso verso l'alto
-Max lunghezza tavole <cm>	70.00
-Max altezza tavole <cm>	50.00
Creazione viste pilastri	
-Disegno ferri dentro pilastro in vista	Si
-Disegno staffe dentro pilastro in vista	Si
-Modalità di individuazione ferri	
-Modalità di indicazione ferri	Mediante una tabella
-Minimizzazione riferimenti	Si
-Modalità di individuazione ferri	Per posizione
-Modalità di indicazione ferri	Mediante una tabella
-Minimizzazione riferimenti	Si

Specifici	**1**
Materiali	
-Considera come elemento esistente	No
-Calcestruzzo	
-Livello di conoscenza	LC2
-Fattore di confidenza	1.20
-Tipo di calcestruzzo	C25/30
-Rck calcestruzzo	300.00
-Modulo elastico <daN/cmq>	314472.00
-Resistenza caratteristica cilindrica (Fck)	249.00
-Resistenza caratteristica a trazione (Fctk)	17.91
-Resistenza media (Fcm) <daN/cmq>	329.00
-Resistenza media a trazione (Fctm) <daN/cmq>	25.58
-σ amm. calcestruzzo <daN/cmq>	97.50
-τc0 <daN/cmq>	6.00
-τc1 <daN/cmq>	18.30
-Riduci Fcd per tutte le verifiche secondo il D.M. 18	Si
-γ_c per stati limite ultimi	
-Automatico	x
-Pari a	
-Acciaio	

-Livello di conoscenza	LC2
-Fattore di confidenza	1.20
-Tipo di acciaio	B450C
-Modulo elastico <daN/cmq>	2060000.00
-Tensione caratteristica di snervamento (Fyk) <daN/cmq>	4500.00
-Tensione media di snervamento (Fym) <daN/cmq>	4500.00
-Sigma amm. acciaio <daN/cmq>	2600.00
-Sigma amm. reti e tralicci <daN/cmq>	2600.00
-Allungamento per verifiche di duttilità (Agt) <%>	4.00
-γ_s per stati limite ultimi	
-Automatico	x
-Pari a	
-Coeff. di omogeneizzazione	15.00
Parametri per analisi pushover	
Numero fibre	200.00
Fattore di confinamento nucleo interno	1.00
Fattore di incrudimento acciaio <%>	0.10
Parametri per verifiche di duttilità	
Considera formulazione per pareti	No
Considera rotazione massima di esercizio per determinare SLO e SLD	No
Modalità di calcolo luce di taglio Lv	
-Lv=L/2	x
-Lv=M/V	
-Lv=Punto di nullo del momento flettente	
Capacità di rotazione alla corda al collasso	
-Formula C8.7.2.1 con fattore di riduzione pari a	
-Formula C8.7.2.5	x
Sforzo normale di verifica per analisi pushover	
-Gravitazionale	
-Dal calcolo	x
Parametri di calcolo	
Strategia di progetto	RETTANG
Copriferro reale al bordo staffa <cm>	3.50
Diametro staffa teorica <mm>	9.00
Continuità dei ferri nei nodi appartenenti all'impalcato 0	Si
Coeff. β in direzione Z locale	1.00
Coeff. β in direzione Y locale	1.00
Armatura secondo Circ. 65 del 10/04/97	No
-Raffittimento staffe in testa e al piede del pilastro	No
-Passo <cm>	
Parametri di progetto secondo il D.M. 18	
Elemento dissipativo	No
Trascura gerarchia	No
Verifica a taglio ciclico elementi esistenti	No
Limita verifica a pressoflessione ad elemento non dissipativo	No
Limita verifica a taglio ad elemento non dissipativo	No
Elemento secondario	No
-Considera effetto confinamento nella verifica di duttilità	No
-Verifica la duttilità dei pilastri rettangolari in modo esplicito	No
Incremento percentuale per piano debole	No
Non progettare e verificare i nodi fra trave e pilastro	Si
-Progetta e verifica secondo Circolare n.7 del 21/01/2019	No
Verifiche a pressoflessione deviata	Si
Per calcoli secondo il D.M. 18 usa espressione 4.1.19	No
Verifiche a taglio	
Verifiche a taglio per sezioni circolari	
-Usa formulazione sezioni generiche	
-Considera rettangolo inscritto con B/H pari a	1.00
Verifiche a taglio per sezioni generiche	
-Considera Vrdu minimo	
-Considera Vrdu calcolato in corrispondenza di bw minimo	
-Considera Vrdu in corrispondenza di bw medio	x
-Considera Vrdu in corrispondenza di bw massimo	
-Considera sempre Af Staffe non proiettata in direzione del taglio	Si
Armatura a pressoflessione	
Elenco diametri ferri longitudinali 1 <mm>	16
Elenco diametri ferri longitudinali 2 <mm>	20
Elenco diametri ferri longitudinali 3 <mm>	22
Elenco diametri ferri longitudinali 4 <mm>	
Elenco diametri ferri longitudinali 5 <mm>	
Elenco diametri ferri longitudinali 6 <mm>	
Elenco diametri ferri longitudinali 7 <mm>	
Max distanza fra i ferri su un lato <cm>	25.00
Min. interferro ammissibile <cm>	7.00

Distanza fra i ferri di spigolo <cm>	3.00
Min. numero ferri per pilastri circolari	8.00
Reggistaffe aggiuntivi sezioni non rettangolari	Si
Fattore di riduzione τc0 per ancoraggio ferri	1.00
Armatura a taglio	
Elenco diametri staffe 1 <mm>	6
Elenco diametri staffe 2 <mm>	8
Elenco diametri staffe 3 <mm>	
Elenco diametri staffe 4 <mm>	
Elenco diametri staffe 5 <mm>	
Elenco diametri staffe 6 <mm>	
Elenco diametri staffe 7 <mm>	
Mantieni diametro costante nell'interpiano	Si
Passi staffe	4.00
-Minimo <cm>	Si
-Massimo <cm>	30.00
-Incremento <cm>	2.00
Tipo di minimizzazione staffatura	
-Minimizza il numero delle staffe	
-Minimizza il peso delle staffe	x
Max distanza fra ferri non collegati nelle zone critiche <cm>	20.00
Max numero ferri non collegati nelle zone critiche	1.00
Max distanza fra ferri non collegati <cm>	20.00
Max numero ferri non collegati	2.00
Max distanza fra ferri nei nodi non collegati <cm>	7.00
Max numero ferri nei nodi non collegati	1.00
Collegamenti ferri	
Con spilli	
Con staffe rettangolari	
Con staffe poligonali	x
Ferri orizzontali pareti realizzati con staffe	No
Quote di alleggerimento armature pilastri prefabbricati	
Quota di alleggerimento n. 1 <m>	0.00
Quota di alleggerimento n. 2 <m>	0.00
Quota di alleggerimento n. 3 <m>	0.00
Quota di alleggerimento n. 4 <m>	0.00
Quota di alleggerimento n. 5 <m>	0.00
Quota di alleggerimento n. 6 <m>	0.00
Quota di alleggerimento n. 7 <m>	0.00
Dati per progettazione interattiva sezioni	
Distanza fra ferri su più strati <cm>	1.00
Integrare lo scorrimento lungo il tratto	Si
-Lunghezza del tratto <m>	1.00
Dati per progettazione agli stati limite	
Condizioni ambientali	
-Ordinarie	x
-Aggressive	
-Molto aggressive	
Usa dominio N-M per flessioni rette	No
-Ricerca della sicurezza con sforzo normale costante	
-Ricerca della sicurezza con eccentricità costante	
Controllo rapporto X/D	No
Classificazione barre tese/compresse	
-Solo le barre con deformazione percentuale rispetto	
alla barra più tesa/compressa non inferiore a <%>	30.00
-In funzione della deformazione	
Dati per verifiche di resistenza al fuoco	
-Tempo di verifica (REI) <minuti>	60.00
Dimensione MESH <cm>	2.00
-Passo di calcolo <secondi>	10.00
-Temperatura ambiente <C°>	20.00
-Coeff. di convezione a temperatura ambiente <W/mq K>	9.00
Calcestruzzo	
-Tipo di aggregati	SILICEI
-Massa volumica iniziale <kg/mc>	2300.00
-Umidità iniziale <%>	3.00
-Fattore di interpolazione conducibilità	0.50
Dati per verifiche FRP	
Rinforzo longitudinale	
Tipo di fibra/resina	
-Vetro/Epossidica	
-Arammidica/Epossidica	
-Carbonio/Epossidica	x

Resistenza caratteristica(f_{fk}) <daN/cmq>	49000.00
Modulo elastico(E_c) <daN/cmq>	2500000.00
Deformazione caratteristica a rottura per trazione(ε_{fk}) <%>	2.00
Spessore equivalente(t_f) <mm>	0.17
Sistemi di rinforzo	
-Preformati	
-Impregnati in situ	x
Rinforzo trasversale	
Tipo di fibra/resina	
-Vetro/Epossidica	
-Arammidica/Epossidica	
-Carbonio/Epossidica	x
Resistenza caratteristica(f_{fk}) <daN/cmq>	49000.00
Modulo elastico(E_c) <daN/cmq>	2500000.00
Deformazione caratteristica a rottura per trazione(ε_{fk}) <%>	2.00
Spessore equivalente(t_f) <mm>	0.17
Sistemi di rinforzo	
-Preformati	
-Impregnati in situ	x
Trascura resistenza a taglio dei rinforzi	No
Modalità di carico	
-Lungo termine	x
-Ciclico	
Coeff. parziale di sicurezza per SLU di distacco(γ_{fd})	1.50
Fattore di conversione ambientale(η_a)	0.95
Raggio di arrotondamento spigoli(r_c) <cm>	2.00
Coeff. condizione di carico(K_q)	1.25
Dati per verifiche incamiciature in acciaio non CAM	
Resistenza di progetto strisce di collegamento (Fyd) <daN/cmq>	2350.00
Dati per verifiche incamiciature in c.a.	
-Tipo di calcestruzzo	C25/30
-Rck calcestruzzo <daN/cmq>	300.00
-Modulo elastico <daN/cmq>	314472.00
-Resistenza caratteristica cilindrica (Fck) <daN/cmq>	249.00
-Tipo di acciaio	B450C
-Modulo elastico <daN/cmq>	2060000.00
-Tensione caratteristica di snervamento (Fyk) <daN/cmq>	4500.00
-Considera resistenza a taglio della nuova sezione	Si
-Considera anche contributo della sezione esistente	Si

Travi in c.a.

Generali	
Parametri di progetto	
Passo di progettazione <m>	0.30
Tipo di sollecitazioni zone rigide	Costanti
Min. angolo per spinte a vuoto <grad>	10.00
Invertire i ferri anche in presenza di pilastro sottostante	Si
Max differenza larghezza travi continue <cm>	5.00
Armatura a taglio	
Progetta a taglio con traliccio ad inclinazione variabile	Si
-Classe A	
-In zona critica limita ctg θ a	1.00
-In zona non critica limita ctg θ a	2.50
-Classe B	
-In zona critica limita ctg θ a	2.50
-In zona non critica limita ctg θ a	2.50
Lunghezze e arrotondamenti	
Max lunghezza barre <m>	12.00
Arrotondamento lunghezza ferri <cm>	50.00
Lunghezza ferri nei muri d'estremità <m>	1.00
Min. interferro ammissibile <cm>	2.00
Elenco diametri minimizzazione interferri <mm>	14 16 18 20 24
Riduzione ancoraggi	
-Nella zona compressa per flessione	No
-Nei punti inferiori della travata	Si
Considerare nel calcolo degli ancoraggi i risvolti specificati nei criteri generali di disegno	No
Risvoltare i ferri per garantire l'ancoraggio agli estremi della trave	No
Reggistaffe	
Interruzione reggistaffe in campata	No

Modalità di sovrapposizione reggistaffe	Per garantire la copertura del momento negativo
Modalità di unificazione reggistaffe	Solo se la geometria della travata e la lunghezza totale delle barre lo consentono
Minimi di regolamento	
Min. percentuale di regolamento	
-Per le travi di fondazione	No
-Per le travi di elevazione	Si
Min. di armatura a taglio (T.A. o S.L. D.M.96)	
-Per le travi di fondazione	No
-Per le travi di elevazione	No
Tipo di armatura per taglio (T.A.)	Mista
Controllo passo e 12Fi	Si
Min. di regolamento a torsione nell'ala	No
Min. di regolamento nell'ala	No
Stampe	
Verifiche a flessione in relazione	Minimizzate
Verifiche a taglio in relazione	Max scorrimento per taglio e torsione
Parametri di disegno	
Scala disegno travi	50.00
Scala disegno sezioni	25.00
Campitura sezioni	Fitta
Disegno sezione travi in falso	Si
Disegna sezioni	Si
-Disegno ferri nelle sezioni	No
Campitura travi in falso	Fitta
Campitura muri	Rada
Tipo di quotatura luci nette trave	Con riferimento ai pilastri superiori
Lunghezza monconi di pilastro	Minimizzata
Linee di riferimento quote	Si
Quotatura zone di staffatura	No
Quotatura zone di staffatura	No
Indicazione numero bracci staffe	Solo se il numero è maggiore di due
Disegno ferri longitudinali	
Disegno ferri dentro la trave	Si
Disegno esploso ferri di parete	No
Distanza fra ferri esplosi <cm>	0.10
Disegno reggistaffe aggiuntivi per travi a T e L	Reggistaffe aggiuntivi tipo 3
Disegno staffe	
Posizione staffe esterne	In automatico
Disegno staffe dentro la sezione	Si

Specifici	**1**
Materiali	
-Considera come elemento esistente	No
-Calcestruzzo	
-Livello di conoscenza	LC2
-Fattore di confidenza	1.20
-Tipo di calcestruzzo	C25/30
-Rck calcestruzzo	300.00
-Modulo elastico <daN/cmq>	314472.00
-Resistenza caratteristica cilindrica (Fck)	249.00
-Resistenza caratteristica a trazione (Fctk)	17.91
-Resistenza media (Fcm) <daN/cmq>	329.00
-Resistenza media a trazione (Fctm) <daN/cmq>	25.58
-σ amm. calcestruzzo <daN/cmq>	97.50
-$\tau c0$ <daN/cmq>	6.00
-$\tau c1$ <daN/cmq>	18.30
-Riduci Fcd per tutte le verifiche secondo il D.M. 18	Si
-γ_c per stati limite ultimi	
-Automatico	x
-Pari a	
-Acciaio	
-Livello di conoscenza	LC2
-Fattore di confidenza	1.20
-Tipo di acciaio	B450C
-Modulo elastico <daN/cmq>	2060000.00
-Tensione caratteristica di snervamento (Fyk) <daN/cmq>	4500.00
-Tensione media di snervamento (Fym) <daN/cmq>	4500.00
-Sigma amm. acciaio <daN/cmq>	2600.00
-Sigma amm. reti e tralicci <daN/cmq>	2600.00
-Allungamento per verifiche di duttilità (Agt) <%>	4.00
-γ_s per stati limite ultimi	

-Automatico	x
-Pari a	
-Coeff. di omogeneizzazione	15.00
Parametri per analisi pushover	
Numero fibre	200.00
Fattore di confinamento nucleo interno	1.00
Fattore di incrudimento acciaio <%>	0.10
Parametri per verifiche di duttilità	
Considera rotazione massima di esercizio per determinare SLO e SLD	No
Modalità di calcolo luce di taglio Lv	
-Lv=L/2	x
-Lv=M/V	
-Lv=Punto di nullo del momento flettente	
Capacità di rotazione alla corda al collasso	
-Formula C8.7.2.1 con fattore di riduzione pari a	
-Formula C8.7.2.5	x
Sforzo normale di verifica per analisi pushover	
-Gravitazionale	
-Dal calcolo	x
Parametri di calcolo	
Progetto a pressoflessione	Si
-Per tutte le travi	
-Solo per travi inclinate	x
-Min. angolo per pressoflessione <grad>	10.00
-Compressione massima senza progetto a pressoflessione <%>	10.00
Progetto a torsione	No
-Trazione senza progetto a torsione<%>	
Armatura secondo Circ. 65 del 10/04/97	No
Parametri di progetto secondo il D.M. 18	
Elemento dissipativo	No
Trascura gerarchia	No
Verifica a taglio ciclico elementi esistenti	No
Limita verifica a taglio ad elemento non dissipativo	No
Elemento secondario	No
Sollecitazioni dissipative amplificate per elementi di fondazione	Si
Escludi dal calcolo sovraresistenza per pilastri incidenti	No
Sollecitazioni complanari ad eventuali elementi bidimensionali	No
Copriferro teorico superiore <cm>	3.50
Copriferro teorico inferiore <cm>	3.50
Min. momento fittizio agli appoggi	No
-Denominatore	
Min. momento fittizio in campata	No
-Denominatore	
Incremento percentuale momento in campata <%>	10.00
Usa taglio max per traslazione momento (S.L.)	Si
Limitare momento traslato al valore max di appoggio (S.L.)	No
Limitare momento traslato al valore max di campata (S.L.)	No
Taglio da momento resistente in fondazione (S.L.)	No
Tipo di progetto in doppia armatura (T.A.)	
-Tensioni pari ai valori amm.	
-Tensioni pari ai valori amm. con AfComp/AfTesa minore o pari a	1.00
-Con AfComp/AfTesa pari a	
Parametri di progettazione armatura	
Utilizzo	
-Trave	x
-Cordolo	
-Soletta rampante	
Max differenza fra diametri per unificazioni	2.00
Max distanza fra barre per unificazioni <m>	1.00
Denominatore per individuazione zona di campata	32.00
Fattore di copertura appoggi (0÷1)	0.00
Fattore di riduzione per ancoraggio ferri	1.00
Minimizzazione momenti resistenti di appoggio (stati limite D.M. 18)	Si
-Tolleranza di copertura da sovrapposizione <%>	10.00
Tipo di distribuzione armatura eccedente in fase di verifica	
-Ripartita proporzionalmente per flessione, torsione e taglio	x
-Tutta agente per flessione	
-Tutta agente per taglio	
Armatura a flessione	
Elenco diametri ferri longitudinali 1 <mm>	14
Elenco diametri ferri longitudinali 2 <mm>	16
Elenco diametri ferri longitudinali 3 <mm>	18
Elenco diametri ferri longitudinali 4 <mm>	20
Elenco diametri ferri longitudinali 5 <mm>	24
Elenco diametri ferri longitudinali 6 <mm>	

Elenco diametri ferri longitudinali 7 <mm>	
Max differenza fra diametri nella trave	8.00
Max differenza fra diametri ferri accoppiati	4.00
Reggistaffe superiori	
-Numero	
-Automatico	
-Pari a	2.00
-Max mutua distanza <cm>	
-Diametro	
-Automatico	x
-Pari a <mm>	
-Minimo <mm>	
Reggistaffe inferiori	
-Numero	
-Automatico	
-Pari a	2.00
-Max mutua distanza <cm>	
-Diametro	
-Automatico	x
-Pari a <mm>	
-Minimo <mm>	
Armatura a taglio	
Scorrimento (T.A.)	
-Percentuale assorbita dalle staffe <%>	100.00
-Percentuale assorbita dai ferri piegati <%>	0.00
-Percentuale assorbita dai ferri di parete <%>	0
-Considerare il valore relativo alle staffe come minimo percentuale da adottare	No
Variabilità staffe	
-Staffe uguali a passo costante	
-Staffe diverse in tre parti della trave in funzione delle zone critiche	x
-Staffe diverse in tre parti della trave in	
funzione di un multiplo dell'altezza pari a	
Variabilità staffe ala	
-Passi uguali a passi anima	x
-Passi multipli di passi anima	
-Passi indipendenti da passi anima	
Min. lunghezza tratto centrale come multiplo dell'altezza della trave	1.10
Elenco diametri staffe 1 <mm>	6
Elenco diametri staffe 2 <mm>	8
Elenco diametri staffe 3 <mm>	
Elenco diametri staffe 4 <mm>	
Elenco diametri staffe 5 <mm>	
Elenco diametri staffe 6 <mm>	
Elenco diametri staffe 7 <mm>	
Elenco numero bracci staffe 1	2
Elenco numero bracci staffe 2	4
Elenco numero bracci staffe 3	
Elenco numero bracci staffe 4	
Elenco numero bracci staffe 5	
Passi staffe	
-Minimo <cm>	4.00
-Massimo <cm>	32.00
-Incremento <cm>	4.00
Elementi costanti	
-Diametro	Si
-Passo	No
-Bracci	Si
Tipo di minimizzazione staffatura	
-Minimizza il numero delle staffe	x
-Minimizza il peso delle staffe	
Raffittimento staffe all'estremità della trave	No
-Passo non superiore a	
Lunghezza max del tratto di calcolo scorrimento	
-Pari al tratto in cui $\tau > \tau_{c0}$	x
-Pari a <cm>	
-Come multiplo dell'altezza pari a	
Armatura a taglio e torsione	
Elenco diametri ferri piegati 1 <mm>	12
Elenco diametri ferri piegati 2 <mm>	14
Elenco diametri ferri piegati 3 <mm>	16
Elenco diametri ferri piegati 4 <mm>	18
Elenco diametri ferri piegati 5 <mm>	20
Elenco diametri ferri piegati 6 <mm>	
Elenco diametri ferri piegati 7 <mm>	
Angolo di piegatura <grad>	45.00
Posizione primo punto di piegatura	
-Pari al multiplo dell'altezza	

-Distanza <cm>	5.00
Interasse punti di piegatura	
-Pari al multiplo dell'altezza	
-Distanza <cm>	25.00
Tipo di ferri piegati	
-Solo sagomati	
-Solo cavallotti	
-Sia sagomati che cavallotti	x
Ferri di parete	Si
-Max distanza fra le barre <cm>	30.00
Elenco diametri ferri di parete 1 <mm>	12
Elenco diametri ferri di parete 2 <mm>	14
Elenco diametri ferri di parete 3 <mm>	16
Elenco diametri ferri di parete 4 <mm>	18
Elenco diametri ferri di parete 5 <mm>	20
Elenco diametri ferri di parete 6 <mm>	
Elenco diametri ferri di parete 7 <mm>	
Elenco diametri staffe orizzontali 1 <mm>	6
Elenco diametri staffe orizzontali 2 <mm>	8
Elenco diametri staffe orizzontali 3 <mm>	
Elenco diametri staffe orizzontali 4 <mm>	
Elenco diametri staffe orizzontali 5 <mm>	
Elenco diametri staffe orizzontali 6 <mm>	
Elenco diametri staffe orizzontali 7 <mm>	
Parametri di disegno	
Copriferro per calcolo lunghezza ferri <cm>	6.00
Risvolto ferri superiori	Si
-Pari a <cm>	25.00
-Pari all'altezza della trave	
-Pari alla minima altezza delle travi incidenti	
Risvolto ferri inferiori	Si
-Pari a <cm>	25.00
-Pari all'altezza della trave	
-Pari alla minima altezza delle travi incidenti	
Risvolto ferri laterali	Si
-Pari a <cm>	25.00
-Pari alla larghezza della trave	
Magrone	Si
-Allargamento laterale <cm>	0.00
-Altezza <cm>	20.00
Dati per progettazione interattiva sezioni	
Copriferro reale al bordo staffa <cm>	2.50
Diametro staffa teorica <mm>	8.00
Distanza fra ferri su più strati <cm>	1.00
Verifiche a pressoflessione	Si
Verifica con barre in posizione teorica	No
Verifiche a flessione/pressoflessione retta	Si
-Considera My	x
-Considera Mz	
-Considera My e Mz	
Tipo di progetto in doppia armatura (T.A.)	
-Considera Vrdu minimo	
-Considera Vrdu calcolato in corrispondenza di bw minimo	
-Considera Vrdu in corrispondenza di bw medio	x
-Considera Vrdu in corrispondenza di bw massimo	
-Considera sempre Af Staffe non proiettata in direzione del taglio	Si
Integrare lo scorrimento lungo il tratto	Si
-Lunghezza del tratto <m>	1.00
Dati per progettazione agli stati limite	
Condizioni ambientali	
-Ordinarie	x
-Aggressive	
-Molto aggressive	
Usa dominio N-M per flessioni rette	Si
-Ricerca della sicurezza con sforzo normale costante	
-Ricerca della sicurezza con eccentricità costante	x
Controllo rapporto X/D	Si
Classificazione barre tese/compresse	
-Solo le barre con deformazione percentuale rispetto	
alla barra più tesa/compressa non inferiore a <%>	30.00
-In funzione della deformazione	
Dati per verifiche di resistenza al fuoco	
-Tempo di verifica (REI) <minuti>	60.00
Dimensione MESH <cm>	2.00
-Passo di calcolo <secondi>	10.00

-Temperatura ambiente <C°>	20.00
-Coeff. di convezione a temperatura ambiente <W/mq K>	9.00
Calcestruzzo	
-Tipo di aggregati	SILICEI
-Massa volumica iniziale <kg/mc>	2300.00
-Umidità iniziale <%>	3.00
-Fattore di interpolazione conducibilità	0.50
Dati per verifiche FRP	
Rinforzo longitudinale	
Tipo di fibra/resina	
-Vetro/Epossidica	
-Arammidica/Epossidica	
-Carbonio/Epossidica	x
Resistenza caratteristica(f_{fk}) <daN/cmq>	49000.00
Modulo elastico(E_c) <daN/cmq>	2500000.00
Deformazione caratteristica a rottura per trazione(ε_{fk}) <%>	2.00
Spessore equivalente(t_f) <mm>	0.17
Sistemi di rinforzo	
-Preformati	
-Impregnati in situ	x
Rinforzo trasversale	
Tipo di fibra/resina	
-Vetro/Epossidica	
-Arammidica/Epossidica	
-Carbonio/Epossidica	x
Resistenza caratteristica(f_{fk}) <daN/cmq>	49000.00
Modulo elastico(E_c) <daN/cmq>	2500000.00
Deformazione caratteristica a rottura per trazione(ε_{fk}) <%>	2.00
Spessore equivalente(t_f) <mm>	0.17
Sistemi di rinforzo	
-Preformati	
-Impregnati in situ	x
Modalità di carico	
-Lungo termine	x
-Ciclico	
Coeff. parziale SLU di distacco(γ_{fd})	1.50
Fattore di conversione ambientale(η_a)	0.95
Raggio di arrotondamento spigoli(r_c) <cm>	2.00
Coeff. condizione di carico(K_q)	1.25

Aste in acciaio

Generali	
Verifica aste in acciaio	
Numero punti di verifica	10.00
Numero CC da considerare di tipo I	99.00
Stati limite D.M. 18	
Verifiche con EC3	No
Coeff. amplificativo sollecitazioni per effetti del secondo ordine	1.00
Stampe	
Verifiche da riportare in relazione	Tutte
Stampa dettaglio verifiche	No

Specifici	**1**
Materiali	
CNR 10011	
Tipo di acciaio	FE360
D.M. 18	
Tipo di acciaio per profilati a sezione aperta	S235
	UNI EN
	10025-2
Tipo di acciaio per profilati a sezione cava	S235H
	UNI EN
	10210-1
EC3	
Tipo di acciaio	S275
-Fy <daN/cmq>	2750.00
-Fu <daN/cmq>	4300.00
-Fy,40 <daN/cmq>	2550.00
-Fu,40 <daN/cmq>	4100.00
γ M0	1.00
γ M1	1.00

γ M2	1.25
γ Rd	1.30
γ Ov	1.25
-Considera come elemento esistente (S.L. D.M. 18/EC3)	No
-Livello di conoscenza	LC1
-Fattore di confidenza	1.35
Verifiche di resistenza	
Rapporto fra area effettiva e area nominale	1.00
Rapporto fra area netta e area nominale	1.00
Coeff. di forma intorno all'asse Y	1.00
Coeff. di forma intorno all'asse Z	1.00
Verifica le bielle solo con sollecitazioni di trazione moltiplicate per	Si
Valutare la τ per torsione nei punti di spigolo (CNR 10011)	No
-Pari a	
Stati limite D.M. 18/EC3	
-Elemento dissipativo	No
-Effettua le verifiche della gerarchia delle resistenze per strutture intelaiate	No
-Usa classe 1 in pressoflessione deviata se non presente in archivio	No
-Verifica in campo plastico elemento non dissipativo	No
Stati limite D.M. 18	
-Usa prescrizioni EC3 quando più dettagliate	Si
-Considera prescrizioni relative ai ponti	No
Verifiche di resistenza sezioni generiche	
Spessore nominale <cm>	0.00
Momento di inerzia torsionale <cm4>	0.00
Costante di ingobbamento <cm6>	0.00
Riduzione resistenza flessionale come per sezioni a I	No
Area resistente a taglio in dir. Y locale <cmq>	0.00
Area resistente a taglio in dir. Z locale <cmq>	0.00
Verifiche di deformabilità	
Max valore del rapporto tra la luce e la freccia (totale)	250.00
Max valore del rapporto tra la luce e la freccia (solo accidentali)	300.00
Max valore del rapporto tra altezza e spostamento orizz. (aste)	300.00
Max valore del rapporto tra altezza e spostamento orizz. (membrature)	500.00
Considerare anche spostamento relativo nodi per calcolo freccia	No
Considerare solo la verifica di deformabilità delle membrature	Si
Trascura deformazione dovuta al sisma (T.A.)	No
Verifiche di stabilità	
Riduzione lunghezza libera d'inflessione	
-Distanza fra i nodi dell'asta	x
-Distanza ridotta delle zone rigide moltiplicate per il valore	
Tipo di accoppiamento aste composte	
-Separate	
-Calastrellate	
-Imbottite	
-Automatico	x
Calcolo momento medio usando valori assoluti	Si
Interasse calastrelli o imbottiture	
-Distanza pari a <m>	
-Interasse da normativa moltiplicato per il valore	0.80
-Aste rigidamente collegate	
Curva di stabilità (D.M. 18/EC3)	Automatica
Aste laminate	Si
Sigma max amm. senza verifiche di stabilità (CNR 10011) <%>	2.00
Verifica nei piani principali	Si
Carichi sull'estradosso (CNR 10011)	Si
Verifiche di stabilità asta	
Verifiche di stabilità globale nel piano XZ locale	Si
-Coeff. β intorno all'asse Y	1.00
Verifiche di stabilità globale nel piano XY locale	Si
-Coeff. β intorno all'asse Z	1.00
Verifiche di stabilità flesso - torsionale	Si
-Coeff. per calcolo interasse ritegni torsionali	1.00
Eseguire anche le verifiche al punto 7.3.2 (CNR 10011)	Si
Aste inflesse (D.M. 18/EC3)	
-Coeff. Ψ per calcolo momento critico	
-Valuta in base ai momenti dell'asta	x
-Utilizza valore imposto	
-Fattore correttivo di distribuzione K_c	0.94
-Snellezza di riferimento $\lambda_{LT,0}$	0.40
-Coeff. β	0.75
Aste pressoinflesse (D.M. 18/EC3)	
-Considera come molto deformabile a torsione	No

-Fattore correttivo di distribuzione α_{mY}/C_{mY}	0.95
-Fattore correttivo di distribuzione α_{mZ}/C_{mZ}	0.95
-Fattore correttivo di distribuzione α_{mLT}/C_{mLT}	0.95
Verifiche di stabilità all'imbozzamento (CNR 10011)	
-Numero irrigidimenti orizzontali anima	0.00
-Interasse irrigidimenti verticali anima	
-Numero di suddivisioni	
-Distanza non inferiore a <cm>	
-Pari alla lunghezza dell'asta	x
-Modalità di calcolo σ cr,id	
-Normativa	
-Massonet	x
-Ballio	
Verifiche di stabilità membratura	
Massimo numero aste costituenti unica membratura	1.00
Sforzo normale di verifica	
-Massimo valore fra tutte le aste	x
-Media aritmetica dei valori di tutte le aste	
-Media pesata di tutte le aste	
Contributo eventuali sforzi di trazione	No
Incremento snellezza	Si
Verifiche di stabilità globale nel piano XZ locale	Si
-Coeff. β intorno all'asse Y calcolato in funzione dello sforzo normale	
-Coeff. βintorno all'asse Y	1.00
Verifiche di stabilità globale nel piano XY locale	Si
-Coeff. β intorno all'asse Z calcolato in funzione dello sforzo normale	
-Coeff. βintorno all'asse Z	1.00
Verifiche di stabilità flesso - torsionale	Si
-Coeff. per calcolo interasse ritegni torsionali	1.00
Membrature inflesse (D.M. 18/EC3)	
-Coeff. Ψ per calcolo momento critico	
-Valuta in base ai momenti della membratura	x
-Utilizza valore imposto	
-Fattore correttivo di distribuzione K_c	0.94
-Snellezza di riferimento $\lambda_{LT,0}$	0.40
-Coeff. β	0.75
Membrature pressoinflesse (D.M. 18/EC3)	
-Considera come molto deformabile a torsione	No
-Fattore correttivo di distribuzione α_{mY}/C_{mY}	0.95
-Fattore correttivo di distribuzione α_{mZ}/C_{mZ}	0.95
-Fattore correttivo di distribuzione α_{mLT}/C_{mLT}	0.95
Dati per verifiche di resistenza al fuoco	
-Tempo di verifica (REI) <minuti>	60.00
-Fattore di momento uniforme equivalente β M, y	1.10
-Fattore di momento uniforme equivalente β M, z	1.10
-Fattore di momento uniforme equivalente β M, LT	1.10

Aste in legno

Generali	
Verifica aste in legno	
Numero punti interni per controllo Sigma	15.00
Numero CC da considerare di tipo H	99.00
Usa momenti equivalenti per verifiche di stabilità a presso-flessione	Si
Trascura sisma per verifiche di deformazione alle T.A.	Si
-Considera azioni sismiche di durata	Molto breve/Istantanea
Stampe	
Verifiche da riportare in relazione	Tutte

Specifici	**1**
Caratteristiche legno	
Tipo di legno	
-Lamellare	x
-Massiccio	
Verifiche Tensioni Ammissibili (DIN 1052)	No
Classificazione per verifiche di stabilità	
-Moduli di elasticità	
-Flessionale (E) <daN/cmq>	
-Assiale parallelo alle fibre (E_0) <daN/cmq>	
-Tangenziale (G) <daN/cmq>	

-Torsionale (G_T) <daN/cmq>	
-Tensioni ammissibili	
-Flessione (σ_m) <daN/cmq>	
-Compressione parallela alle fibre (σ_n) <daN/cmq>	
-Trazione parallela alle fibre (σ_t) <daN/cmq>	
-Taglio (τ) <daN/cmq>	
Verifiche Stati Limite (EC5/D.M. 18)	Si
-Considera come elemento esistente	No
-Livello di conoscenza	LC1
-Fattore di confidenza	1.35
-Moduli di elasticità	
-Medio parallelo alle fibre(E_{0mean}) <daN/cmq>	115000.00
-Caratteristico parallelo alle fibre($E_{0,05}$) <daN/cmq>	96000.00
-Tangenziale medio (G_{mean}) <daN/cmq>	6500.00
-Resistenze caratteristiche	
-Flessione($f_{m,k}$) <daN/cmq>	240.00
-Compressione parallela alle fibre($f_{c,0,k}$) <daN/cmq>	240.00
-Trazione parallela alle fibre($f_{t,0,k}$) <daN/cmq>	192.00
-Taglio($f_{v,k}$) <daN/cmq>	35.00
Considera incremento per sezioni piccole	No
Parametri di calcolo	
DIN 1052	
-Percentuale di umidità u	
-<= 18%	
-> 18%	
EC5/D.M. 18	
-Classe di servizio	
-Classe di servizio 1	
-Classe di servizio 2	x
-Classe di servizio 3	
-Coeff. γ_m (EC5)	1.30
-Coeff. γ_m (D.M. 18)	1.45
Max valore del rapporto tra luce e freccia istantanea (totale)	250.00
Max valore del rapporto tra luce e freccia istantanea (solo accidentali)	300.00
Max valore del rapporto tra luce e freccia finale	200.00
Considerare anche spostamento relativo nodi per calcolo freccia	No
Considerare solo la verifica di deformabilità delle membrature	Si
Verifiche di stabilità asta	
Riduzione lunghezza libera d'inflessione	
-Distanza fra i nodi dell'asta	x
-Distanza ridotta delle zone rigide moltiplicate per il valore	
Verifiche di stabilità globale nel piano XZ locale	Si
-Coeff. β intorno all'asse Y	1.00
Verifiche di stabilità globale nel piano XY locale	Si
-Coeff. β intorno all'asse Z	1.00
Verifiche di stabilità laterale	Si
-Coeff. per calcolo interasse ritegni torsionali	1.00
Verifiche di stabilità membratura	
Massimo numero aste costituenti unica membratura	1.00
Sforzo normale di verifica	
-Massimo valore fra tutte le aste	x
-Media aritmetica dei valori di tutte le aste	
-Media pesata di tutte le aste	
Contributo eventuali sforzi di trazione	No
Verifiche di stabilità globale nel piano XZ locale	Si
-Coeff. β intorno all'asse Y	1.00
Verifiche di stabilità globale nel piano XY locale	Si
-Coeff. β intorno all'asse Z	1.00
Verifiche di stabilità laterale	Si
-Coeff. per calcolo interasse ritegni torsionali	1.00
Dati per verifiche di resistenza al fuoco	
Tempo di verifica (REI) <minuti>	60.00
Velocità di carbonizzazione convenzionale	0.70

Solette/Platee

Generali	
Parametri di progetto	
Progetto e verifica con metodo d'integrazione	No
-Massima dimensione della linea d'integrazione	1.00
Calcolo armature con metodo di Wood	No
Accoppia pilastri per calcolo punzonamento	Si

-Massima distanza come un moltiplicatore dello spessore	1.50
Armatura a taglio	
Controllo resistenza a taglio allo S.L.U. DM 96	No
Verifica con taglio totale	No
Progetta a taglio con traliccio ad inclinazione variabile	Si
-In Classe A limita ctg θ a	2.50
-In Classe B limita ctg θ a	2.50
Parametri di disegno	
Disposizione disegno	2A
Particolari nel disegno principale	
-Eliminare le quotature	No
-Eliminare le campiture	No
-Eliminare la numerazione dei pilastri	No
-Eliminare la numerazione delle travi e dei muri	No
Particolari nei disegni secondari	
-Eliminare le quotature	Si
-Eliminare le campiture	Si
-Eliminare la numerazione dei pilastri	Si
-Eliminare la numerazione delle travi e dei muri	Si
Disegno armatura diffusa	No
Posizione particolari punzonamento	In automatico
Copriferro per calcolo lunghezza ferri <cm>	3.50
Risvoltare al bordo i ferri	
-Inferiori	Si
-Superiori	Si
Lunghezza risvolti ferri al bordo	Pari all'altezza meno due volte il copriferro
Disegno particolare ferri al bordo	Si
Scala disegno particolare ferri al bordo	20.00
Calcolo lunghezza ferri semplificato	No
Stampe	
Tipo di relazione	Sintetica

Specifici	**1**
Materiali	
-Considera come elemento esistente	No
-Calcestruzzo	
-Livello di conoscenza	LC2
-Fattore di confidenza	1.20
-Tipo di calcestruzzo	C25/30
-Rck calcestruzzo	300.00
-Modulo elastico <daN/cmq>	314472.00
-Resistenza caratteristica cilindrica (Fck)	249.00
-Resistenza caratteristica a trazione (Fctk)	17.91
-Resistenza media (Fcm) <daN/cmq>	329.00
-Resistenza media a trazione (Fctm) <daN/cmq>	25.58
-σ amm. calcestruzzo <daN/cmq>	97.50
-τc0 <daN/cmq>	6.00
-τc1 <daN/cmq>	18.30
-Riduci Fcd per tutte le verifiche secondo il D.M. 18	Si
-γ_c per stati limite ultimi	
-Automatico	x
-Pari a	
-Acciaio	
-Livello di conoscenza	LC2
-Fattore di confidenza	1.20
-Tipo di acciaio	B450C
-Modulo elastico <daN/cmq>	2060000.00
-Tensione caratteristica di snervamento (Fyk) <daN/cmq>	4500.00
-Tensione media di snervamento (Fym) <daN/cmq>	4500.00
-Sigma amm. acciaio <daN/cmq>	2600.00
-Sigma amm. reti e tralicci <daN/cmq>	2600.00
-Allungamento per verifiche di duttilità (Agt) <%>	4.00
-γ_s per stati limite ultimi	
-Automatico	x
-Pari a	
-Coeff. di omogeneizzazione	15.00
Parametri di calcolo	
Parametri di progetto secondo il D.M. 18	
-Elemento dissipativo	No
-Sollecitazioni dissipative amplificate per elementi di fondazione	Si
Angolo d'armatura <grad>	0.00
Copriferro teorico superiore <cm>	3.50

Copriferro teorico inferiore <cm>	3.50
Tipo di progetto in doppia armatura	
-Tensione pari ai valori amm.	
-Tensione pari ai valori amm. con AfComp/AfTesa minore o pari a	1.00
-Tensione pari ai valori amm. con AfComp/AfTesa pari a	
Min. percentuale di regolamento	
-Platee di fondazione su suolo elastico	Si
-Solette di elevazione	No
Controlla min. armatura di ripartizione	No
Armatura a flessione	
Elenco diametri utilizzabili 1 <mm>	10
Elenco diametri utilizzabili 2 <mm>	12
Elenco diametri utilizzabili 3 <mm>	14
Elenco diametri utilizzabili 4 <mm>	16
Elenco diametri utilizzabili 5 <mm>	
Elenco diametri utilizzabili 6 <mm>	
Elenco diametri utilizzabili 7 <mm>	
Passi utilizzabili	
-Minimo <cm>	15.00
-Massimo <cm>	30.00
-Incremento <cm>	5.00
Uniformizzazione interassi armatura	No
-Sempre	
-Nella stessa direzione	
-Nella stessa posizione	
Uniformizzazione diametri armatura	No
-Sempre	
-Nella stessa direzione	
-Nella stessa posizione	
Tipo di ottimizzazione armatura a flessione	
-Minimizza il numero dei ferri	
-Minimizza il peso complessivo dei ferri	x
Verifiche a taglio	
-Escludi punti di verifica sotto piramidi di punzonamento	No
-Escludi punti di verifica sotto muri/bidimensionali	No
Ancoraggi	
Fattore di riduzione per ancoraggio ferri	1.00
Lunghezza ancoraggi armature	
-Calcolata in funzione della Sigmaf	x
-Imposta come multiplo del diametro	
Lunghezza ancoraggi ferri punzonamento	
-Calcolata in funzione della Sigmaf	x
-Imposta come multiplo del diametro	
Armatura a punzonamento	
Fattore di riduzione altezza soletta/platea	0.90
Modifica altezza soletta/platea	Si
Allargamento piastra pilastri in acciaio <cm>	5.00
Distanza dal bordo libero (D.M. 92/96)	
-Distanza come un moltiplicatore dello spessore	1.00
-Distanza imposta a <cm>	
Tipo di armatura a punzonamento	
-Solo un ferro piegato	
-Serie di barre verticali disposte radialmente	x
-Controlla prescrizioni EC2	No
Moltiplicatore altezza utile per valutare perimetro efficace (D.M. 18)	2.00
Tolleranza di posizionamento barre	
-Distanza come un moltiplicatore dello spessore	0.10
-Distanza imposta a <cm>	
Elenco diametri utilizzabili 1 <mm>	12
Elenco diametri utilizzabili 2 <mm>	14
Elenco diametri utilizzabili 3 <mm>	16
Elenco diametri utilizzabili 4 <mm>	18
Elenco diametri utilizzabili 5 <mm>	20
Elenco diametri utilizzabili 6 <mm>	
Elenco diametri utilizzabili 7 <mm>	
Passi utilizzabili	
-Minimo <cm>	10.00
-Massimo <cm>	20.00
-Incremento <cm>	2.00
Tipo di ottimizzazione armatura a punzonamento	
-Minimizza il numero dei ferri	x
-Minimizza il peso complessivo dei ferri	
Dati per progettazione agli stati limite	
Condizioni ambientali	
-Ordinarie	x

-Aggressive	
-Molto aggressive	
Controllo rapporto X/D	No
Classificazione barre tese/compresse	
-Solo le barre con deformazione percentuale rispetto	
alla barra più tesa/compressa non inferiore a <%>	30.00
-In funzione della deformazione	

Solai

Generali	
Parametri di disegno	
Eliminare le quotature esterne ed interne	Si
Eliminare le quotature dei pilastri	Si
Eliminare le dimensioni delle travi e dei muri	Si
Eliminare la numerazione delle travi e dei muri	Si
Eliminare le campiture	No
Eliminare il disegno del cerchio intorno al numero del pilastro	No
Disegnare i particolari dei tipi di solai utilizzati	Si
Disegnare esploso armatura ferri lateralmente alla carpenteria	Si
-Disegnare l'ingombro delle travi e dei muri	No

Specifici	**1**	**9**
Materiali		
Calcestruzzo		
-Tipo di calcestruzzo	C28/35	C25/30
-Rck calcestruzzo <daN/cmq>	350.00	300.00
-Modulo elastico <daN/cmq>	325881.00	314472.00
-Resistenza caratteristica cilindrica (Fck) <daN/cmq>	290.50	249.00
-Resistenza caratteristica a trazione (Fctk) <daN/cmq>	19.84	17.91
-γ_c per stati limite ultimi		
-Automatico	x	x
-Pari a		
-σ amm. calcestruzzo <daN/cmq>	110.00	97.50
-$\tau c0$ <daN/cmq>	6.70	6.00
-$\tau c1$ <daN/cmq>	19.70	18.30
Acciaio		
-D.M. 92/96		
-Tipo di acciaio (Fe B 22÷44 k)	44	44
-Modulo elastico <daN/cmq>	2.06E+06	2.06E+06
-Tensione caratteristica di snervamento (Fyk) <daN/cmq>	4300.00	4300.00
-Sigma amm. acciaio <daN/cmq>	2600.00	2600.00
-Sigma amm. reti e tralicci <daN/cmq>	2600.00	2600.00
-D.M. 18		
-Tipo di acciaio (B450A÷B450C)	B450C	B450C
-Modulo elastico <daN/cmq>	2.06E+06	2.06E+06
-Tensione caratteristica di snervamento (Fyk) <daN/cmq>	4500.00	4500.00
-γ_s per stati limite ultimi		
-Automatico	x	x
-Pari a		
Coeff. di omogeneizzazione	15.00	15.00
Parametri di calcolo		
Tipo di solaio	1	9
Elenco ditte	SICAP	SICAP
Tipo di portanza	1	1
Metodi di calcolo per l'autoportanza con tralicci		
-P-Critico	x	
-Omega UNI 10011		
-Omega con contributo della suola inferiore		
-Beton - Kalender		
Interasse solaio <cm>	60.00	50.00
Larghezza della nervatura <cm>	12.00	12.00
Copriferro teorico superiore <cm>	2.00	3.50
Copriferro teorico inferiore <cm>	2.00	3.50
Spessore lastra predalles <cm>	4.00	4.00
Numero travetti precompressi	1.00	1.00
Categoria dei carichi concentrati D.M. 92/96	1	7
Categoria dei carichi concentrati D.M. 18	1	13
Min. momento fittizio agli appoggi	Si	Si
-Denominatore	16.00	16.00
Min. momento fittizio in campata	Si	Si
-Denominatore	14.00	14.00
Spuntamento parabole travi	No	No
Spuntamento parabole muri	No	No

Massimo banchinaggio <cm>	0.00	0.00
Armatura a flessione e a taglio		
Elenco diametri utilizzabili 1 <mm>	6	6
Elenco diametri utilizzabili 2 <mm>	8	8
Elenco diametri utilizzabili 3 <mm>	10	10
Elenco diametri utilizzabili 4 <mm>	12	12
Elenco diametri utilizzabili 5 <mm>	14	14
Elenco diametri utilizzabili 6 <mm>	16	16
Elenco diametri utilizzabili 7 <mm>	18	18
Tipo di tralicci	2ø5+1ø7	Nessuno
Tipo di reti	ø620x20	ø620x20
Diametro minimo ferri compressi <mm>	10.00	10.00
Diametro massimo ferri compressi <mm>	12.00	12.00
Sporgenza minima ferri agli appoggi <cm>	50.00	50.00
Barre di ammaraggio sugli appoggi centrali	No	No
Armatura inferiore a sbalzo	No	No
Ferri superiori in campata	No	No
-Diametro <mm>		
-Lunghezza minima ferri in campata come percentuale della luce	80.00	80.00
Spezzoni in campata		
-Nessuno		
-Massimo due ferri di diversa lunghezza		
-Massimo un ferro	x	x
Armatura a taglio		
-Ferri piegati a 45°	x	x
-Sagomati a greca		
-Lunghezza risvolto ferri <cm>	15.00	15.00
-Lunghezza ganci d'estremità superiori <cm>	15.00	15.00
-Lunghezza ganci d'estremità inferiori <cm>	15.00	15.00
Verifiche di deformabilità e fessurazione		
Condizioni ambientali		
-Ordinarie	x	x
-Aggressive		
-Molto aggressive		
Armatura sensibile	No	No
Modalità di calcolo della freccia		
-Con sezione interamente reagente		
-Con sezione fessurata	x	x
-Con metodo di integrazione		
-Calcolo freccia viscosa	Si	No
-Grado di umidità	75	75
-Tempo di applicazione del carico	30	30

Verifiche e armature travi

Simbologia

Δ_{sm} = Distanza media tra le fessure
Φ_{eq} = Diametro equivalente delle barre
ε_{sm} = Deformazione unitaria media dell'armatura (*1000)
σ_c = Tensione nel calcestruzzo
$\sigma_{f\ inf}$ = Tensione nel ferro - inferiore
$\sigma_{f\ sup}$ = Tensione nel ferro - superiore
σ_s = Tensione nell'acciaio nella sezione fessurata
$A_{c\ eff}$ = Area di calcestruzzo efficace
A_s = Area complessiva dei ferri nell'area di calcestruzzo efficace
AfE I = Area di ferro effettiva totale presente nel punto di verifica, inferiore
AfE S = Area di ferro effettiva totale presente nel punto di verifica, superiore
AfE St. = Area di ferro effettiva della staffatura (d'anima per travi a T o L)
AfEP I = Area di ferro effettiva parziale presente nella CC considerata, per la sollecitazione indicata, inferiore
AfEP S = Area di ferro effettiva parziale presente nella CC considerata, per la sollecitazione indicata, superiore
B = Base
CC = Combinazione delle condizioni di carico elementari
  c = momento fittizio in campata
  a = momento fittizio agli appoggi
  T = momento traslato per taglio
  e = eccentricità aggiuntiva in caso di compressione o pressoflessione
  TG = taglio da gerarchia delle resistenze
  TGND = taglio non dissipativo limitante la gerarchia
  TG (Li) = taglio da gerarchia delle resistenze, limite inferiore
  TG (Ls) = taglio da gerarchia delle resistenze, limite superiore
Caso = Caso di verifica
Cf inf = Copriferro inferiore
Cf sup = Copriferro superiore
Cls = Tipo di calcestruzzo
El = Elemento (asta) in cui viene effettuato il progetto/verifica (progressivo sul numero di aste)
Fcd = Resistenza di calcolo a compressione del calcestruzzo
Fcd (Inc) = Resistenza di calcolo a compressione del calcestruzzo per verifica al fuoco
Fck = Resistenza caratteristica cilindrica a compressione del calcestruzzo
Fctd = Resistenza di calcolo a trazione del calcestruzzo
Fctk = Resistenza caratteristica a trazione del calcestruzzo
Fyd = Resistenza di calcolo dell'acciaio
Fyk = Tensione caratteristica di snervamento dell'acciaio
H = Altezza
K_2 = Coefficiente per distribuzione deformazioni

Lung. = Lunghezza del tratto di progettazione
M'ydy = Momento resistente massimo in campo sostanzialmente elastico intorno all'asse Y
MRdy = Momento resistente allo stato limite ultimo intorno all'asse Y
My = Momento flettente intorno all'asse Y
Sez. = Numero della sezione
Sic. = Sicurezza
Staff. = Staffatura adottata
TCC = Tipo di combinazione di carico
SLU = Stato limite ultimo
SLE R = Stato limite d'esercizio, combinazione rara
SLE F = Stato limite d'esercizio, combinazione frequente
SLE Q = Stato limite d'esercizio, combinazione quasi permanente
SLD = Stato limite di danno
SLO = Stato limite di operatività
SLU I = Stato limite di resistenza al fuoco
SND = Stato limite di salvaguardia della vita (non dissipativo)
Tipo = Tipologia
Cir.c = Circolare cava
R = Rettangolare
Tp = Tipo di acciaio
VRcd = Taglio ultimo lato calcestruzzo
VRsd = Taglio ultimo lato armatura
Vrdu = Taglio ultimo resistente
Vsdu = Taglio agente nella direzione del momento ultimo
Wk = Ampiezza caratteristica delle fessure
X = Coordinata progressiva rispetto al nodo iniziale
X0 = Coordinata progressiva (dal nodo iniziale) dell'inizio del tratto
X1 = Coordinata progressiva (dal nodo iniziale) della fine del tratto
Xg = Coordinata progressiva (dal primo nodo) in cui viene effettuato il progetto/verifica
bw = Larghezza membratura resistente al taglio
c = Ricoprimento dell'armatura
ctgθ = Cotangente dell'angolo di inclinazione dei puntoni di calcestruzzo
s = Distanza massima tra le barre

Travata n. 1006

Nodi: -4538 -4539

Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Tipo	B <cm>	H <cm>	Cf sup <cm>	Cf inf <cm>	Cls	Fck <daN/cmq>	Fctk <daN/cmq>	Fcd <daN/cmq>	Fcd (Inc) <daN/cmq>	Fctd <daN/cmq>	Tp	Fyk <daN/cmq>	Fyd <daN/cmq>
3	R	40.00	20.00	3.50	3.50	C25/30	249.00	17.91	141.10	249.00	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	AfEP S <cmq>	AfEP I <cmq>	My <daNm>	MRdy <daNm>	Sic.
0.20	74	SLU	1	600.00	6.16	6.16	6.16	6.16	-3005.82	-3467.18	1.153
2.95	61	SLU	1	325.26	6.16	6.16	6.16	6.16	1752.06	3467.18	1.979
6.00	61	SLU	1	20.00	6.16	6.16	6.16	6.16	-3021.06	-3467.18	1.148

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	AfEP S <cmq>	AfEP I <cmq>	My <daNm>	M'ydy <daNm>	Sic.
0.20	7	SND	1	600.00	6.16	6.16	6.16	6.16	-2185.26	-3345.52	1.531
2.95	19	SND	1	325.26	6.16	6.16	6.16	6.16	1220.12	3345.52	2.742
6.00	19	SND	1	20.00	6.16	6.16	6.16	6.16	-2198.49	-3345.52	1.522

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	My <daNm>	σ_f sup <daN/cmq>	σ_f inf <daN/cmq>	σ_c <daN/cmq>
0.20	78	SLE R	1	600.00	6.16	6.16	-2076.34	2387.49	-581.01	92.01
0.20	34	SLE Q	1	600.00	6.16	6.16	-2011.48	2312.91	-562.86	89.14
2.95	65	SLE R	1	325.26	6.16	6.16	1210.73	-338.79	1392.16	53.65
2.95	34	SLE Q	1	325.26	6.16	6.16	1211.46	-338.99	1393.01	53.69
6.00	65	SLE R	1	20.00	6.16	6.16	-2088.23	2401.17	-584.33	92.54
6.00	34	SLE Q	1	20.00	6.16	6.16	-2035.40	2340.42	-569.55	90.20

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

Caso	Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	My <daNm>	c <mm>	s <mm>	K_2	Φ_{eq}	Δ_{sm} <mm>	A_s <cmq>	$A_{c\ eff}$ <cmq>	σ_s <daN/cmq>	ε_{sm}	Wk <mm>
56	0.20	34	SLE Q	1	3	600.00	-2011.48	28.00	105.33	0.50	14.00	98.31	6.16	186.07	2312.91	0.94	0.16
76	0.20	82	SLE F	1	3	600.00	-2022.82	28.00	105.33	0.50	14.00	98.31	6.16	186.07	2325.96	0.86	0.14
135	2.95	34	SLE Q	1	3	325.26	1211.46	28.00	105.33	0.50	14.00	98.31	6.16	186.07	1393.01	0.49	0.08
151	2.95	69	SLE F	1	3	325.26	1211.93	28.00	105.33	0.50	14.00	98.31	6.16	186.07	1393.55	0.41	0.07
214	6.00	34	SLE Q	1	3	20.00	-2035.40	28.00	105.33	0.50	14.00	98.31	6.16	186.07	2340.42	0.95	0.16
230	6.00	69	SLE F	1	3	20.00	-2046.41	28.00	105.33	0.50	14.00	98.31	6.16	186.07	2353.08	0.87	0.15

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

CC	X0 <m>	X1 <m>	Lung. <m>	Staff.	AfE St. <cmq/m>	bw <m>	Vsdu <daN>	ctgθ	VRsd <daN>	VRcd <daN>	Vrdu <daN>	Sic.
74 SLU	0.20	0.40	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	3029.89	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	3.766
61 SLU	0.40	5.80	5.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	2846.61	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	4.008
61 SLU	5.80	6.00	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	3030.89	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	3.764

Verifiche di resistenza al fuoco
Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	AfEP S <cmq>	AfEP I <cmq>	My <daNm>	MRdy <daNm>	Sic.
0.20	87	SLU I	1	600.00	6.16	6.16	6.16	6.16	-2011.48	-3267.62	1.624
2.95	87	SLU I	1	325.26	6.16	6.16	6.16	6.16	1211.46	3267.62	2.697
6.00	87	SLU I	1	20.00	6.16	6.16	6.16	6.16	-2035.40	-3267.62	1.605

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

CC	X0 <m>	X1 <m>	Lung. <m>	Staff.	AfE St. <cmq/m>	bw <m>	Vsdu <daN>	ctgθ	VRsd <daN>	VRcd <daN>	Vrdu <daN>	Sic.
87 SLU I	0.20	0.40	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	2076.25	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	5.162
87 SLU I	0.40	5.80	5.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	1952.16	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	5.490
87 SLU I	5.80	6.00	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	2080.35	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	5.152

Travata n. 1007

Nodi: -2268 -4535 -4534 -4533

Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Tipo	B <cm>	H <cm>	Cf sup <cm>	Cf inf <cm>	Cls	Fck <daN/cmq>	Fctk <daN/cmq>	Fcd <daN/cmq>	Fcd (Inc) <daN/cmq>	Fctd <daN/cmq>	Tp	Fyk <daN/cmq>	Fyd <daN/cmq>
3	R	40.00	20.00	3.50	3.50	C25/30	249.00	17.91	141.10	249.00	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	AfEP S <cmq>	AfEP I <cmq>	My <daNm>	MRdy <daNm>	Sic.
0.20	74	SLU	1	20.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-438.73	-2630.74	5.996
1.08	61	SLU	1	108.12	4.52	4.52	4.52	4.52	163.31	2630.74	16.109
3.71	61	SLU	1	371.35	4.52	4.52	4.52	4.52	-462.76	-2630.74	5.685
4.11	74	SLU	2	20.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-612.00	-2630.74	4.299
6.51	74	SLU	2	259.77	4.52	4.52	4.52	4.52	256.94	2630.74	10.239
8.50	61	SLU	2	458.50	4.52	4.52	4.52	4.52	-544.21	-2630.74	4.834
8.90	74	SLU	3	20.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-641.91	-2630.74	4.098
11.35	74	SLU	3	265.62	4.52	4.52	4.52	4.52	269.58	2630.74	9.759
13.30	61	SLU	3	460.50	4.52	4.52	4.52	4.52	-521.61	-2630.74	5.044

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	AfEP S <cmq>	AfEP I <cmq>	My <daNm>	M'ydy <daNm>	Sic.
0.20	19	SND	1	20.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-453.69	-2505.36	5.522
1.08	7	SND	1	108.12	4.52	4.52	4.52	4.52	197.26	2505.36	12.701
3.71	7	SND	1	371.35	4.52	4.52	4.52	4.52	-513.58	-2505.36	4.878
4.11	19	SND	2	20.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-561.07	-2505.36	4.465
6.51	19	SND	2	259.77	4.52	4.52	4.52	4.52	214.75	2505.36	11.666
8.50	7	SND	2	458.50	4.52	4.52	4.52	4.52	-546.66	-2505.36	4.583
8.90	19	SND	3	20.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-575.56	-2505.36	4.353
11.35	19	SND	3	265.62	4.52	4.52	4.52	4.52	225.39	2505.36	11.116
13.30	7	SND	3	460.50	4.52	4.52	4.52	4.52	-529.39	-2505.36	4.733

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	My <daNm>	σ_f sup <daN/cmq>	σ_f inf <daN/cmq>	σ_c <daN/cmq>
0.20	78	SLE R	1	20.00	4.52	4.52	-317.14	488.31	-89.63	16.35
0.20	34	SLE Q	1	20.00	4.52	4.52	-176.01	271.00	-49.74	9.07
1.08	65	SLE R	1	108.12	4.52	4.52	118.72	-33.55	182.80	6.12
1.08	34	SLE Q	1	108.12	4.52	4.52	77.04	-21.77	118.61	3.97
3.71	65	SLE R	1	371.35	4.52	4.52	-337.10	519.04	-95.27	17.38
3.71	34	SLE Q	1	371.35	4.52	4.52	-225.33	346.95	-63.68	11.62
4.11	78	SLE R	2	20.00	4.52	4.52	-449.30	691.80	-126.98	23.16
4.11	34	SLE Q	2	20.00	4.52	4.52	-318.69	490.69	-90.07	16.43
6.51	78	SLE R	2	259.77	4.52	4.52	194.23	-54.89	299.06	10.01
6.51	34	SLE Q	2	259.77	4.52	4.52	184.66	-52.19	284.33	9.52
8.50	65	SLE R	2	458.50	4.52	4.52	-404.91	623.45	-114.43	20.87
8.50	34	SLE Q	2	458.50	4.52	4.52	-307.00	472.70	-86.76	15.83
8.90	78	SLE R	3	20.00	4.52	4.52	-471.60	726.14	-133.28	24.31
8.90	34	SLE Q	3	20.00	4.52	4.52	-338.14	520.64	-95.56	17.43
11.35	78	SLE R	3	265.62	4.52	4.52	202.97	-57.36	312.51	10.46
11.35	34	SLE Q	3	265.62	4.52	4.52	188.36	-53.23	290.03	9.71
13.30	65	SLE R	3	460.50	4.52	4.52	-387.87	597.21	-109.62	19.99
13.30	34	SLE Q	3	460.50	4.52	4.52	-290.14	446.73	-82.00	14.96

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

Caso	Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	My <daNm>	c <mm>	s <mm>	K_2	Φ_{eq}	Δ_{sm} <mm>	A_s <cmq>	$A_{c\ eff}$ <cmq>	σ_s <daN/cmq>	ε_{sm}	Wk <mm>
58	0.20	34	SLE Q	1	3	20.00	-176.01	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	271.00	0.08	0.01
78	0.20	82	SLE F	1	3	20.00	-200.53	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	308.75	0.09	0.02
168	1.08	34	SLE Q	1	3	108.12	77.04	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	118.61	0.03	0.01
184	1.08	69	SLE F	1	3	108.12	86.95	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	133.88	0.04	0.01
250	3.71	34	SLE Q	1	3	371.35	-225.33	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	346.95	0.10	0.02

266	3.71	69	SLE F	1	3	371.35	-251.47	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	387.20	0.11	0.02
329	4.11	34	SLE Q	2	3	20.00	-318.69	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	490.69	0.14	0.03
349	4.11	82	SLE F	2	3	20.00	-341.70	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	526.12	0.15	0.03
408	6.51	34	SLE Q	2	3	259.77	184.66	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	284.33	0.08	0.02
428	6.51	82	SLE F	2	3	259.77	184.89	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	284.68	0.08	0.02
487	8.50	34	SLE Q	2	3	458.50	-307.00	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	472.70	0.14	0.03
503	8.50	69	SLE F	2	3	458.50	-329.77	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	507.75	0.15	0.03
566	8.90	34	SLE Q	3	3	20.00	-338.14	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	520.64	0.15	0.03
586	8.90	82	SLE F	3	3	20.00	-361.24	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	556.22	0.16	0.03
645	11.35	34	SLE Q	3	3	265.62	188.36	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	290.03	0.08	0.02
665	11.35	82	SLE F	3	3	265.62	189.43	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	291.66	0.08	0.02
725	13.30	34	SLE Q	3	3	460.50	-290.14	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	446.73	0.13	0.02
741	13.30	69	SLE F	3	3	460.50	-313.35	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	482.47	0.14	0.03

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

CC	X0 <m>	X1 <m>	Lung. <m>	Staff.	AfE St. <cmq/m>	bw <m>	Vsdu <daN>	ctgθ	VRsd <daN>	VRcd <daN>	Vrdu <daN>	Sic.
74 SLU	0.20	0.40	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	561.91	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	20.305
61 SLU	0.40	3.51	3.11	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	515.89	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	22.116
61 SLU	3.51	3.71	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	567.89	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	20.091
74 SLU	4.11	4.31	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	663.10	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	17.206
74 SLU	4.31	8.30	3.98	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	611.10	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	18.671
61 SLU	8.30	8.50	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	633.67	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	18.006
74 SLU	8.90	9.10	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	679.14	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	16.800
74 SLU	9.10	13.10	4.00	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	627.14	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	18.193
61 SLU	13.10	13.30	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	623.90	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	18.288

Verifiche di resistenza al fuoco

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	AfEP S <cmq>	AfEP I <cmq>	My <daNm>	MRdy <daNm>	Sic.
0.20	87	SLU I	1	20.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-176.01	-2440.15	13.864
1.08	87	SLU I	1	108.12	4.52	4.52	4.52	4.52	77.04	2440.15	31.676
3.71	87	SLU I	1	371.35	4.52	4.52	4.52	4.52	-225.33	-2440.15	10.829
4.11	87	SLU I	2	20.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-318.69	-2440.15	7.657
6.51	87	SLU I	2	259.77	4.52	4.52	4.52	4.52	184.66	2440.15	13.214
8.50	87	SLU I	2	458.50	4.52	4.52	4.52	4.52	-307.00	-2440.15	7.948
8.90	87	SLU I	3	20.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-338.14	-2440.15	7.216
11.35	87	SLU I	3	265.62	4.52	4.52	4.52	4.52	188.36	2440.15	12.954
13.30	87	SLU I	3	460.50	4.52	4.52	4.52	4.52	-290.14	-2440.15	8.410

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

CC	X0 <m>	X1 <m>	Lung. <m>	Staff.	AfE St. <cmq/m>	bw <m>	Vsdu <daN>	ctgθ	VRsd <daN>	VRcd <daN>	Vrdu <daN>	Sic.
87 SLU I	0.20	0.40	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	337.31	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	31.773
87 SLU I	0.40	3.51	3.11	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	325.39	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	32.937
87 SLU I	3.51	3.71	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	365.39	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	29.331
87 SLU I	4.11	4.31	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	441.17	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	24.293
87 SLU I	4.31	8.30	3.98	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	401.17	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	26.715
87 SLU I	8.30	8.50	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	435.83	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	24.590
87 SLU I	8.90	9.10	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	451.40	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	23.742
87 SLU I	9.10	13.10	4.00	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	411.40	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	26.051
87 SLU I	13.10	13.30	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	429.60	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	24.947

Travata n. 1008

Nodi: -4540 -4536 -4537 136

Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Tipo	B <cm>	H <cm>	Cf sup <cm>	Cf inf <cm>	Cls	Fck <daN/cmq>	Fctk <daN/cmq>	Fcd <daN/cmq>	Fcd (Inc) <daN/cmq>	Fctd <daN/cmq>	Tp	Fyk <daN/cmq>	Fyd <daN/cmq>
3	R	40.00	20.00	3.50	3.50	C25/30	249.00	17.91	141.10	249.00	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	AfEP S <cmq>	AfEP I <cmq>	My <daNm>	MRdy <daNm>	Sic.
0.20	74	SLU	1	181.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-559.78	-2630.74	4.700
1.63	74	SLU	1	38.32	4.52	4.52	4.52	4.52	474.27	2630.74	5.547
1.81	74	SLU	1	20.00	4.52	4.52	4.52	4.52	474.27	2630.74	5.547
2.21	74	SLU	2	20.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-684.43	-2630.74	3.844
4.75	61	SLU	2	273.66	4.52	4.52	4.52	4.52	336.93	2630.74	7.808
7.38	61	SLU	2	537.15	4.52	4.52	4.52	4.52	-728.10	-2630.74	3.613
7.78	74	SLU	3	20.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-784.66	-2630.74	3.353
10.55	74	SLU	3	296.80	4.52	4.52	4.52	4.52	381.70	2630.74	6.892
13.01	61	SLU	3	542.85	4.52	4.52	4.52	4.52	-562.75	-2630.74	4.675

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg	CC	TCC	El	X	AfE S	AfE I	AfEP S	AfEP I	My	M'ydy	Sic.

<m>				<cm>	<cmq>	<cmq>	<cmq>	<cmq>	<daNm>	<daNm>	
0.20	19	SND	1	181.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-600.82	-2505.36	4.170
1.63	19	SND	1	38.32	4.52	4.52	4.52	4.52	551.18	2505.36	4.545
1.81	19	SND	1	20.00	4.52	4.52	4.52	4.52	551.18	2505.36	4.545
2.21	19	SND	2	20.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-607.30	-2505.36	4.125
4.75	7	SND	2	273.66	4.52	4.52	4.52	4.52	268.76	2505.36	9.322
7.38	7	SND	2	537.15	4.52	4.52	4.52	4.52	-661.36	-2505.36	3.788
7.78	19	SND	3	20.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-657.57	-2505.36	3.810
10.55	19	SND	3	296.80	4.52	4.52	4.52	4.52	294.99	2505.36	8.493
13.01	7	SND	3	542.85	4.52	4.52	4.52	4.52	-523.38	-2505.36	4.787

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	My <daNm>	σ_f sup <daN/cmq>	σ_f inf <daN/cmq>	σ_c <daN/cmq>
0.20	78	SLE R	1	181.00	4.52	4.52	-375.50	578.16	-106.12	19.36
0.20	34	SLE Q	1	181.00	4.52	4.52	-92.29	142.10	-26.08	4.76
1.63	78	SLE R	1	38.32	4.52	4.52	303.92	-85.89	467.96	15.67
1.63	34	SLE Q	1	38.32	4.52	4.52	20.13	-5.69	30.99	1.04
1.81	78	SLE R	1	20.00	4.52	4.52	303.92	-85.89	467.96	15.67
1.81	34	SLE Q	1	20.00	4.52	4.52	9.38	-2.65	14.44	0.48
2.21	78	SLE R	2	20.00	4.52	4.52	-512.22	788.68	-144.76	26.40
2.21	34	SLE Q	2	20.00	4.52	4.52	-411.95	634.29	-116.42	21.24
4.75	65	SLE R	2	273.66	4.52	4.52	258.08	-72.94	397.38	13.30
4.75	34	SLE Q	2	273.66	4.52	4.52	253.84	-71.74	390.85	13.09
7.38	65	SLE R	2	537.15	4.52	4.52	-546.01	840.71	-154.31	28.15
7.38	34	SLE Q	2	537.15	4.52	4.52	-464.25	714.81	-131.20	23.93
7.78	78	SLE R	3	20.00	4.52	4.52	-587.00	903.82	-165.89	30.26
7.78	34	SLE Q	3	20.00	4.52	4.52	-498.57	767.67	-140.90	25.70
10.55	78	SLE R	3	296.80	4.52	4.52	290.02	-81.97	446.56	14.95
10.55	34	SLE Q	3	296.80	4.52	4.52	278.13	-78.60	428.24	14.34
13.01	65	SLE R	3	542.85	4.52	4.52	-427.57	658.34	-120.84	22.04
13.01	34	SLE Q	3	542.85	4.52	4.52	-365.82	563.27	-103.39	18.86

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

Caso	Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	My <daNm>	c <mm>	s <mm>	K_2	Φ_{eq}	Δ_{sm} <mm>	A_s <cmq>	$A_{c\ eff}$ <cmq>	σ_s <daN/cmq>	ε_{sm}	Wk <mm>
56	0.20	34	SLE Q	1	3	181.00	-92.29	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	142.10	0.04	0.01
76	0.20	82	SLE F	1	3	181.00	-144.24	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	222.08	0.06	0.01
138	1.63	34	SLE Q	1	3	38.32	20.13	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	30.99	0.01	0.00
167	1.63	69	SLE F	1	3	38.32	-60.22	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	92.72	0.03	0.01
237	1.81	34	SLE Q	1	3	20.00	9.38	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	14.44	0.00	0.00
266	1.81	69	SLE F	1	3	20.00	-60.22	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	92.72	0.03	0.01
333	2.21	34	SLE Q	2	3	20.00	-411.95	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	634.29	0.18	0.03
353	2.21	82	SLE F	2	3	20.00	-430.14	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	662.30	0.19	0.04
412	4.75	34	SLE Q	2	3	273.66	253.84	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	390.85	0.11	0.02
428	4.75	69	SLE F	2	3	273.66	254.31	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	391.57	0.11	0.02
491	7.38	34	SLE Q	2	3	537.15	-464.25	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	714.81	0.21	0.04
507	7.38	69	SLE F	2	3	537.15	-482.48	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	742.88	0.22	0.04
570	7.78	34	SLE Q	3	3	20.00	-498.57	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	767.67	0.22	0.04
590	7.78	82	SLE F	3	3	20.00	-513.82	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	791.14	0.23	0.04
649	10.55	34	SLE Q	3	3	296.80	278.13	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	428.24	0.12	0.02
654	10.55	31	SLE F	3	3	296.80	279.38	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	430.16	0.13	0.02
728	13.01	34	SLE Q	3	3	542.85	-365.82	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	563.27	0.16	0.03
744	13.01	69	SLE F	3	3	542.85	-381.46	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	587.35	0.17	0.03

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

CC	X0 <m>	X1 <m>	Lung. <m>	Staff.	AfE St. <cmq/m>	bw <m>	Vsdu <daN>	ctgθ	VRsd <daN>	VRcd <daN>	Vrdu <daN>	Sic.
19 SND	0.20	0.40	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	845.40	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	13.496
19 SND	0.40	1.61	1.21	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	805.40	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	14.166
7 SND	1.61	1.81	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	740.97	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	15.398
74 SLU	2.21	2.41	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	716.82	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	15.917
61 SLU	2.41	7.18	4.77	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	681.41	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	16.744
61 SLU	7.18	7.38	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	733.41	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	15.557
74 SLU	7.78	7.98	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	767.12	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	14.873
74 SLU	7.98	12.81	4.83	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	715.12	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	15.955
61 SLU	12.81	13.01	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	680.90	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	16.757

Verifiche di resistenza al fuoco

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	AfEP S <cmq>	AfEP I <cmq>	My <daNm>	MRdy <daNm>	Sic.
0.20	87	SLU I	1	181.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-92.29	-2440.15	26.440
1.63	87	SLU I	1	38.32	4.52	4.52	4.52	4.52	20.13	2440.15	>100
1.81	87	SLU I	1	20.00	4.52	4.52	4.52	4.52	9.38	2440.15	>100
2.21	87	SLU I	2	20.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-411.95	-2440.15	5.923
4.75	87	SLU I	2	273.66	4.52	4.52	4.52	4.52	253.84	2440.15	9.613

7.38	87	SLU I	2	537.15	4.52	4.52	4.52	4.52	-464.25	-2440.15	5.256
7.78	87	SLU I	3	20.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-498.57	-2440.15	4.894
10.55	87	SLU I	3	296.80	4.52	4.52	4.52	4.52	278.13	2440.15	8.774
13.01	87	SLU I	3	542.85	4.52	4.52	4.52	4.52	-365.82	-2440.15	6.670

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

CC	X0 <m>	X1 <m>	Lung. <m>	Staff.	AfE St. <cmq/m>	bw <m>	Vsdu <daN>	ctgθ	VRsd <daN>	VRcd <daN>	Vrdu <daN>	Sic.
87 SLU I	0.20	0.40	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	213.22	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	50.265
87 SLU I	0.40	1.61	1.21	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	173.22	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	61.873
87 SLU I	1.61	1.81	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	108.78	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	98.519
87 SLU I	2.21	2.41	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	507.04	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	21.137
87 SLU I	2.41	7.18	4.77	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	487.26	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	21.995
87 SLU I	7.18	7.38	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	527.26	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	20.326
87 SLU I	7.78	7.98	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	548.24	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	19.549
87 SLU I	7.98	12.81	4.83	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	508.24	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	21.087
87 SLU I	12.81	13.01	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	497.46	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	21.544

Travata n. 1009

Nodi: 1032 1041

Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Tipo	B <cm>	H <cm>	Cf sup <cm>	Cf inf <cm>	Cls	Fck <daN/cmq>	Fctk <daN/cmq>	Fcd <daN/cmq>	Fcd (Inc) <daN/cmq>	Fctd <daN/cmq>	Tp	Fyk <daN/cmq>	Fyd <daN/cmq>
3	R	40.00	20.00	3.50	3.50	C25/30	249.00	17.91	141.10	249.00	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	AfEP S <cmq>	AfEP I <cmq>	My <daNm>	MRdy <daNm>	Sic.
0.20	61	SLU	1	20.00	4.52	4.52	4.52	4.52	715.88	2630.74	3.675
1.80	61	SLU	1	180.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-1026.62	-2630.74	2.563

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	AfEP S <cmq>	AfEP I <cmq>	My <daNm>	M'ydy <daNm>	Sic.
0.20	19	SND	1	20.00	4.52	4.52	4.52	4.52	1019.12	2505.36	2.458
1.80	19	SND	1	180.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-1217.79	-2505.36	2.057

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	My <daNm>	σ_f sup <daN/cmq>	σ_f inf <daN/cmq>	σ_c <daN/cmq>
0.20	65	SLE R	1	20.00	4.52	4.52	481.82	-136.17	741.87	24.84
0.20	34	SLE Q	1	20.00	4.52	4.52	103.65	-29.29	159.59	5.34
1.80	65	SLE R	1	180.00	4.52	4.52	-699.28	1076.69	-197.63	36.05
1.80	34	SLE Q	1	180.00	4.52	4.52	-343.14	528.35	-96.98	17.69

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

Caso	Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	My <daNm>	c <mm>	s <mm>	K_2	Φ_{eq}	Δ_{sm} <mm>	A_s <cmq>	$A_{c\ eff}$ <cmq>	σ_s <daN/cmq>	ε_{sm}	Wk <mm>
57	0.20	34	SLE Q	1	3	20.00	103.65	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	159.59	0.05	0.01
73	0.20	69	SLE F	1	3	20.00	166.50	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	256.36	0.07	0.01
139	1.80	34	SLE Q	1	3	180.00	-343.14	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	528.35	0.15	0.03
155	1.80	69	SLE F	1	3	180.00	-411.94	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	634.27	0.18	0.03

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

CC	X0 <m>	X1 <m>	Lung. <m>	Staff.	AfE St. <cmq/m>	bw <m>	Vsdu <daN>	ctgθ	VRsd <daN>	VRcd <daN>	Vrdu <daN>	Sic.
7 SND	0.20	0.40	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	1471.01	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	7.756
19 SND	0.40	1.60	1.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	1808.59	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	6.309
19 SND	1.60	1.80	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	1971.00	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	5.789

Verifiche di resistenza al fuoco

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	AfEP S <cmq>	AfEP I <cmq>	My <daNm>	MRdy <daNm>	Sic.
0.20	87	SLU I	1	20.00	4.52	4.52	4.52	4.52	103.65	2440.15	23.542
1.80	87	SLU I	1	180.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-343.14	-2440.15	7.111

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

CC	X0 <m>	X1 <m>	Lung. <m>	Staff.	AfE St. <cmq/m>	bw <m>	Vsdu <daN>	ctgθ	VRsd <daN>	VRcd <daN>	Vrdu <daN>	Sic.
87 SLU I	0.20	0.40	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	369.26	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	29.023
87 SLU I	0.40	1.60	1.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	706.84	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	15.162
87 SLU I	1.60	1.80	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	869.26	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	12.329

Travata n. 1010

Nodi: 2070 2071 -2524 2105 2072

Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Tipo	B <cm>	H <cm>	Cf sup <cm>	Cf inf <cm>	Cls	Fck <daN/cmq>	Fctk <daN/cmq>	Fcd <daN/cmq>	Fcd (Inc) <daN/cmq>	Fctd <daN/cmq>	Tp	Fyk <daN/cmq>	Fyd <daN/cmq>
3	R	40.00	20.00	3.50	3.50	C25/30	249.00	17.91	141.10	249.00	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	AfEP S <cmq>	AfEP I <cmq>	My <daNm>	MRdy <daNm>	Sic.
0.20	49	SLU	1	20.00	6.16	6.16	6.16	6.16	-237.57	-3467.18	14.595
0.70	61	SLU	1	70.00	6.16	6.16	6.16	6.16	103.53	3467.18	33.489
1.10	75	SLU	2	20.00	6.16	6.16	6.16	6.16	-1812.89	-3467.18	1.913
3.36	75	SLU	3	0.00	6.16	6.16	6.16	6.16	1189.00	3467.18	2.916
4.95	75	SLU	4	20.00	6.16	6.16	6.16	6.16	-2945.82	-3467.18	1.177

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	AfEP S <cmq>	AfEP I <cmq>	My <daNm>	M'ydy <daNm>	Sic.
0.20	13	SND	1	20.00	6.16	6.16	6.16	6.16	-323.52	-3345.52	10.341
0.70	13	SND	1	70.00	6.16	6.16	6.16	6.16	259.46	3345.52	12.894
1.10	1	SND	2	20.00	6.16	6.16	6.16	6.16	-850.30	-3345.52	3.934
3.36	13	SND	3	0.00	6.16	6.16	6.16	6.16	477.89	3345.52	7.001
4.95	13	SND	4	20.00	6.16	6.16	6.16	6.16	-1208.77	-3345.52	2.768

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	My <daNm>	σ_f sup <daN/cmq>	σ_f inf <daN/cmq>	σ_c <daN/cmq>
0.20	53	SLE R	1	20.00	6.16	6.16	-160.96	185.08	-45.04	7.13
0.20	34	SLE Q	1	20.00	6.16	6.16	-93.11	107.06	-26.05	4.13
0.70	65	SLE R	1	70.00	6.16	6.16	67.51	-18.89	77.62	2.99
0.70	34	SLE Q	1	70.00	6.16	6.16	42.80	-11.98	49.22	1.90
1.10	79	SLE R	2	20.00	6.16	6.16	-1251.86	1439.46	-350.30	55.48
1.10	34	SLE Q	2	20.00	6.16	6.16	-635.51	730.74	-177.83	28.16
3.36	79	SLE R	3	0.00	6.16	6.16	819.64	-229.35	942.47	36.32
3.36	34	SLE Q	3	0.00	6.16	6.16	410.15	-114.77	471.61	18.18
4.95	79	SLE R	4	20.00	6.16	6.16	-2026.02	2329.63	-566.92	89.78
4.95	34	SLE Q	4	20.00	6.16	6.16	-1001.57	1151.66	-280.26	44.39

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

Caso	Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	My <daNm>	c <mm>	s <mm>	K_2	Φ_{eq}	Δ_{sm} <mm>	A_s <cmq>	$A_{c\ eff}$ <cmq>	σ_s <daN/cmq>	ε_{sm}	Wk <mm>
56	0.20	34	SLE Q	1	3	20.00	-93.11	28.00	105.33	0.50	14.00	98.31	6.16	186.07	107.06	0.03	0.01
61	0.20	31	SLE F	1	3	20.00	-105.09	28.00	105.33	0.50	14.00	98.31	6.16	186.07	120.83	0.04	0.01
171	0.70	34	SLE Q	1	3	70.00	42.80	28.00	105.33	0.50	14.00	98.31	6.16	186.07	49.22	0.01	0.00
190	0.70	69	SLE F	1	3	70.00	48.58	28.00	105.33	0.50	14.00	98.31	6.16	186.07	55.86	0.02	0.00
256	1.10	34	SLE Q	2	3	20.00	-635.51	28.00	105.33	0.50	14.00	98.31	6.16	186.07	730.74	0.21	0.04
261	1.10	31	SLE F	2	3	20.00	-733.10	28.00	105.33	0.50	14.00	98.31	6.16	186.07	842.96	0.25	0.04
335	3.36	34	SLE Q	3	3	0.00	410.15	28.00	105.33	0.50	14.00	98.31	6.16	186.07	471.61	0.14	0.02
340	3.36	31	SLE F	3	3	0.00	476.13	28.00	105.33	0.50	14.00	98.31	6.16	186.07	547.48	0.16	0.03
414	4.95	34	SLE Q	4	3	20.00	-1001.57	28.00	105.33	0.50	14.00	98.31	6.16	186.07	1151.66	0.38	0.06
419	4.95	31	SLE F	4	3	20.00	-1171.20	28.00	105.33	0.50	14.00	98.31	6.16	186.07	1346.72	0.39	0.07

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

CC	X0 <m>	X1 <m>	Lung. <m>	Staff.	AfE St. <cmq/m>	bw <m>	Vsdu <daN>	ctgθ	VRsd <daN>	VRcd <daN>	Vrdu <daN>	Sic.
13 SND	0.20	0.70	0.50	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	1216.87	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	9.376
75 SLU	1.10	1.30	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	2506.22	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	4.553
75 SLU	1.30	4.75	3.45	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	5929.13	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	1.924
75 SLU	4.75	4.95	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	6146.20	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	1.856

Verifiche di resistenza al fuoco

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	AfEP S <cmq>	AfEP I <cmq>	My <daNm>	MRdy <daNm>	Sic.
0.20	87	SLU I	1	20.00	6.16	6.16	6.16	6.16	-93.11	-3267.62	35.095
0.70	87	SLU I	1	70.00	6.16	6.16	6.16	6.16	42.80	3267.62	76.339
1.10	87	SLU I	2	20.00	6.16	6.16	6.16	6.16	-635.51	-3267.62	5.142
3.36	87	SLU I	3	0.00	6.16	6.16	6.16	6.16	410.15	3267.62	7.967
4.95	87	SLU I	4	20.00	6.16	6.16	6.16	6.16	-1001.57	-3267.62	3.262

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

CC	X0 <m>	X1 <m>	Lung. <m>	Staff.	AfE St. <cmq/m>	bw <m>	Vsdu <daN>	ctgθ	VRsd <daN>	VRcd <daN>	Vrdu <daN>	Sic.
87 SLU I	0.20	0.70	0.50	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	362.12	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	29.596

87	SLU I	1.10	1.30	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	889.48	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	12.049
87	SLU I	1.30	4.75	3.45	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	1986.42	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	5.395
87	SLU I	4.75	4.95	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	2064.89	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	5.190

Travata n. 1015

Nodi: 1060 1061 1062

Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Tipo	B <cm>	H <cm>	Cf sup <cm>	Cf inf <cm>	Cls	Fck <daN/cmq>	Fctk <daN/cmq>	Fcd <daN/cmq>	Fcd (Inc) <daN/cmq>	Fctd <daN/cmq>	Tp	Fyk <daN/cmq>	Fyd <daN/cmq>
4	R	40.00	40.00	3.50	3.50	C25/30	249.00	17.91	141.10	249.00	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	AfEP S <cmq>	AfEP I <cmq>	My <daNm>	MRdy <daNm>	Sic.
0.20	48	SLU	1	20.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-1368.21	-10274.80	7.510
3.54	35	SLU	1	354.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-1708.32	-10274.80	6.015
3.94	50	SLU	2	20.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-1980.91	-10274.80	5.187
6.66	48	SLU	2	292.45	7.70	7.70	7.70	7.70	979.62	10274.80	10.489
7.27	35	SLU	2	353.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-1038.98	-10274.80	9.889

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	AfEP S <cmq>	AfEP I <cmq>	My <daNm>	M'ydy <daNm>	Sic.
0.20	13	SND	1	20.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-3206.71	-9880.83	3.081
3.54	1	SND	1	354.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-3126.21	-9880.83	3.161
3.94	13	SND	2	20.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-3330.68	-9880.83	2.967
6.66	1	SND	2	292.45	7.70	7.70	7.70	7.70	-2485.79	-9880.83	3.975
7.27	1	SND	2	353.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-3051.44	-9880.83	3.238

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	My <daNm>	σ_f sup <daN/cmq>	σ_f inf <daN/cmq>	σ_c <daN/cmq>
0.20	52	SLE R	1	20.00	7.70	7.70	-945.61	372.24	-99.90	10.00
0.20	34	SLE Q	1	20.00	7.70	7.70	-757.82	298.32	-80.06	8.01
3.54	39	SLE R	1	354.00	7.70	7.70	-1194.07	470.05	-126.15	12.63
3.54	34	SLE Q	1	354.00	7.70	7.70	-1015.73	399.85	-107.31	10.74
3.94	54	SLE R	2	20.00	7.70	7.70	-1379.15	542.91	-145.70	14.58
3.94	34	SLE Q	2	20.00	7.70	7.70	-1188.07	467.69	-125.52	12.56
6.66	52	SLE R	2	292.45	7.70	7.70	681.60	-72.01	268.31	7.21
6.66	34	SLE Q	2	292.45	7.70	7.70	581.73	-61.46	229.00	6.15
7.27	39	SLE R	2	353.00	7.70	7.70	-722.12	284.27	-76.29	7.64
7.27	34	SLE Q	2	353.00	7.70	7.70	-552.25	217.39	-58.34	5.84

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

Caso	Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	My <daNm>	c <mm>	s <mm>	K_2	Φ_{eq}	Δ_{sm} <mm>	A_s <cmq>	$A_{c\ eff}$ <cmq>	σ_s <daN/cmq>	ε_{sm}	Wk <mm>
58	0.20	34	SLE Q	1	4	20.00	-757.82	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	298.32	0.09	0.02
70	0.20	56	SLE F	1	4	20.00	-796.29	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	313.46	0.09	0.02
137	3.54	34	SLE Q	1	4	354.00	-1015.73	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	399.85	0.12	0.02
145	3.54	43	SLE F	1	4	354.00	-1049.59	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	413.18	0.12	0.02
218	3.94	34	SLE Q	2	4	20.00	-1188.07	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	467.69	0.14	0.03
230	3.94	56	SLE F	2	4	20.00	-1220.78	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	480.56	0.14	0.03
341	6.66	34	SLE Q	2	4	292.45	581.73	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	229.00	0.07	0.01
365	6.66	56	SLE F	2	4	292.45	599.67	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	236.06	0.07	0.01
476	7.27	34	SLE Q	2	4	353.00	-552.25	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	217.39	0.06	0.01
492	7.27	43	SLE F	2	4	353.00	-591.19	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	232.72	0.07	0.01

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

CC	X0 <m>	X1 <m>	Lung. <m>	Staff.	AfE St. <cmq/m>	bw <m>	Vsdu <daN>	ctgθ	VRsd <daN>	VRcd <daN>	Vrdu <daN>	Sic.
13 SND	0.20	0.60	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	3099.27	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	8.144
1 SND	0.60	3.14	2.54	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	2819.84	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	8.951
1 SND	3.14	3.54	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	3253.71	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	7.757
13 SND	3.94	4.34	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	3390.85	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	7.443
13 SND	4.34	6.87	2.53	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	2956.98	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	8.536
1 SND	6.87	7.27	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	3008.98	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	8.388

Verifiche di resistenza al fuoco

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	AfEP S <cmq>	AfEP I <cmq>	My <daNm>	MRdy <daNm>	Sic.
0.20	87	SLU I	1	20.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-757.82	-10095.20	13.321
3.54	87	SLU I	1	354.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-1015.73	-10095.20	9.939
3.94	87	SLU I	2	20.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-1188.07	-10095.20	8.497
6.66	87	SLU I	2	292.45	7.70	7.70	7.70	7.70	581.73	10094.00	17.353

7.27	87	SLU I	2	353.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-552.25	-10095.20	18.280

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

CC	X0 <m>	X1 <m>	Lung. <m>	Staff.	AfE St. <cmq/m>	bw <m>	Vsdu <daN>	ctgθ	VRsd <daN>	VRcd <daN>	Vrdu <daN>	Sic.
87 SLU I	0.20	0.60	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	1734.18	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	14.629
87 SLU I	0.60	3.14	2.54	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	1454.75	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	17.439
87 SLU I	3.14	3.54	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	1888.63	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	13.433
87 SLU I	3.94	4.34	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	1996.92	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	12.704
87 SLU I	4.34	6.87	2.53	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	1563.05	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	16.231
87 SLU I	6.87	7.27	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	1615.04	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	15.708

Travata n. 1017

Nodi: 126 -4541

Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Tipo	B <cm>	H <cm>	Cf sup <cm>	Cf inf <cm>	Cls	Fck <daN/cmq>	Fctk <daN/cmq>	Fcd <daN/cmq>	Fcd (Inc) <daN/cmq>	Fctd <daN/cmq>	Tp	Fyk <daN/cmq>	Fyd <daN/cmq>
3	R	40.00	20.00	3.50	3.50	C25/30	249.00	17.91	141.10	249.00	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	AfEP S <cmq>	AfEP I <cmq>	My <daNm>	MRdy <daNm>	Sic.
0.20	74	SLU	1	20.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-543.87	-2630.74	4.837
1.60	74	SLU	1	159.72	4.52	4.52	4.52	4.52	522.19	2630.74	5.038
1.75	74	SLU	1	175.00	4.52	4.52	4.52	4.52	522.19	2630.74	5.038

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	AfEP S <cmq>	AfEP I <cmq>	My <daNm>	M'ydy <daNm>	Sic.
0.20	19	SND	1	20.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-474.47	-2505.36	5.280
1.60	19	SND	1	159.72	4.52	4.52	4.52	4.52	467.06	2505.36	5.364
1.75	19	SND	1	175.00	4.52	4.52	4.52	4.52	467.06	2505.36	5.364

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	My <daNm>	σ_f sup <daN/cmq>	σ_f inf <daN/cmq>	σ_c <daN/cmq>
0.20	78	SLE R	1	20.00	4.52	4.52	-369.98	569.66	-104.56	19.07
0.20	34	SLE Q	1	20.00	4.52	4.52	-91.99	141.63	-26.00	4.74
1.60	78	SLE R	1	159.72	4.52	4.52	345.75	-97.71	532.35	17.82
1.60	34	SLE Q	1	159.72	4.52	4.52	41.55	-11.74	63.97	2.14
1.75	78	SLE R	1	175.00	4.52	4.52	345.75	-97.71	532.35	17.82
1.75	34	SLE Q	1	175.00	4.52	4.52	36.62	-10.35	56.38	1.89

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

Caso	Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	My <daNm>	c <mm>	s <mm>	K_2	Φ_{eq}	Δ_{sm} <mm>	A_s <cmq>	$A_{c\ eff}$ <cmq>	σ_s <daN/cmq>	ε_{sm}	Wk <mm>
58	0.20	34	SLE Q	1	3	20.00	-91.99	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	141.63	0.04	0.01
78	0.20	82	SLE F	1	3	20.00	-139.06	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	214.11	0.06	0.01
139	1.60	34	SLE Q	1	3	159.72	41.55	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	63.97	0.02	0.00
160	1.60	82	SLE F	1	3	159.72	79.75	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	122.80	0.04	0.01
221	1.75	34	SLE Q	1	3	175.00	36.62	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	56.38	0.02	0.00
241	1.75	82	SLE F	1	3	175.00	79.75	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	122.80	0.04	0.01

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

CC	X0 <m>	X1 <m>	Lung. <m>	Staff.	AfE St. <cmq/m>	bw <m>	Vsdu <daN>	ctgθ	VRsd <daN>	VRcd <daN>	Vrdu <daN>	Sic.
74 SLU	0.20	0.40	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	858.66	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	13.288
74 SLU	0.40	1.55	1.15	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	806.66	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	14.144
7 SND	1.55	1.75	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	588.53	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	19.387

Verifiche di resistenza al fuoco

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	AfEP S <cmq>	AfEP I <cmq>	My <daNm>	MRdy <daNm>	Sic.
0.20	87	SLU I	1	20.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-91.99	-2440.15	26.527
1.60	87	SLU I	1	159.72	4.52	4.52	4.52	4.52	41.55	2440.15	58.729
1.75	87	SLU I	1	175.00	4.52	4.52	4.52	4.52	36.62	2440.15	66.638

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

CC	X0 <m>	X1 <m>	Lung. <m>	Staff.	AfE St. <cmq/m>	bw <m>	Vsdu <daN>	ctgθ	VRsd <daN>	VRcd <daN>	Vrdu <daN>	Sic.
87 SLU I	0.20	0.40	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	228.26	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	46.953
87 SLU I	0.40	1.55	1.15	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	188.26	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	56.929
87 SLU I	1.55	1.75	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	81.74	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	>100

Travata n. 1026

Nodi: 1031 1032 1033 1034 1035

Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Tipo	B <cm>	H <cm>	Cf sup <cm>	Cf inf <cm>	Cls	Fck <daN/cmq>	Fctk <daN/cmq>	Fcd <daN/cmq>	Fcd (Inc) <daN/cmq>	Fctd <daN/cmq>	Tp	Fyk <daN/cmq>	Fyd <daN/cmq>
4	R	40.00	40.00	3.50	3.50	C25/30	249.00	17.91	141.10	249.00	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	AfEP S <cmq>	AfEP I <cmq>	My <daNm>	MRdy <daNm>	Sic.
0.20	37	SLU	1	294.00	7.70	7.70	7.70	7.70	1079.08	10274.80	9.522
2.94	35	SLU	1	20.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-1794.64	-10274.80	5.725
3.34	48	SLU	2	277.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-1521.95	-10274.80	6.751
5.58	36	SLU	2	52.50	7.70	7.70	7.70	7.70	-752.00	-10274.80	13.663
5.91	36	SLU	2	20.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-752.00	-10274.80	13.663
6.31	49	SLU	3	358.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-1177.13	-10274.80	8.729
6.62	49	SLU	3	327.27	7.70	7.70	7.70	7.70	-1177.13	-10274.80	8.729
9.69	35	SLU	3	20.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-1589.92	-10274.80	6.462
10.09	48	SLU	4	358.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-1793.30	-10274.80	5.730
12.86	48	SLU	4	81.45	7.70	7.70	7.70	7.70	832.31	10274.80	12.345
13.47	35	SLU	4	20.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-817.39	-10274.80	12.570

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	AfEP S <cmq>	AfEP I <cmq>	My <daNm>	M'ydy <daNm>	Sic.
0.20	1	SND	1	294.00	7.70	7.70	7.70	7.70	2711.62	9880.83	3.644
2.94	1	SND	1	20.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-2754.36	-9880.83	3.587
3.34	13	SND	2	277.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-2812.63	-9880.83	3.513
5.58	1	SND	2	52.50	7.70	7.70	7.70	7.70	-2229.55	-9880.83	4.432
5.91	1	SND	2	20.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-2229.55	-9880.83	4.432
6.31	13	SND	3	358.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-2234.24	-9880.83	4.422
6.62	13	SND	3	327.27	7.70	7.70	7.70	7.70	-2234.24	-9880.83	4.422
9.69	1	SND	3	20.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-2696.72	-9880.83	3.664
10.09	13	SND	4	358.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-2833.01	-9880.83	3.488
12.86	1	SND	4	81.45	7.70	7.70	7.70	7.70	-1737.86	-9880.83	5.686
13.47	1	SND	4	20.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-2199.03	-9880.83	4.493

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	My <daNm>	σ_f sup <daN/cmq>	σ_f inf <daN/cmq>	σ_c <daN/cmq>
0.20	41	SLE R	1	294.00	7.70	7.70	769.50	-81.30	302.92	8.14
0.20	34	SLE Q	1	294.00	7.70	7.70	767.04	-81.04	301.95	8.11
2.94	39	SLE R	1	20.00	7.70	7.70	-1278.19	503.16	-135.04	13.52
2.94	34	SLE Q	1	20.00	7.70	7.70	-1295.09	509.82	-136.82	13.69
3.34	52	SLE R	2	277.00	7.70	7.70	-1075.15	423.24	-113.59	11.37
3.34	34	SLE Q	2	277.00	7.70	7.70	-1005.11	395.66	-106.19	10.63
5.58	40	SLE R	2	52.50	7.70	7.70	-517.04	203.54	-54.62	5.47
5.58	34	SLE Q	2	52.50	7.70	7.70	-281.34	110.75	-29.72	2.97
5.91	40	SLE R	2	20.00	7.70	7.70	-517.04	203.54	-54.62	5.47
5.91	34	SLE Q	2	20.00	7.70	7.70	-281.34	110.75	-29.72	2.97
6.31	53	SLE R	3	358.00	7.70	7.70	-817.75	321.91	-86.39	8.65
6.31	34	SLE Q	3	358.00	7.70	7.70	-585.25	230.39	-61.83	6.19
6.62	53	SLE R	3	327.27	7.70	7.70	-817.75	321.91	-86.39	8.65
6.62	34	SLE Q	3	327.27	7.70	7.70	-585.25	230.39	-61.83	6.19
9.69	39	SLE R	3	20.00	7.70	7.70	-1121.24	441.38	-118.46	11.86
9.69	34	SLE Q	3	20.00	7.70	7.70	-1057.33	416.22	-111.70	11.18
10.09	52	SLE R	4	358.00	7.70	7.70	-1257.87	495.17	-132.89	13.30
10.09	34	SLE Q	4	358.00	7.70	7.70	-1162.53	457.63	-122.82	12.29
12.86	52	SLE R	4	81.45	7.70	7.70	583.50	-61.65	229.70	6.17
12.86	34	SLE Q	4	81.45	7.70	7.70	524.63	-55.43	206.52	5.55
13.47	39	SLE R	4	20.00	7.70	7.70	-572.83	225.50	-60.52	6.06
13.47	34	SLE Q	4	20.00	7.70	7.70	-402.94	158.62	-42.57	4.26

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

Caso	Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	My <daNm>	c <mm>	s <mm>	K_2	Φ_{eq}	Δ_{sm} <mm>	A_s <cmq>	$A_{c\ eff}$ <cmq>	σ_s <daN/cmq>	ε_{sm}	Wk <mm>
58	0.20	34	SLE Q	1	4	294.00	767.04	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	301.95	0.09	0.02
66	0.20	43	SLE F	1	4	294.00	770.21	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	303.19	0.09	0.02
139	2.94	34	SLE Q	1	4	20.00	-1295.09	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	509.82	0.15	0.03
147	2.94	43	SLE F	1	4	20.00	-1304.07	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	513.35	0.15	0.03
220	3.34	34	SLE Q	2	4	277.00	-1005.11	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	395.66	0.12	0.02
232	3.34	56	SLE F	2	4	277.00	-1032.02	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	406.26	0.12	0.02
343	5.58	34	SLE Q	2	4	52.50	-281.34	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	110.75	0.03	0.01
359	5.58	43	SLE F	2	4	52.50	-312.56	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	123.04	0.04	0.01
455	5.91	34	SLE Q	2	4	20.00	-281.34	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	110.75	0.03	0.01
469	5.91	43	SLE F	2	4	20.00	-312.56	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	123.04	0.04	0.01

553	6.31	34	SLE Q	3	4	358.00	-585.25	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	230.39	0.07	0.01
558	6.31	31	SLE F	3	4	358.00	-615.35	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	242.23	0.07	0.01
675	6.62	34	SLE Q	3	4	327.27	-585.25	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	230.39	0.07	0.01
685	6.62	31	SLE F	3	4	327.27	-615.35	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	242.23	0.07	0.01
780	9.69	34	SLE Q	3	4	20.00	-1057.33	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	416.22	0.12	0.02
788	9.69	43	SLE F	3	4	20.00	-1084.45	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	426.90	0.12	0.03
861	10.09	34	SLE Q	4	4	358.00	-1162.53	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	457.63	0.13	0.03
873	10.09	56	SLE F	4	4	358.00	-1188.60	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	467.89	0.14	0.03
984	12.86	34	SLE Q	4	4	81.45	524.63	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	206.52	0.06	0.01
1008	12.86	56	SLE F	4	4	81.45	537.68	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	211.66	0.06	0.01
1121	13.47	34	SLE Q	4	4	20.00	-402.94	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	158.62	0.05	0.01
1137	13.47	43	SLE F	4	4	20.00	-432.20	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	170.14	0.05	0.01

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

CC	X0 <m>	X1 <m>	Lung. <m>	Staff.	AfE St. <cmq/m>	bw <m>	Vsdu <daN>	ctgθ	VRsd <daN>	VRcd <daN>	Vrdu <daN>	Sic.
13 SND	0.20	0.60	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	1831.96	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	13.777
1 SND	0.60	2.54	1.94	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	2797.01	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	9.024
1 SND	2.54	2.94	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	3164.93	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	7.975
13 SND	3.34	3.74	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	2924.73	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	8.630
13 SND	3.74	5.51	1.77	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	2556.80	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	9.872
1 SND	5.51	5.91	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	2361.49	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	10.688
13 SND	6.31	6.71	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	2387.68	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	10.571
1 SND	6.71	9.29	2.58	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	2299.08	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	10.978
1 SND	9.29	9.69	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	2667.01	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	9.464
13 SND	10.09	10.49	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	2804.81	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	8.999
13 SND	10.49	13.07	2.58	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	2436.87	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	10.357
1 SND	13.07	13.47	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	2355.34	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	10.716

Verifiche di resistenza al fuoco

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	AfEP S <cmq>	AfEP I <cmq>	My <daNm>	MRdy <daNm>	Sic.
0.20	87	SLU I	1	294.00	7.70	7.70	7.70	7.70	767.04	10094.00	13.161
2.94	87	SLU I	1	20.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-1295.09	-10095.20	7.795
3.34	87	SLU I	2	277.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-1005.11	-10095.20	10.044
5.58	87	SLU I	2	52.50	7.70	7.70	7.70	7.70	-281.34	-10095.20	35.882
5.91	87	SLU I	2	20.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-281.34	-10095.20	35.882
6.31	87	SLU I	3	358.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-585.25	-10095.20	17.249
6.62	87	SLU I	3	327.27	7.70	7.70	7.70	7.70	-585.25	-10095.20	17.249
9.69	87	SLU I	3	20.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-1057.33	-10095.20	9.548
10.09	87	SLU I	4	358.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-1162.53	-10095.20	8.684
12.86	87	SLU I	4	81.45	7.70	7.70	7.70	7.70	524.63	10094.00	19.242
13.47	87	SLU I	4	20.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-402.94	-10095.20	25.054

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

CC	X0 <m>	X1 <m>	Lung. <m>	Staff.	AfE St. <cmq/m>	bw <m>	Vsdu <daN>	ctgθ	VRsd <daN>	VRcd <daN>	Vrdu <daN>	Sic.
87 SLU I	0.20	0.60	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	593.66	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	42.734
87 SLU I	0.60	2.54	1.94	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	1558.70	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	16.276
87 SLU I	2.54	2.94	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	1926.63	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	13.168
87 SLU I	3.34	3.74	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	1463.58	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	17.334
87 SLU I	3.74	5.51	1.77	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	1095.65	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	23.155
87 SLU I	5.51	5.91	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	900.34	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	28.177
87 SLU I	6.31	6.71	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	1414.82	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	17.931
87 SLU I	6.71	9.29	2.58	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	1326.23	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	19.129
87 SLU I	9.29	9.69	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	1694.15	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	14.975
87 SLU I	10.09	10.49	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	1779.22	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	14.259
87 SLU I	10.49	13.07	2.58	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	1411.28	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	17.976
87 SLU I	13.07	13.47	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	1329.75	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	19.078

Travata n. 1028

Nodi: 1044 1045 1046 1047 1048 1049 1050

Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Tipo	B <cm>	H <cm>	Cf sup <cm>	Cf inf <cm>	Cls	Fck <daN/cmq>	Fctk <daN/cmq>	Fcd <daN/cmq>	Fcd (Inc) <daN/cmq>	Fctd <daN/cmq>	Tp	Fyk <daN/cmq>	Fyd <daN/cmq>
4	R	40.00	40.00	3.50	3.50	C25/30	249.00	17.91	141.10	249.00	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	AfEP S <cmq>	AfEP I <cmq>	My <daNm>	MRdy <daNm>	Sic.
0.20	48	SLU	1	354.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-1316.10	-10274.80	7.807
3.54	35	SLU	1	20.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-1551.15	-10274.80	6.624
3.94	48	SLU	2	353.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-1531.09	-10274.80	6.711
6.36	48	SLU	2	110.82	7.70	7.70	7.70	7.70	723.91	10274.80	14.194
7.27	36	SLU	2	20.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-1508.56	-10274.80	6.811

7.67	49	SLU	3	20.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-1608.58	-10274.80	6.388
8.28	49	SLU	3	81.09	7.70	7.70	7.70	7.70	-1113.69	-10274.80	9.226
11.03	35	SLU	3	356.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-1441.16	-10274.80	7.130
11.43	48	SLU	4	20.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-1511.65	-10274.80	6.797
13.87	48	SLU	4	264.36	7.70	7.70	7.70	7.70	739.60	10274.80	13.892
14.79	36	SLU	4	356.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-1513.04	-10274.80	6.791
15.19	49	SLU	5	20.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-1609.71	-10274.80	6.383
17.62	49	SLU	5	262.91	7.70	7.70	7.70	7.70	751.78	10274.80	13.667
18.53	35	SLU	5	354.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-1406.60	-10274.80	7.305
18.93	48	SLU	6	20.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-1559.41	-10274.80	6.589
21.65	48	SLU	6	292.45	7.70	7.70	7.70	7.70	802.97	10274.80	12.796
22.26	35	SLU	6	353.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-1152.42	-10274.80	8.916

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	AfEP S <cmq>	AfEP I <cmq>	My <daNm>	M'ydy <daNm>	Sic.
0.20	13	SND	1	354.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-2974.99	-9880.83	3.321
3.54	1	SND	1	20.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-2967.95	-9880.83	3.329
3.94	13	SND	2	353.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-2698.86	-9880.83	3.661
6.36	1	SND	2	110.82	7.70	7.70	7.70	7.70	-1328.64	-9880.83	7.437
7.27	1	SND	2	20.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-2538.13	-9880.83	3.893
7.67	13	SND	3	20.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-2503.78	-9880.83	3.946
8.28	13	SND	3	81.09	7.70	7.70	7.70	7.70	-1994.46	-9880.83	4.954
11.03	1	SND	3	356.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-2501.76	-9880.83	3.950
11.43	13	SND	4	20.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-2518.80	-9880.83	3.923
13.87	1	SND	4	264.36	7.70	7.70	7.70	7.70	-1227.39	-9880.83	8.050
14.79	1	SND	4	356.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-2408.20	-9880.83	4.103
15.19	13	SND	5	20.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-2517.07	-9880.83	3.926
17.62	1	SND	5	262.91	7.70	7.70	7.70	7.70	-1327.02	-9880.83	7.446
18.53	1	SND	5	354.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-2536.42	-9880.83	3.896
18.93	13	SND	6	20.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-2814.40	-9880.83	3.511
21.65	1	SND	6	292.45	7.70	7.70	7.70	7.70	-2151.40	-9880.83	4.593
22.26	1	SND	6	353.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-2665.05	-9880.83	3.708

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	My <daNm>	σ_f sup <daN/cmq>	σ_f inf <daN/cmq>	σ_c <daN/cmq>
0.20	52	SLE R	1	354.00	7.70	7.70	-910.39	358.38	-96.18	9.63
0.20	34	SLE Q	1	354.00	7.70	7.70	-664.33	261.51	-70.18	7.02
3.54	39	SLE R	1	20.00	7.70	7.70	-1086.06	427.53	-114.74	11.48
3.54	34	SLE Q	1	20.00	7.70	7.70	-994.94	391.66	-105.11	10.52
3.94	52	SLE R	2	353.00	7.70	7.70	-1067.73	420.31	-112.80	11.29
3.94	34	SLE Q	2	353.00	7.70	7.70	-995.95	392.06	-105.22	10.53
6.36	52	SLE R	2	110.82	7.70	7.70	506.60	-53.52	199.43	5.36
6.36	34	SLE Q	2	110.82	7.70	7.70	491.94	-51.97	193.65	5.20
7.27	40	SLE R	2	20.00	7.70	7.70	-1055.88	415.65	-111.55	11.16
7.27	34	SLE Q	2	20.00	7.70	7.70	-864.48	340.31	-91.33	9.14
7.67	53	SLE R	3	20.00	7.70	7.70	-1123.75	442.37	-118.72	11.88
7.67	34	SLE Q	3	20.00	7.70	7.70	-921.00	362.56	-97.30	9.74
8.28	53	SLE R	3	81.09	7.70	7.70	-776.64	305.73	-82.05	8.21
8.28	34	SLE Q	3	81.09	7.70	7.70	-597.93	235.38	-63.17	6.32
11.03	39	SLE R	3	356.00	7.70	7.70	-1006.84	396.35	-106.37	10.65
11.03	34	SLE Q	3	356.00	7.70	7.70	-959.87	377.85	-101.41	10.15
11.43	52	SLE R	4	20.00	7.70	7.70	-1054.26	415.01	-111.38	11.15
11.43	34	SLE Q	4	20.00	7.70	7.70	-1006.51	396.22	-106.33	10.64
13.87	52	SLE R	4	264.36	7.70	7.70	518.03	-54.73	203.93	5.48
13.87	34	SLE Q	4	264.36	7.70	7.70	506.08	-53.47	199.22	5.35
14.79	40	SLE R	4	356.00	7.70	7.70	-1059.74	417.17	-111.96	11.21
14.79	34	SLE Q	4	356.00	7.70	7.70	-875.16	344.51	-92.46	9.25
15.19	53	SLE R	5	20.00	7.70	7.70	-1124.41	442.63	-118.79	11.89
15.19	34	SLE Q	5	20.00	7.70	7.70	-927.97	365.30	-98.04	9.81
17.62	53	SLE R	5	262.91	7.70	7.70	526.37	-55.61	207.21	5.57
17.62	34	SLE Q	5	262.91	7.70	7.70	480.27	-50.74	189.06	5.08
18.53	39	SLE R	5	354.00	7.70	7.70	-983.99	387.35	-103.96	10.40
18.53	34	SLE Q	5	354.00	7.70	7.70	-939.46	369.82	-99.25	9.93
18.93	52	SLE R	6	20.00	7.70	7.70	-1090.98	429.47	-115.26	11.54
18.93	34	SLE Q	6	20.00	7.70	7.70	-1033.96	407.02	-109.23	10.93
21.65	52	SLE R	6	292.45	7.70	7.70	561.57	-59.33	221.06	5.94
21.65	34	SLE Q	6	292.45	7.70	7.70	515.26	-54.44	202.83	5.45
22.26	39	SLE R	6	353.00	7.70	7.70	-801.60	315.55	-84.69	8.48
22.26	34	SLE Q	6	353.00	7.70	7.70	-611.57	240.75	-64.61	6.47

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

Caso	Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	My <daNm>	c <mm>	s <mm>	K_2	Φ_{eq}	Δ_{sm} <mm>	A_s <cmq>	$A_{c\ eff}$ <cmq>	σ_s <daN/cmq>	ε_{sm}	Wk <mm>
60	0.20	34	SLE Q	1	4	354.00	-664.33	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	261.51	0.08	0.02
72	0.20	56	SLE F	1	4	354.00	-702.15	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	276.40	0.08	0.02
141	3.54	34	SLE Q	1	4	20.00	-994.94	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	391.66	0.11	0.02

149	3.54	43	SLE F	1	4	20.00	-1026.90	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	404.24	0.12	0.02
222	3.94	34	SLE Q	2	4	353.00	-995.95	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	392.06	0.11	0.02
234	3.94	56	SLE F	2	4	353.00	-1021.83	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	402.25	0.12	0.02
350	6.36	34	SLE Q	2	4	110.82	491.94	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	193.65	0.06	0.01
374	6.36	56	SLE F	2	4	110.82	497.45	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	195.82	0.06	0.01
455	7.27	34	SLE Q	2	4	20.00	-864.48	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	340.31	0.10	0.02
463	7.27	43	SLE F	2	4	20.00	-890.15	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	350.41	0.10	0.02
536	7.67	34	SLE Q	3	4	20.00	-921.00	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	362.56	0.11	0.02
541	7.67	31	SLE F	3	4	20.00	-947.52	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	373.00	0.11	0.02
660	8.28	34	SLE Q	3	4	81.09	-597.93	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	235.38	0.07	0.01
670	8.28	31	SLE F	3	4	81.09	-621.28	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	244.57	0.07	0.01
764	11.03	34	SLE Q	3	4	356.00	-959.87	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	377.85	0.11	0.02
772	11.03	43	SLE F	3	4	356.00	-982.60	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	386.81	0.11	0.02
845	11.43	34	SLE Q	4	4	20.00	-1006.51	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	396.22	0.12	0.02
857	11.43	56	SLE F	4	4	20.00	-1028.01	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	404.68	0.12	0.02
974	13.87	34	SLE Q	4	4	264.36	506.08	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	199.22	0.06	0.01
998	13.87	56	SLE F	4	4	264.36	511.17	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	201.22	0.06	0.01
1078	14.79	34	SLE Q	4	4	356.00	-875.16	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	344.51	0.10	0.02
1083	14.79	31	SLE F	4	4	356.00	-898.86	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	353.84	0.10	0.02
1159	15.19	34	SLE Q	5	4	20.00	-927.97	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	365.30	0.11	0.02
1164	15.19	31	SLE F	5	4	20.00	-954.08	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	375.58	0.11	0.02
1288	17.62	34	SLE Q	5	4	262.91	480.27	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	189.06	0.06	0.01
1298	17.62	31	SLE F	5	4	262.91	486.51	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	191.52	0.06	0.01
1392	18.53	34	SLE Q	5	4	354.00	-939.46	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	369.82	0.11	0.02
1400	18.53	43	SLE F	5	4	354.00	-961.61	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	378.54	0.11	0.02
1473	18.93	34	SLE Q	6	4	20.00	-1033.96	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	407.02	0.12	0.02
1485	18.93	56	SLE F	6	4	20.00	-1058.02	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	416.49	0.12	0.02
1598	21.65	34	SLE Q	6	4	292.45	515.26	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	202.83	0.06	0.01
1622	21.65	56	SLE F	6	4	292.45	528.09	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	207.88	0.06	0.01
1704	22.26	34	SLE Q	6	4	353.00	-611.57	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	240.75	0.07	0.01
1712	22.26	43	SLE F	6	4	353.00	-639.35	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	251.68	0.07	0.01

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

CC	X0 <m>	X1 <m>	Lung. <m>	Staff.	AfE St. <cmq/m>	bw <m>	Vsdu <daN>	ctgθ	VRsd <daN>	VRcd <daN>	Vrdu <daN>	Sic.
13 SND	0.20	0.60	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	2900.86	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	8.701
1 SND	0.60	3.14	2.54	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	2687.49	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	9.391
1 SND	3.14	3.54	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	3098.83	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	8.145
13 SND	3.94	4.34	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	2765.63	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	9.126
13 SND	4.34	6.87	2.53	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	2354.29	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	10.721
1 SND	6.87	7.27	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	2686.67	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	9.394
13 SND	7.67	8.07	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	2646.00	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	9.539
1 SND	8.07	10.63	2.56	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	2257.79	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	11.179
1 SND	10.63	11.03	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	2669.13	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	9.456
13 SND	11.43	11.83	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	2673.04	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	9.442
13 SND	11.83	14.39	2.56	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	2261.71	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	11.159
1 SND	14.39	14.79	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	2594.86	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	9.727
13 SND	15.19	15.59	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	2667.79	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	9.461
1 SND	15.59	18.13	2.54	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	2263.33	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	11.152
1 SND	18.13	18.53	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	2674.66	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	9.437
13 SND	18.93	19.33	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	2990.34	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	8.440
13 SND	19.33	21.86	2.53	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	2579.00	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	9.787
1 SND	21.86	22.26	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	2736.65	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	9.223

Verifiche di resistenza al fuoco

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	AfEP S <cmq>	AfEP I <cmq>	My <daNm>	MRdy <daNm>	Sic.
0.20	87	SLU I	1	354.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-664.33	-10095.20	15.196
3.54	87	SLU I	1	20.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-994.94	-10095.20	10.146
3.94	87	SLU I	2	353.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-995.95	-10095.20	10.136
6.36	87	SLU I	2	110.82	7.70	7.70	7.70	7.70	491.94	10094.00	20.521
7.27	87	SLU I	2	20.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-864.48	-10095.20	11.678
7.67	87	SLU I	3	20.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-921.00	-10095.20	10.961
8.28	87	SLU I	3	81.09	7.70	7.70	7.70	7.70	-597.93	-10095.20	16.883
11.03	87	SLU I	3	356.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-959.87	-10095.20	10.517
11.43	87	SLU I	4	20.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-1006.51	-10095.20	10.030
13.87	87	SLU I	4	264.36	7.70	7.70	7.70	7.70	506.08	10094.00	19.947
14.79	87	SLU I	4	356.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-875.16	-10095.20	11.535
15.19	87	SLU I	5	20.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-927.97	-10095.20	10.879
17.62	87	SLU I	5	262.91	7.70	7.70	7.70	7.70	480.27	10094.00	21.019
18.53	87	SLU I	5	354.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-939.46	-10095.20	10.746
18.93	87	SLU I	6	20.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-1033.96	-10095.20	9.764
21.65	87	SLU I	6	292.45	7.70	7.70	7.70	7.70	515.26	10094.00	19.592
22.26	87	SLU I	6	353.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-611.57	-10095.20	16.507

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

CC	X0 <m>	X1 <m>	Lung. <m>	Staff.	AfE St. <cmq/m>	bw <m>	Vsdu <daN>	ctgθ	VRsd <daN>	VRcd <daN>	Vrdu <daN>	Sic.
87 SLU I	0.20	0.60	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	1618.33	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	15.676
87 SLU I	0.60	3.14	2.54	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	1404.97	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	18.057
87 SLU I	3.14	3.54	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	1816.30	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	13.968
87 SLU I	3.94	4.34	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	1751.65	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	14.483
87 SLU I	4.34	6.87	2.53	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	1340.32	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	18.928
87 SLU I	6.87	7.27	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	1672.70	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	15.167
87 SLU I	7.67	8.07	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	1716.03	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	14.784
87 SLU I	8.07	10.63	2.56	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	1327.83	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	19.106
87 SLU I	10.63	11.03	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	1739.17	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	14.587
87 SLU I	11.43	11.83	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	1766.69	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	14.360
87 SLU I	11.83	14.39	2.56	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	1355.36	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	18.718
87 SLU I	14.39	14.79	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	1688.51	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	15.025
87 SLU I	15.19	15.59	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	1713.88	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	14.802
87 SLU I	15.59	18.13	2.54	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	1309.42	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	19.375
87 SLU I	18.13	18.53	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	1720.75	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	14.743
87 SLU I	18.93	19.33	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	1839.02	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	13.795
87 SLU I	19.33	21.86	2.53	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	1427.68	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	17.770
87 SLU I	21.86	22.26	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	1585.33	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	16.003

Travata n. 1032

Nodi: 1057 1058 1059

Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Tipo	B <cm>	H <cm>	Cf sup <cm>	Cf inf <cm>	Cls	Fck <daN/cmq>	Fctk <daN/cmq>	Fcd <daN/cmq>	Fcd (Inc) <daN/cmq>	Fctd <daN/cmq>	Tp	Fyk <daN/cmq>	Fyd <daN/cmq>
4	R	40.00	40.00	3.50	3.50	C25/30	249.00	17.91	141.10	249.00	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	AfEP S <cmq>	AfEP I <cmq>	My <daNm>	MRdy <daNm>	Sic.
0.20	48	SLU	1	353.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-1656.78	-10274.80	6.202
0.50	48	SLU	1	322.73	7.70	7.70	7.70	7.70	-1656.78	-10274.80	6.202
3.53	35	SLU	1	20.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-2590.95	-10274.80	3.966
3.93	48	SLU	2	20.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-2677.16	-10274.80	3.838
6.22	50	SLU	2	249.26	7.70	7.70	7.70	7.70	1568.01	10274.80	6.553
7.29	35	SLU	2	356.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-1536.10	-10274.80	6.689

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	AfEP S <cmq>	AfEP I <cmq>	My <daNm>	M'ydy <daNm>	Sic.
0.20	13	SND	1	353.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-3607.92	-9880.83	2.739
0.50	13	SND	1	322.73	7.70	7.70	7.70	7.70	-3607.92	-9880.83	2.739
3.53	1	SND	1	20.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-3865.50	-9880.83	2.556
3.93	13	SND	2	20.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-3819.11	-9880.83	2.587
6.22	13	SND	2	249.26	7.70	7.70	7.70	7.70	2071.61	9880.83	4.770
7.29	1	SND	2	356.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-3315.80	-9880.83	2.980

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	My <daNm>	σ_f sup <daN/cmq>	σ_f inf <daN/cmq>	σ_c <daN/cmq>
0.20	52	SLE R	1	353.00	7.70	7.70	-1155.07	454.70	-122.03	12.21
0.20	34	SLE Q	1	353.00	7.70	7.70	-941.71	370.71	-99.49	9.96
0.50	52	SLE R	1	322.73	7.70	7.70	-1155.07	454.70	-122.03	12.21
0.50	34	SLE Q	1	322.73	7.70	7.70	-941.71	370.71	-99.49	9.96
3.53	39	SLE R	1	20.00	7.70	7.70	-1815.61	714.72	-191.81	19.20
3.53	34	SLE Q	1	20.00	7.70	7.70	-1610.24	633.88	-170.12	17.03
3.93	52	SLE R	2	20.00	7.70	7.70	-1873.76	737.61	-197.96	19.81
3.93	34	SLE Q	2	20.00	7.70	7.70	-1684.92	663.27	-178.01	17.82
6.22	54	SLE R	2	249.26	7.70	7.70	1103.14	-116.54	434.25	11.66
6.22	34	SLE Q	2	249.26	7.70	7.70	1046.91	-110.60	412.12	11.07
7.29	39	SLE R	2	356.00	7.70	7.70	-1075.99	423.57	-113.68	11.38
7.29	34	SLE Q	2	356.00	7.70	7.70	-893.71	351.81	-94.42	9.45

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

Caso	Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	My <daNm>	c <mm>	s <mm>	K_2	Φ_{eq}	Δ_{sm} <mm>	A_s <cmq>	$A_{c\ eff}$ <cmq>	σ_s <daN/cmq>	ε_{sm}	Wk <mm>
64	0.20	34	SLE Q	1	4	353.00	-941.71	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	370.71	0.11	0.02
76	0.20	56	SLE F	1	4	353.00	-986.57	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	388.37	0.11	0.02
186	0.50	34	SLE Q	1	4	322.73	-941.71	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	370.71	0.11	0.02
210	0.50	56	SLE F	1	4	322.73	-986.57	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	388.37	0.11	0.02
291	3.53	34	SLE Q	1	4	20.00	-1610.24	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	633.88	0.18	0.04
299	3.53	43	SLE F	1	4	20.00	-1648.66	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	649.00	0.19	0.04
372	3.93	34	SLE Q	2	4	20.00	-1684.92	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	663.27	0.19	0.04
384	3.93	56	SLE F	2	4	20.00	-1719.21	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	676.77	0.20	0.04
457	6.22	34	SLE Q	2	4	249.26	1046.91	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	412.12	0.12	0.02
469	6.22	56	SLE F	2	4	249.26	1054.00	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	414.91	0.12	0.02

549	7.29	34	SLE Q	2	4	356.00	-893.71	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	351.81	0.10	0.02
557	7.29	43	SLE F	2	4	356.00	-933.20	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	367.36	0.11	0.02

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

CC	X0 <m>	X1 <m>	Lung. <m>	Staff.	AfE St. <cmq/m>	bw <m>	Vsdu <daN>	ctgθ	VRsd <daN>	VRcd <daN>	Vrdu <daN>	Sic.
13 SND	0.20	0.60	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	3903.07	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	6.467
1 SND	0.60	3.13	2.53	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	3673.73	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	6.870
1 SND	3.13	3.53	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	4304.59	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	5.863
50 SLU	3.93	4.33	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	4348.16	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	5.805
13 SND	4.33	6.89	2.56	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	3610.23	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	6.991
1 SND	6.89	7.29	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	3770.12	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	6.695

Verifiche di resistenza al fuoco
Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	AfEP S <cmq>	AfEP I <cmq>	My <daNm>	MRdy <daNm>	Sic.
0.20	87	SLU I	1	353.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-941.71	-10095.20	10.720
0.50	87	SLU I	1	322.73	7.70	7.70	7.70	7.70	-941.71	-10095.20	10.720
3.53	87	SLU I	1	20.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-1610.24	-10095.20	6.269
3.93	87	SLU I	2	20.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-1684.92	-10095.20	5.991
6.22	87	SLU I	2	249.26	7.70	7.70	7.70	7.70	1046.91	10094.00	9.642
7.29	87	SLU I	2	356.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-893.71	-10095.20	11.296

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

CC	X0 <m>	X1 <m>	Lung. <m>	Staff.	AfE St. <cmq/m>	bw <m>	Vsdu <daN>	ctgθ	VRsd <daN>	VRcd <daN>	Vrdu <daN>	Sic.
87 SLU I	0.20	0.60	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	2425.15	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	10.461
87 SLU I	0.60	3.13	2.53	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	2195.82	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	11.553
87 SLU I	3.13	3.53	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	2826.67	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	8.975
87 SLU I	3.93	4.33	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	2885.05	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	8.793
87 SLU I	4.33	6.89	2.56	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	2254.19	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	11.254
87 SLU I	6.89	7.29	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	2414.09	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	10.509

Travata n. 1034

Nodi: 1064 -2585 1065 1066 1067 1068 1069 1070 1071 -2293 1072 1073
Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Tipo	B <cm>	H <cm>	Cf sup <cm>	Cf inf <cm>	Cls	Fck <daN/cmq>	Fctk <daN/cmq>	Fcd <daN/cmq>	Fcd (Inc) <daN/cmq>	Fctd <daN/cmq>	Tp	Fyk <daN/cmq>	Fyd <daN/cmq>
4	R	40.00	40.00	3.50	3.50	C25/30	249.00	17.91	141.10	249.00	11.94	B450C	4500.00	3913.04
3	R	40.00	20.00	3.50	3.50	C25/30	249.00	17.91	141.10	249.00	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	AfEP S <cmq>	AfEP I <cmq>	My <daNm>	MRdy <daNm>	Sic.
0.15	50	SLU	1	15.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-801.18	-10274.80	12.825
0.46	50	SLU	1	45.86	7.70	7.70	7.70	7.70	-801.18	-10274.80	12.825
3.54	35	SLU	1	354.50	7.70	7.70	7.70	7.70	-1673.16	-10274.80	6.141
3.94	48	SLU	2	20.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-1544.70	-10274.80	6.652
6.68	50	SLU	2	293.68	7.70	7.70	7.70	7.70	715.59	10274.80	14.359
7.29	35	SLU	2	354.50	7.70	7.70	7.70	7.70	-1093.50	-10274.80	9.396
7.69	48	SLU	3	20.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-972.50	-4251.11	4.371
9.21	61	SLU	3	172.17	7.70	7.70	7.70	7.70	549.50	4251.11	7.736
11.05	35	SLU	3	356.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-1016.25	-4251.11	4.183
11.45	48	SLU	4	20.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-1446.26	-10274.80	7.104
11.75	48	SLU	4	50.36	7.70	7.70	7.70	7.70	-1446.26	-10274.80	7.104
14.79	35	SLU	4	354.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-1429.71	-10274.80	7.187
15.19	50	SLU	5	20.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-1599.35	-10274.80	6.424
17.42	50	SLU	5	243.05	7.70	7.70	7.70	7.70	808.58	10274.80	12.707
18.52	35	SLU	5	353.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-1227.00	-10274.80	8.374
18.92	48	SLU	6	20.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-1419.72	-10274.80	7.237
21.17	75	SLU	6	244.65	7.70	7.70	7.70	7.70	865.11	10274.80	11.877
22.41	35	SLU	6	369.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-1326.33	-10274.80	7.747
22.81	48	SLU	7	20.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-1037.20	-10274.80	9.906
24.64	36	SLU	7	202.57	7.70	7.70	7.70	7.70	-594.67	-10274.80	17.278
24.94	36	SLU	7	233.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-594.67	-10274.80	17.278
25.34	49	SLU	8	20.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-823.20	-10274.80	12.482
25.55	49	SLU	8	41.34	7.70	7.70	7.70	7.70	-823.20	-10274.80	12.482
25.84	49	SLU	8	70.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-709.38	-10274.80	14.484
26.24	48	SLU	9	20.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-1732.57	-10274.80	5.930
28.82	48	SLU	10	31.72	7.70	7.70	7.70	7.70	1010.46	10274.80	10.168
30.09	35	SLU	10	158.62	7.70	7.70	7.70	7.70	-1573.93	-10274.80	6.528
30.49	48	SLU	11	20.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-970.79	-10274.80	10.584
31.19	48	SLU	11	90.00	7.70	7.70	7.70	7.70	711.51	10274.80	14.441
31.54	48	SLU	11	125.00	7.70	7.70	7.70	7.70	711.51	10274.80	14.441

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	AfEP S <cmq>	AfEP I <cmq>	My <daNm>	M'ydy <daNm>	Sic.
0.15	1	SND	1	15.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-1841.21	-9880.83	5.366
0.46	1	SND	1	45.86	7.70	7.70	7.70	7.70	-1841.21	-9880.83	5.366
3.54	13	SND	1	354.50	7.70	7.70	7.70	7.70	-2563.90	-9880.83	3.854
3.94	1	SND	2	20.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-2747.25	-9880.83	3.597
6.68	13	SND	2	293.68	7.70	7.70	7.70	7.70	-2052.09	-9880.83	4.815
7.29	13	SND	2	354.50	7.70	7.70	7.70	7.70	-2537.64	-9880.83	3.894
7.69	1	SND	3	20.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-953.76	-4128.02	4.328
9.21	13	SND	3	172.17	7.70	7.70	7.70	7.70	406.78	4128.01	10.148
11.05	13	SND	3	356.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-985.40	-4128.02	4.189
11.45	1	SND	4	20.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-2767.21	-9880.83	3.571
11.75	1	SND	4	50.36	7.70	7.70	7.70	7.70	-2767.21	-9880.83	3.571
14.79	13	SND	4	354.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-2558.94	-9880.83	3.861
15.19	1	SND	5	20.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-2445.47	-9880.83	4.040
17.42	1	SND	5	243.05	7.70	7.70	7.70	7.70	990.59	9880.83	9.975
18.52	13	SND	5	353.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-2158.53	-9880.83	4.578
18.92	1	SND	6	20.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-2292.93	-9880.83	4.309
21.17	1	SND	6	244.65	7.70	7.70	7.70	7.70	994.50	9880.83	9.935
22.41	13	SND	6	369.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-2280.13	-9880.83	4.333
22.81	1	SND	7	20.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-2758.69	-9880.83	3.582
24.64	13	SND	7	202.57	7.70	7.70	7.70	7.70	-2347.40	-9880.83	4.209
24.94	13	SND	7	233.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-2347.40	-9880.83	4.209
25.34	13	SND	8	20.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-1148.36	-9880.83	8.604
25.55	13	SND	8	41.34	7.70	7.70	7.70	7.70	-1477.18	-9880.83	6.689
25.84	13	SND	8	70.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-1477.18	-9880.83	6.689
26.24	1	SND	9	20.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-2743.35	-9880.83	3.602
28.82	1	SND	10	31.72	7.70	7.70	7.70	7.70	1228.05	9880.83	8.046
30.09	13	SND	10	158.62	7.70	7.70	7.70	7.70	-2694.86	-9880.83	3.667
30.49	1	SND	11	20.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-1688.62	-9880.83	5.851
31.19	1	SND	11	90.00	7.70	7.70	7.70	7.70	1877.23	9880.83	5.264
31.54	1	SND	11	125.00	7.70	7.70	7.70	7.70	1877.23	9880.83	5.264

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	My <daNm>	σ_f sup <daN/cmq>	σ_f inf <daN/cmq>	σ_c <daN/cmq>
0.15	54	SLE R	1	15.00	7.70	7.70	-573.46	225.74	-60.58	6.06
0.15	34	SLE Q	1	15.00	7.70	7.70	-401.84	158.19	-42.45	4.25
0.46	54	SLE R	1	45.86	7.70	7.70	-573.46	225.74	-60.58	6.06
0.46	34	SLE Q	1	45.86	7.70	7.70	-401.84	158.19	-42.45	4.25
3.54	39	SLE R	1	354.50	7.70	7.70	-1209.46	476.11	-127.78	12.79
3.54	34	SLE Q	1	354.50	7.70	7.70	-1118.19	440.18	-118.13	11.82
3.94	52	SLE R	2	20.00	7.70	7.70	-1115.74	439.21	-117.88	11.80
3.94	34	SLE Q	2	20.00	7.70	7.70	-1039.48	409.19	-109.82	10.99
6.68	54	SLE R	2	293.68	7.70	7.70	520.31	-54.97	204.82	5.50
6.68	34	SLE Q	2	293.68	7.70	7.70	434.61	-45.92	171.09	4.60
7.29	39	SLE R	2	354.50	7.70	7.70	-782.78	308.14	-82.70	8.28
7.29	34	SLE Q	2	354.50	7.70	7.70	-600.04	236.21	-63.39	6.34
7.69	52	SLE R	3	20.00	7.70	7.70	-675.77	628.74	-182.52	26.73
7.69	34	SLE Q	3	20.00	7.70	7.70	-647.10	602.06	-174.77	25.59
9.21	65	SLE R	3	172.17	7.70	7.70	379.04	-102.38	352.67	14.99
9.21	34	SLE Q	3	172.17	7.70	7.70	378.40	-102.20	352.06	14.97
11.05	39	SLE R	3	356.00	7.70	7.70	-702.20	653.33	-189.66	27.77
11.05	34	SLE Q	3	356.00	7.70	7.70	-678.81	631.57	-183.34	26.85
11.45	52	SLE R	4	20.00	7.70	7.70	-1001.74	394.34	-105.83	10.59
11.45	34	SLE Q	4	20.00	7.70	7.70	-836.48	329.28	-88.37	8.84
11.75	52	SLE R	4	50.36	7.70	7.70	-1001.74	394.34	-105.83	10.59
11.75	34	SLE Q	4	50.36	7.70	7.70	-836.48	329.28	-88.37	8.84
14.79	39	SLE R	4	354.00	7.70	7.70	-1005.75	395.92	-106.25	10.63
14.79	34	SLE Q	4	354.00	7.70	7.70	-870.32	342.61	-91.95	9.20
15.19	54	SLE R	5	20.00	7.70	7.70	-1118.28	440.21	-118.14	11.82
15.19	34	SLE Q	5	20.00	7.70	7.70	-988.78	389.24	-104.46	10.45
17.42	54	SLE R	5	243.05	7.70	7.70	566.86	-59.89	223.15	5.99
17.42	34	SLE Q	5	243.05	7.70	7.70	527.08	-55.69	207.49	5.57
18.52	39	SLE R	5	353.00	7.70	7.70	-866.02	340.91	-91.49	9.16
18.52	34	SLE Q	5	353.00	7.70	7.70	-751.22	295.72	-79.36	7.94
18.92	52	SLE R	6	20.00	7.70	7.70	-999.15	393.32	-105.56	10.56
18.92	34	SLE Q	6	20.00	7.70	7.70	-866.93	341.27	-91.59	9.17
21.17	79	SLE R	6	244.65	7.70	7.70	610.63	-64.51	240.38	6.46
21.17	34	SLE Q	6	244.65	7.70	7.70	581.44	-61.43	228.89	6.15
22.41	39	SLE R	6	369.00	7.70	7.70	-932.14	366.94	-98.48	9.86
22.41	34	SLE Q	6	369.00	7.70	7.70	-850.83	334.93	-89.89	9.00
22.81	52	SLE R	7	20.00	7.70	7.70	-723.06	284.63	-76.39	7.65
22.81	34	SLE Q	7	20.00	7.70	7.70	-617.53	243.09	-65.24	6.53
24.64	40	SLE R	7	202.57	7.70	7.70	-410.38	161.55	-43.36	4.34
24.64	34	SLE Q	7	202.57	7.70	7.70	163.59	-17.28	64.40	1.73
24.94	40	SLE R	7	233.00	7.70	7.70	-410.38	161.55	-43.36	4.34
24.94	34	SLE Q	7	233.00	7.70	7.70	-159.70	62.87	-16.87	1.69

25.34	53	SLE R	8	20.00	7.70	7.70	-573.32	225.69	-60.57	6.06
25.34	34	SLE Q	8	20.00	7.70	7.70	-410.46	161.58	-43.36	4.34
25.55	53	SLE R	8	41.34	7.70	7.70	-573.32	225.69	-60.57	6.06
25.55	34	SLE Q	8	41.34	7.70	7.70	-410.46	161.58	-43.36	4.34
25.84	53	SLE R	8	70.00	7.70	7.70	-496.25	195.35	-52.43	5.25
25.84	34	SLE Q	8	70.00	7.70	7.70	-394.07	155.13	-41.63	4.17
26.24	52	SLE R	9	20.00	7.70	7.70	-1211.75	477.01	-128.02	12.81
26.24	34	SLE Q	9	20.00	7.70	7.70	-1058.87	416.83	-111.87	11.20
28.82	52	SLE R	10	31.72	7.70	7.70	708.83	-74.89	279.03	7.49
28.82	34	SLE Q	10	31.72	7.70	7.70	682.41	-72.10	268.63	7.22
30.09	39	SLE R	10	158.62	7.70	7.70	-1118.01	440.11	-118.11	11.82
30.09	34	SLE Q	10	158.62	7.70	7.70	-992.33	390.63	-104.84	10.49
30.49	52	SLE R	11	20.00	7.70	7.70	-723.17	284.68	-76.40	7.65
30.49	34	SLE Q	11	20.00	7.70	7.70	-686.79	270.36	-72.56	7.26
31.19	52	SLE R	11	90.00	7.70	7.70	533.12	-56.32	209.86	5.64
31.19	34	SLE Q	11	90.00	7.70	7.70	384.52	-40.62	151.37	4.07
31.54	52	SLE R	11	125.00	7.70	7.70	533.12	-56.32	209.86	5.64
31.54	34	SLE Q	11	125.00	7.70	7.70	384.52	-40.62	151.37	4.07

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

Caso	Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	My <daNm>	c <mm>	s <mm>	K_2	Φ_{eq}	Δ_{sm} <mm>	A_s <cmq>	$A_{c\ eff}$ <cmq>	σ_s <daN/cmq>	ε_{sm}	Wk <mm>
91	0.15	34	SLE Q	1	4	15.00	-401.84	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	158.19	0.05	0.01
115	0.15	56	SLE F	1	4	15.00	-425.17	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	167.37	0.05	0.01
237	0.46	34	SLE Q	1	4	45.86	-401.84	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	158.19	0.05	0.01
261	0.46	56	SLE F	1	4	45.86	-425.17	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	167.37	0.05	0.01
341	3.54	34	SLE Q	1	4	354.50	-1118.19	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	440.18	0.13	0.03
349	3.54	43	SLE F	1	4	354.50	-1142.60	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	449.79	0.13	0.03
422	3.94	34	SLE Q	2	4	20.00	-1039.48	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	409.19	0.12	0.02
434	3.94	56	SLE F	2	4	20.00	-1067.51	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	420.23	0.12	0.02
545	6.68	34	SLE Q	2	4	293.68	434.61	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	171.09	0.05	0.01
569	6.68	56	SLE F	2	4	293.68	449.45	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	176.93	0.05	0.01
649	7.29	34	SLE Q	2	4	354.50	-600.04	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	236.21	0.07	0.01
657	7.29	43	SLE F	2	4	354.50	-632.85	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	249.12	0.07	0.01
728	7.69	34	SLE Q	3	3	20.00	-647.10	28.00	79.00	0.50	14.00	88.92	7.70	181.00	602.06	0.18	0.03
740	7.69	56	SLE F	3	3	20.00	-652.09	28.00	79.00	0.50	14.00	88.92	7.70	181.00	606.70	0.18	0.03
807	9.21	34	SLE Q	3	3	172.17	378.40	28.00	79.00	0.50	14.00	88.92	7.70	181.00	352.06	0.10	0.02
823	9.21	69	SLE F	3	3	172.17	378.68	28.00	79.00	0.50	14.00	88.92	7.70	181.00	352.32	0.10	0.02
886	11.05	34	SLE Q	3	3	356.00	-678.81	28.00	79.00	0.50	14.00	88.92	7.70	181.00	631.57	0.18	0.03
894	11.05	43	SLE F	3	3	356.00	-683.97	28.00	79.00	0.50	14.00	88.92	7.70	181.00	636.37	0.19	0.03
965	11.45	34	SLE Q	4	4	20.00	-836.48	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	329.28	0.10	0.02
977	11.45	56	SLE F	4	4	20.00	-867.89	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	341.65	0.10	0.02
1084	11.75	34	SLE Q	4	4	50.36	-836.48	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	329.28	0.10	0.02
1108	11.75	56	SLE F	4	4	50.36	-867.89	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	341.65	0.10	0.02
1186	14.79	34	SLE Q	4	4	354.00	-870.32	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	342.61	0.10	0.02
1194	14.79	43	SLE F	4	4	354.00	-898.86	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	353.84	0.10	0.02
1267	15.19	34	SLE Q	5	4	20.00	-988.78	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	389.24	0.11	0.02
1279	15.19	56	SLE F	5	4	20.00	-1012.59	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	398.61	0.12	0.02
1352	17.42	34	SLE Q	5	4	243.05	527.08	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	207.49	0.06	0.01
1364	17.42	56	SLE F	5	4	243.05	529.00	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	208.24	0.06	0.01
1431	18.52	34	SLE Q	5	4	353.00	-751.22	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	295.72	0.09	0.02
1439	18.52	43	SLE F	5	4	353.00	-774.99	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	305.08	0.09	0.02
1512	18.92	34	SLE Q	6	4	20.00	-866.93	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	341.27	0.10	0.02
1524	18.92	56	SLE F	6	4	20.00	-889.87	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	350.30	0.10	0.02
1597	21.17	34	SLE Q	6	4	244.65	581.44	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	228.89	0.07	0.01
1602	21.17	31	SLE F	6	4	244.65	586.33	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	230.81	0.07	0.01
1678	22.41	34	SLE Q	6	4	369.00	-850.83	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	334.93	0.10	0.02
1686	22.41	43	SLE F	6	4	369.00	-874.48	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	344.24	0.10	0.02
1757	22.81	34	SLE Q	7	4	20.00	-617.53	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	243.09	0.07	0.01
1769	22.81	56	SLE F	7	4	20.00	-651.25	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	256.37	0.07	0.02
1880	24.64	34	SLE Q	7	4	202.57	163.59	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	64.40	0.02	0.00
1895	24.64	43	SLE F	7	4	202.57	-195.28	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	76.87	0.02	0.00
2008	24.94	34	SLE Q	7	4	233.00	-159.70	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	62.87	0.02	0.00
2024	24.94	43	SLE F	7	4	233.00	-195.28	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	76.87	0.02	0.00
2113	25.34	34	SLE Q	8	4	20.00	-410.46	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	161.58	0.05	0.01
2118	25.34	31	SLE F	8	4	20.00	-436.33	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	171.76	0.05	0.01
2194	25.55	34	SLE Q	8	4	41.34	-410.46	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	161.58	0.05	0.01
2199	25.55	31	SLE F	8	4	41.34	-436.33	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	171.76	0.05	0.01
2279	25.84	34	SLE Q	8	4	70.00	-394.07	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	155.13	0.05	0.01
2287	25.84	43	SLE F	8	4	70.00	-412.19	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	162.26	0.05	0.01
2360	26.24	34	SLE Q	9	4	20.00	-1058.87	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	416.83	0.12	0.02
2372	26.24	56	SLE F	9	4	20.00	-1085.40	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	427.27	0.12	0.03
2445	28.82	34	SLE Q	10	4	31.72	682.41	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	268.63	0.08	0.02
2457	28.82	56	SLE F	10	4	31.72	687.78	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	270.75	0.08	0.02
2526	30.09	34	SLE Q	10	4	158.62	-992.33	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	390.63	0.11	0.02
2534	30.09	43	SLE F	10	4	158.62	-1020.17	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	401.59	0.12	0.02
2609	30.49	34	SLE Q	11	4	20.00	-686.79	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	270.36	0.08	0.02
2621	30.49	56	SLE F	11	4	20.00	-702.19	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	276.42	0.08	0.02
2735	31.19	34	SLE Q	11	4	90.00	384.52	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	151.37	0.04	0.01

2759	31.19	56	SLE F	11	4	90.00	407.28	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	160.33	0.05	0.01
2838	31.54	34	SLE Q	11	4	125.00	384.52	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	151.37	0.04	0.01
2850	31.54	56	SLE F	11	4	125.00	407.28	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	160.33	0.05	0.01

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

CC	X0 <m>	X1 <m>	Lung. <m>	Staff.	AfE St. <cmq/m>	bw <m>	Vsdu <daN>	ctgθ	VRsd <daN>	VRcd <daN>	Vrdu <daN>	Sic.
1 SND	0.15	0.55	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	2256.09	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	11.187
13 SND	0.55	3.14	2.59	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	2296.98	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	10.988
13 SND	3.14	3.54	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	2678.09	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	9.424
1 SND	3.94	4.34	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	2814.64	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	8.967
1 SND	4.34	6.89	2.54	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	2433.54	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	10.371
13 SND	6.89	7.29	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	2551.90	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	9.890
48 SLU	7.69	7.89	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	1740.45	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	6.556
35 SLU	7.89	10.85	2.96	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	1560.44	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	7.312
35 SLU	10.85	11.05	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	1766.50	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	6.459
1 SND	11.45	11.85	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	2699.75	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	9.349
13 SND	11.85	14.39	2.54	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	2330.49	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	10.830
13 SND	14.39	14.79	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	2720.01	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	9.279
50 SLU	15.19	15.59	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	2605.85	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	9.686
1 SND	15.59	18.12	2.53	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	2163.26	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	11.667
13 SND	18.12	18.52	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	2410.10	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	10.472
1 SND	18.92	19.32	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	2416.81	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	10.443
1 SND	19.32	22.01	2.69	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	2051.40	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	12.303
13 SND	22.01	22.41	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	2407.58	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	10.483
1 SND	22.81	23.21	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	3220.14	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	7.838
1 SND	23.21	24.54	1.33	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	2854.74	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	8.841
13 SND	24.54	24.94	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	2790.26	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	9.046
1 SND	25.34	25.84	0.50	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	3785.68	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	6.667
1 SND	26.24	26.64	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	2655.52	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	9.505
1 SND	26.64	29.69	3.05	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	2290.11	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	11.021
13 SND	29.69	30.09	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	2620.95	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	9.630
1 SND	30.49	31.54	1.05	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	3712.96	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	6.798

Verifiche di resistenza al fuoco
Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	AfEP S <cmq>	AfEP I <cmq>	My <daNm>	MRdy <daNm>	Sic.
0.15	87	SLU I	1	15.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-401.84	-10095.20	25.122
0.46	87	SLU I	1	45.86	7.70	7.70	7.70	7.70	-401.84	-10095.20	25.122
3.54	87	SLU I	1	354.50	7.70	7.70	7.70	7.70	-1118.19	-10095.20	9.028
3.94	87	SLU I	2	20.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-1039.48	-10095.20	9.712
6.68	87	SLU I	2	293.68	7.70	7.70	7.70	7.70	434.61	10094.00	23.227
7.29	87	SLU I	2	354.50	7.70	7.70	7.70	7.70	-600.04	-10095.20	16.824
7.69	87	SLU I	3	20.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-647.10	-4173.22	6.449
9.21	87	SLU I	3	172.17	7.70	7.70	7.70	7.70	378.40	4173.22	11.029
11.05	87	SLU I	3	356.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-678.81	-4173.22	6.148
11.45	87	SLU I	4	20.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-836.48	-10095.20	12.069
11.75	87	SLU I	4	50.36	7.70	7.70	7.70	7.70	-836.48	-10095.20	12.069
14.79	87	SLU I	4	354.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-870.32	-10095.20	11.599
15.19	87	SLU I	5	20.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-988.78	-10095.20	10.210
17.42	87	SLU I	5	243.05	7.70	7.70	7.70	7.70	527.08	10094.00	19.152
18.52	87	SLU I	5	353.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-751.22	-10095.20	13.438
18.92	87	SLU I	6	20.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-866.93	-10095.20	11.645
21.17	87	SLU I	6	244.65	7.70	7.70	7.70	7.70	581.44	10094.00	17.362
22.41	87	SLU I	6	369.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-850.83	-10095.20	11.865
22.81	87	SLU I	7	20.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-617.53	-10095.20	16.348
24.64	87	SLU I	7	202.57	7.70	7.70	7.70	7.70	163.59	10094.00	61.710
24.94	87	SLU I	7	233.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-159.70	-10095.20	63.214
25.34	87	SLU I	8	20.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-410.46	-10095.20	24.595
25.55	87	SLU I	8	41.34	7.70	7.70	7.70	7.70	-410.46	-10095.20	24.595
25.84	87	SLU I	8	70.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-394.07	-10095.20	25.618
26.24	87	SLU I	9	20.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-1058.87	-10095.20	9.534
28.82	87	SLU I	10	31.72	7.70	7.70	7.70	7.70	682.41	10094.00	14.793
30.09	87	SLU I	10	158.62	7.70	7.70	7.70	7.70	-992.33	-10095.20	10.173
30.49	87	SLU I	11	20.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-686.79	-10095.20	14.699
31.19	87	SLU I	11	90.00	7.70	7.70	7.70	7.70	384.52	10094.00	26.253
31.54	87	SLU I	11	125.00	7.70	7.70	7.70	7.70	384.52	10094.00	26.253

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

CC	X0 <m>	X1 <m>	Lung. <m>	Staff.	AfE St. <cmq/m>	bw <m>	Vsdu <daN>	ctgθ	VRsd <daN>	VRcd <daN>	Vrdu <daN>	Sic.
87 SLU I	0.15	0.55	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	1406.29	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	18.040
87 SLU I	0.55	3.14	2.59	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	1447.19	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	17.530
87 SLU I	3.14	3.54	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	1828.29	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	13.876
87 SLU I	3.94	4.34	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	1724.84	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	14.708
87 SLU I	4.34	6.89	2.54	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	1343.74	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	18.880
87 SLU I	6.89	7.29	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	1462.10	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	17.351

87	SLU	I	7.69	7.89	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	1189.24	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	9.012
87	SLU	I	7.89	10.85	2.96	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	1065.42	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	10.059
87	SLU	I	10.85	11.05	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	1208.12	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	8.871
87	SLU	I	11.45	11.85	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	1616.11	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	15.698
87	SLU	I	11.85	14.39	2.54	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	1246.85	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	20.347
87	SLU	I	14.39	14.79	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	1636.38	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	15.503
87	SLU	I	15.19	15.59	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	1692.72	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	14.987
87	SLU	I	15.59	18.12	2.53	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	1303.19	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	19.467
87	SLU	I	18.12	18.52	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	1550.04	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	16.367
87	SLU	I	18.92	19.32	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	1598.67	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	15.869
87	SLU	I	19.32	22.01	2.69	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	1233.26	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	20.571
87	SLU	I	22.01	22.41	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	1589.44	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	15.961
87	SLU	I	22.81	23.21	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	1187.82	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	21.358
87	SLU	I	23.21	24.54	1.33	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	822.42	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	30.847
87	SLU	I	24.54	24.94	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	757.94	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	33.472
87	SLU	I	25.34	25.84	0.50	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	261.15	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	97.146
87	SLU	I	26.24	26.64	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	1775.77	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	14.286
87	SLU	I	26.64	29.69	3.05	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	1410.37	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	17.988
87	SLU	I	29.69	30.09	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	1741.20	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	14.570
87	SLU	I	30.49	31.54	1.05	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	1466.59	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	17.298

Travata n. 1035

Nodi: 1074 1075

Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Tipo	B <cm>	H <cm>	Cf sup <cm>	Cf inf <cm>	Cls	Fck <daN/cmq>	Fctk <daN/cmq>	Fcd <daN/cmq>	Fcd (Inc) <daN/cmq>	Fctd <daN/cmq>	Tp	Fyk <daN/cmq>	Fyd <daN/cmq>
3	R	40.00	20.00	3.50	3.50	C25/30	249.00	17.91	141.10	249.00	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	AfEP S <cmq>	AfEP I <cmq>	My <daNm>	MRdy <daNm>	Sic.
0.20	48	SLU	1	294.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-411.99	-2630.74	6.385
0.76	37	SLU	1	238.03	4.52	4.52	4.52	4.52	308.56	2630.74	8.526
2.94	35	SLU	1	20.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-827.54	-2630.74	3.179

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	AfEP S <cmq>	AfEP I <cmq>	My <daNm>	M'ydy <daNm>	Sic.
0.20	1	SND	1	294.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-909.42	-2505.36	2.755
0.76	13	SND	1	238.03	4.52	4.52	4.52	4.52	538.19	2505.36	4.655
2.94	13	SND	1	20.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-1193.59	-2505.36	2.099

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	My <daNm>	σ_f sup <daN/cmq>	σ_f inf <daN/cmq>	σ_c <daN/cmq>
0.20	52	SLE R	1	294.00	4.52	4.52	-280.64	432.12	-79.31	14.47
0.20	34	SLE Q	1	294.00	4.52	4.52	-265.51	408.81	-75.04	13.69
0.76	41	SLE R	1	238.03	4.52	4.52	215.55	-60.92	331.89	11.11
0.76	34	SLE Q	1	238.03	4.52	4.52	203.86	-57.61	313.89	10.51
2.94	39	SLE R	1	20.00	4.52	4.52	-575.64	886.33	-162.68	29.67
2.94	34	SLE Q	1	20.00	4.52	4.52	-542.76	835.70	-153.39	27.98

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

Caso	Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	My <daNm>	c <mm>	s <mm>	K_2	Φ_{eq}	Δ_{sm} <mm>	A_s <cmq>	$A_{c\ eff}$ <cmq>	σ_s <daN/cmq>	ε_{sm}	Wk <mm>
56	0.20	34	SLE Q	1	3	294.00	-265.51	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	408.81	0.12	0.02
68	0.20	56	SLE F	1	3	294.00	-269.54	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	415.02	0.12	0.02
139	0.76	34	SLE Q	1	3	238.03	203.86	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	313.89	0.09	0.02
147	0.76	43	SLE F	1	3	238.03	205.64	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	316.62	0.09	0.02
219	2.94	34	SLE Q	1	3	20.00	-542.76	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	835.70	0.24	0.05
227	2.94	43	SLE F	1	3	20.00	-548.52	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	844.58	0.25	0.05

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

CC	X0 <m>	X1 <m>	Lung. <m>	Staff.	AfE St. <cmq/m>	bw <m>	Vsdu <daN>	ctgθ	VRsd <daN>	VRcd <daN>	Vrdu <daN>	Sic.
1 SND	0.20	0.40	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	1341.29	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	8.506
13 SND	0.40	2.74	2.34	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	1402.06	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	8.138
35 SLU	2.74	2.94	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	1574.76	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	7.245

Verifiche di resistenza al fuoco

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	AfEP S <cmq>	AfEP I <cmq>	My <daNm>	MRdy <daNm>	Sic.
0.20	87	SLU I	1	294.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-265.51	-2440.15	9.190
0.76	87	SLU I	1	238.03	4.52	4.52	4.52	4.52	203.86	2440.15	11.970

2.94	87	SLU I	1	20.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-542.76	-2440.15	4.496

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

CC	X0 <m>	X1 <m>	Lung. <m>	Staff.	AfE St. <cmq/m>	bw <m>	Vsdu <daN>	ctgθ	VRsd <daN>	VRcd <daN>	Vrdu <daN>	Sic.
87 SLU I	0.20	0.40	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	868.75	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	12.336
87 SLU I	0.40	2.74	2.34	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	929.53	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	11.530
87 SLU I	2.74	2.94	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	1071.12	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	10.006

Travata n. 1038

Nodi: 1080 1081 -2294

Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Tipo	B <cm>	H <cm>	Cf sup <cm>	Cf inf <cm>	Cls	Fck <daN/cmq>	Fctk <daN/cmq>	Fcd <daN/cmq>	Fcd (Inc) <daN/cmq>	Fctd <daN/cmq>	Tp	Fyk <daN/cmq>	Fyd <daN/cmq>
3	R	40.00	20.00	3.50	3.50	C25/30	249.00	17.91	141.10	249.00	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	AfEP S <cmq>	AfEP I <cmq>	My <daNm>	MRdy <daNm>	Sic.
0.15	48	SLU	1	299.00	4.52	4.52	4.52	4.52	271.78	2630.74	9.680
2.99	48	SLU	1	15.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-458.98	-2630.74	5.732
3.29	48	SLU	2	15.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-93.43	-2630.74	28.157
5.96	35	SLU	2	282.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-285.88	-2630.74	9.202

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	AfEP S <cmq>	AfEP I <cmq>	My <daNm>	M'ydy <daNm>	Sic.
0.15	13	SND	1	299.00	4.52	4.52	4.52	4.52	670.40	2505.36	3.737
2.99	13	SND	1	15.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-807.59	-2505.36	3.102
3.29	1	SND	2	15.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-591.92	-2505.36	4.233
5.96	13	SND	2	282.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-676.09	-2505.36	3.706

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	My <daNm>	σ_f sup <daN/cmq>	σ_f inf <daN/cmq>	σ_c <daN/cmq>
0.15	52	SLE R	1	299.00	4.52	4.52	182.08	-51.46	280.35	9.39
0.15	34	SLE Q	1	299.00	4.52	4.52	116.46	-32.91	179.32	6.00
2.99	52	SLE R	1	15.00	4.52	4.52	-333.70	513.80	-94.31	17.20
2.99	34	SLE Q	1	15.00	4.52	4.52	-303.12	466.72	-85.66	15.63
3.29	52	SLE R	2	15.00	4.52	4.52	-75.50	116.25	-21.34	3.89
3.29	34	SLE Q	2	15.00	4.52	4.52	-63.89	98.37	-18.06	3.29
5.96	39	SLE R	2	282.00	4.52	4.52	-205.19	315.93	-57.99	10.58
5.96	34	SLE Q	2	282.00	4.52	4.52	-152.95	235.50	-43.22	7.88

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

Caso	Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	My <daNm>	c <mm>	s <mm>	K_2	Φ_{eq}	Δ_{sm} <mm>	A_s <cmq>	$A_{c\ eff}$ <cmq>	σ_s <daN/cmq>	ε_{sm}	Wk <mm>
57	0.15	34	SLE Q	1	3	299.00	116.46	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	179.32	0.05	0.01
69	0.15	56	SLE F	1	3	299.00	128.71	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	198.18	0.06	0.01
136	2.99	34	SLE Q	1	3	15.00	-303.12	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	466.72	0.14	0.03
148	2.99	56	SLE F	1	3	15.00	-308.78	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	475.44	0.14	0.03
236	3.29	34	SLE Q	2	3	15.00	-63.89	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	98.37	0.03	0.01
248	3.29	56	SLE F	2	3	15.00	-69.25	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	106.63	0.03	0.01
315	5.96	34	SLE Q	2	3	282.00	-152.95	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	235.50	0.07	0.01
323	5.96	43	SLE F	2	3	282.00	-160.73	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	247.49	0.07	0.01

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

CC	X0 <m>	X1 <m>	Lung. <m>	Staff.	AfE St. <cmq/m>	bw <m>	Vsdu <daN>	ctgθ	VRsd <daN>	VRcd <daN>	Vrdu <daN>	Sic.
1 SND	0.15	0.35	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	511.92	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	22.288
13 SND	0.35	2.79	2.44	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	742.96	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	15.357
13 SND	2.79	2.99	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	782.96	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	14.572
1 SND	3.29	3.49	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	627.34	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	18.187
13 SND	3.49	5.76	2.27	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	654.05	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	17.445
13 SND	5.76	5.96	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	694.05	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	16.439

Verifiche di resistenza al fuoco

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	AfEP S <cmq>	AfEP I <cmq>	My <daNm>	MRdy <daNm>	Sic.
0.15	87	SLU I	1	299.00	4.52	4.52	4.52	4.52	116.46	2440.15	20.953
2.99	87	SLU I	1	15.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-303.12	-2440.15	8.050
3.29	87	SLU I	2	15.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-63.89	-2440.15	38.195
5.96	87	SLU I	2	282.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-152.95	-2440.15	15.954

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

CC	X0 <m>	X1 <m>	Lung. <m>	Staff.	AfE St. <cmq/m>	bw <m>	Vsdu <daN>	ctgθ	VRsd <daN>	VRcd <daN>	Vrdu <daN>	Sic.
87 SLU I	0.15	0.35	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	148.48	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	72.180
87 SLU I	0.35	2.79	2.44	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	379.52	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	28.239
87 SLU I	2.79	2.99	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	419.52	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	25.547
87 SLU I	3.29	3.49	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	233.64	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	45.870
87 SLU I	3.49	5.76	2.27	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	260.36	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	41.164
87 SLU I	5.76	5.96	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	300.36	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	35.682

Travata n. 1048

Nodi: 1085 1086 1087 1088 1089 1090 1091

Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Tipo	B <cm>	H <cm>	Cf sup <cm>	Cf inf <cm>	Cls	Fck <daN/cmq>	Fctk <daN/cmq>	Fcd <daN/cmq>	Fcd (Inc) <daN/cmq>	Fctd <daN/cmq>	Tp	Fyk <daN/cmq>	Fyd <daN/cmq>
3	R	40.00	20.00	3.50	3.50	C25/30	249.00	17.91	141.10	249.00	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	AfEP S <cmq>	AfEP I <cmq>	My <daNm>	MRdy <daNm>	Sic.
0.20	48	SLU	1	20.00	4.52	4.52	4.52	4.52	205.48	2630.74	12.803
2.94	35	SLU	1	294.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-410.70	-2630.74	6.405
3.34	48	SLU	2	20.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-351.90	-2630.74	7.476
5.91	35	SLU	2	277.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-150.14	-2630.74	17.522
6.31	50	SLU	3	20.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-700.22	-2630.74	3.757
7.73	37	SLU	3	162.21	4.52	4.52	4.52	4.52	485.96	2630.74	5.413
9.69	37	SLU	3	358.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-860.12	-2630.74	3.059
10.09	50	SLU	4	20.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-823.73	-2630.74	3.194
11.73	50	SLU	4	183.65	4.52	4.52	4.52	4.52	450.68	2630.74	5.837
13.47	37	SLU	4	358.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-798.04	-2630.74	3.296
13.87	50	SLU	5	20.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-843.64	-2630.74	3.118
15.54	50	SLU	5	187.00	4.52	4.52	4.52	4.52	481.86	2630.74	5.460
17.21	37	SLU	5	354.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-666.45	-2630.74	3.947
17.61	36	SLU	6	20.00	4.52	4.52	4.52	4.52	179.13	2630.74	14.686
19.65	36	SLU	6	224.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-421.15	-2630.74	6.247

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	AfEP S <cmq>	AfEP I <cmq>	My <daNm>	M'ydy <daNm>	Sic.
0.20	13	SND	1	20.00	4.52	4.52	4.52	4.52	717.46	2505.36	3.492
2.94	13	SND	1	294.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-817.45	-2505.36	3.065
3.34	1	SND	2	20.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-791.10	-2505.36	3.167
5.91	13	SND	2	277.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-679.19	-2505.36	3.689
6.31	1	SND	3	20.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-819.73	-2505.36	3.056
7.73	13	SND	3	162.21	4.52	4.52	4.52	4.52	343.08	2505.36	7.302
9.69	13	SND	3	358.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-902.46	-2505.36	2.776
10.09	1	SND	4	20.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-895.17	-2505.36	2.799
11.73	13	SND	4	183.65	4.52	4.52	4.52	4.52	285.22	2505.36	8.784
13.47	13	SND	4	358.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-871.30	-2505.36	2.875
13.87	1	SND	5	20.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-900.82	-2505.36	2.781
15.54	13	SND	5	187.00	4.52	4.52	4.52	4.52	294.66	2505.36	8.503
17.21	13	SND	5	354.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-768.48	-2505.36	3.260
17.61	13	SND	6	20.00	4.52	4.52	4.52	4.52	880.34	2505.36	2.846
19.65	13	SND	6	224.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-1081.90	-2505.36	2.316

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	My <daNm>	σ_f sup <daN/cmq>	σ_f inf <daN/cmq>	σ_c <daN/cmq>
0.20	52	SLE R	1	20.00	4.52	4.52	140.47	-39.70	216.28	7.24
0.20	34	SLE Q	1	20.00	4.52	4.52	123.10	-34.79	189.54	6.35
2.94	39	SLE R	1	294.00	4.52	4.52	-300.12	462.10	-84.82	15.47
2.94	34	SLE Q	1	294.00	4.52	4.52	-280.71	432.22	-79.33	14.47
3.34	52	SLE R	2	20.00	4.52	4.52	-250.38	385.52	-70.76	12.91
3.34	34	SLE Q	2	20.00	4.52	4.52	-187.20	288.23	-52.91	9.65
5.91	39	SLE R	2	277.00	4.52	4.52	-115.15	177.29	-32.54	5.94
5.91	34	SLE Q	2	277.00	4.52	4.52	-68.55	105.55	-19.37	3.53
6.31	54	SLE R	3	20.00	4.52	4.52	-493.31	759.57	-139.42	25.43
6.31	34	SLE Q	3	20.00	4.52	4.52	-330.80	509.34	-93.49	17.05
7.73	41	SLE R	3	162.21	4.52	4.52	341.77	-96.59	526.23	17.62
7.73	34	SLE Q	3	162.21	4.52	4.52	237.74	-67.19	366.06	12.26
9.69	41	SLE R	3	358.00	4.52	4.52	-603.96	929.93	-170.69	31.13
9.69	34	SLE Q	3	358.00	4.52	4.52	-405.40	624.20	-114.57	20.90
10.09	54	SLE R	4	20.00	4.52	4.52	-578.55	890.80	-163.51	29.82
10.09	34	SLE Q	4	20.00	4.52	4.52	-393.97	606.60	-111.34	20.31
11.73	54	SLE R	4	183.65	4.52	4.52	317.47	-89.72	488.81	16.37
11.73	34	SLE Q	4	183.65	4.52	4.52	222.23	-62.81	342.18	11.46

13.47	41	SLE R	4	358.00	4.52	4.52	-561.08	863.90	-158.57	28.92
13.47	34	SLE Q	4	358.00	4.52	4.52	-369.67	569.19	-104.47	19.06
13.87	54	SLE R	5	20.00	4.52	4.52	-593.89	914.43	-167.84	30.61
13.87	34	SLE Q	5	20.00	4.52	4.52	-408.66	629.23	-115.49	21.07
15.54	54	SLE R	5	187.00	4.52	4.52	339.13	-95.84	522.17	17.48
15.54	34	SLE Q	5	187.00	4.52	4.52	237.46	-67.11	365.62	12.24
17.21	41	SLE R	5	354.00	4.52	4.52	-467.78	720.25	-132.20	24.11
17.21	34	SLE Q	5	354.00	4.52	4.52	-302.18	465.27	-85.40	15.58
17.61	40	SLE R	6	20.00	4.52	4.52	112.85	-31.89	173.76	5.82
17.61	34	SLE Q	6	20.00	4.52	4.52	26.26	-7.42	40.44	1.35
19.65	40	SLE R	6	224.00	4.52	4.52	-294.75	453.83	-83.30	15.19
19.65	34	SLE Q	6	224.00	4.52	4.52	-195.44	300.93	-55.23	10.07

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

Caso	Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	My <daNm>	c <mm>	s <mm>	K_2	Φ_{eq}	Δ_{sm} <mm>	A_s <cmq>	$A_{c\ eff}$ <cmq>	σ_s <daN/cmq>	ε_{sm}	Wk <mm>
56	0.20	34	SLE Q	1	3	20.00	123.10	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	189.54	0.06	0.01
68	0.20	56	SLE F	1	3	20.00	125.69	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	193.53	0.06	0.01
135	2.94	34	SLE Q	1	3	294.00	-280.71	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	432.22	0.13	0.02
143	2.94	43	SLE F	1	3	294.00	-283.87	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	437.09	0.13	0.02
215	3.34	34	SLE Q	2	3	20.00	-187.20	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	288.23	0.08	0.02
227	3.34	56	SLE F	2	3	20.00	-197.97	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	304.81	0.09	0.02
299	5.91	34	SLE Q	2	3	277.00	-68.55	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	105.55	0.03	0.01
307	5.91	43	SLE F	2	3	277.00	-79.60	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	122.56	0.04	0.01
379	6.31	34	SLE Q	3	3	20.00	-330.80	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	509.34	0.15	0.03
391	6.31	56	SLE F	3	3	20.00	-338.98	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	521.94	0.15	0.03
458	7.73	34	SLE Q	3	3	162.21	237.74	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	366.06	0.11	0.02
466	7.73	43	SLE F	3	3	162.21	238.11	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	366.63	0.11	0.02
540	9.69	34	SLE Q	3	3	358.00	-405.40	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	624.20	0.18	0.03
548	9.69	43	SLE F	3	3	358.00	-414.12	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	637.63	0.19	0.03
623	10.09	34	SLE Q	4	3	20.00	-393.97	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	606.60	0.18	0.03
635	10.09	56	SLE F	4	3	20.00	-402.38	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	619.55	0.18	0.03
702	11.73	34	SLE Q	4	3	183.65	222.23	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	342.18	0.10	0.02
714	11.73	56	SLE F	4	3	183.65	222.36	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	342.38	0.10	0.02
784	13.47	34	SLE Q	4	3	358.00	-369.67	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	569.19	0.17	0.03
792	13.47	43	SLE F	4	3	358.00	-378.46	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	582.72	0.17	0.03
866	13.87	34	SLE Q	5	3	20.00	-408.66	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	629.23	0.18	0.03
878	13.87	56	SLE F	5	3	20.00	-416.84	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	641.82	0.19	0.03
945	15.54	34	SLE Q	5	3	187.00	237.46	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	365.62	0.11	0.02
950	15.54	31	SLE F	5	3	187.00	237.82	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	366.18	0.11	0.02
1025	17.21	34	SLE Q	5	3	354.00	-302.18	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	465.27	0.14	0.03
1033	17.21	43	SLE F	5	3	354.00	-310.57	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	478.19	0.14	0.03
1107	17.61	34	SLE Q	6	3	20.00	26.26	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	40.44	0.01	0.00
1115	17.61	43	SLE F	6	3	20.00	37.29	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	57.42	0.02	0.00
1187	19.65	34	SLE Q	6	3	224.00	-195.44	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	300.93	0.09	0.02
1192	19.65	31	SLE F	6	3	224.00	-208.24	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	320.63	0.09	0.02

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

CC	X0 <m>	X1 <m>	Lung. <m>	Staff.	AfE St. <cmq/m>	bw <m>	Vsdu <daN>	ctgθ	VRsd <daN>	VRcd <daN>	Vrdu <daN>	Sic.
1 SND	0.20	0.40	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	540.09	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	21.125
13 SND	0.40	2.74	2.34	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	770.38	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	14.810
13 SND	2.74	2.94	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	810.38	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	14.079
1 SND	3.34	3.54	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	775.75	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	14.708
1 SND	3.54	5.71	2.17	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	735.75	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	15.508
13 SND	5.71	5.91	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	683.42	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	16.695
50 SLU	6.31	6.51	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	1373.44	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	8.307
37 SLU	6.51	9.49	2.98	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	1302.19	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	8.762
37 SLU	9.49	9.69	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	1467.64	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	7.774
50 SLU	10.09	10.29	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	1428.53	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	7.987
50 SLU	10.29	13.27	2.98	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	1263.08	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	9.033
37 SLU	13.27	13.47	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	1413.35	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	8.073
50 SLU	13.87	14.07	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	1456.20	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	7.835
50 SLU	14.07	17.01	2.94	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	1290.75	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	8.839
37 SLU	17.01	17.21	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	1351.22	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	8.444
1 SND	17.61	17.81	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	927.23	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	12.305
13 SND	17.81	19.45	1.64	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	1086.65	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	10.500
13 SND	19.45	19.65	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	1126.65	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	10.127

Verifiche di resistenza al fuoco

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	AfEP S <cmq>	AfEP I <cmq>	My <daNm>	MRdy <daNm>	Sic.
0.20	87	SLU I	1	20.00	4.52	4.52	4.52	4.52	123.10	2440.15	19.822
2.94	87	SLU I	1	294.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-280.71	-2440.15	8.693
3.34	87	SLU I	2	20.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-187.20	-2440.15	13.035
5.91	87	SLU I	2	277.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-68.55	-2440.15	35.595

6.31	87	SLU I	3	20.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-330.80	-2440.15	7.376
7.73	87	SLU I	3	162.21	4.52	4.52	4.52	4.52	237.74	2440.15	10.264
9.69	87	SLU I	3	358.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-405.40	-2440.15	6.019
10.09	87	SLU I	4	20.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-393.97	-2440.15	6.194
11.73	87	SLU I	4	183.65	4.52	4.52	4.52	4.52	222.23	2440.15	10.980
13.47	87	SLU I	4	358.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-369.67	-2440.15	6.601
13.87	87	SLU I	5	20.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-408.66	-2440.15	5.971
15.54	87	SLU I	5	187.00	4.52	4.52	4.52	4.52	237.46	2440.15	10.276
17.21	87	SLU I	5	354.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-302.18	-2440.15	8.075
17.61	87	SLU I	6	20.00	4.52	4.52	4.52	4.52	26.26	2440.15	92.915
19.65	87	SLU I	6	224.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-195.44	-2440.15	12.485

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

CC	X0 <m>	X1 <m>	Lung. <m>	Staff.	AfE St. <cmq/m>	bw <m>	Vsdu <daN>	ctgθ	VRsd <daN>	VRcd <daN>	Vrdu <daN>	Sic.
87 SLU I	0.20	0.40	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	138.86	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	77.182
87 SLU I	0.40	2.74	2.34	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	369.14	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	29.033
87 SLU I	2.74	2.94	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	409.14	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	26.194
87 SLU I	3.34	3.54	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	303.17	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	35.351
87 SLU I	3.54	5.71	2.17	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	263.17	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	40.725
87 SLU I	5.71	5.91	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	210.83	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	50.833
87 SLU I	6.31	6.51	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	668.80	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	16.025
87 SLU I	6.51	9.49	2.98	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	631.18	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	16.980
87 SLU I	9.49	9.69	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	712.94	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	15.033
87 SLU I	10.09	10.29	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	698.06	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	15.353
87 SLU I	10.29	13.27	2.98	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	616.30	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	17.390
87 SLU I	13.27	13.47	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	683.68	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	15.676
87 SLU I	13.87	14.07	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	714.58	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	14.998
87 SLU I	14.07	17.01	2.94	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	632.82	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	16.936
87 SLU I	17.01	17.21	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	650.81	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	16.468
87 SLU I	17.61	17.81	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	104.29	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	>100
87 SLU I	17.81	19.45	1.64	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	263.71	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	40.641
87 SLU I	19.45	19.65	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	303.71	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	35.288

Travata n. 1053

Nodi: 1009 1026 1031

Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Tipo	B <cm>	H <cm>	Cf sup <cm>	Cf inf <cm>	Cls	Fck <daN/cmq>	Fctk <daN/cmq>	Fcd <daN/cmq>	Fcd (Inc) <daN/cmq>	Fctd <daN/cmq>	Tp	Fyk <daN/cmq>	Fyd <daN/cmq>
4	R	40.00	40.00	3.50	3.50	C25/30	249.00	17.91	141.10	249.00	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	AfEP S <cmq>	AfEP I <cmq>	My <daNm>	MRdy <daNm>	Sic.
0.20	74	SLU	1	20.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-3633.06	-10274.80	2.828
1.95	63	SLU	1	195.20	7.70	7.70	7.70	7.70	3825.73	10274.80	2.686
4.58	63	SLU	1	458.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-6121.45	-10274.80	1.678
4.98	76	SLU	2	20.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-6373.76	-10274.80	1.612
7.16	76	SLU	2	237.97	7.70	7.70	7.70	7.70	3938.78	10274.80	2.609
9.38	61	SLU	2	460.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-5439.84	-10274.80	1.889

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	AfEP S <cmq>	AfEP I <cmq>	My <daNm>	M'ydy <daNm>	Sic.
0.20	7	SND	1	20.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-3586.43	-9880.83	2.755
1.95	19	SND	1	195.20	7.70	7.70	7.70	7.70	2746.17	9880.83	3.598
4.58	19	SND	1	458.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-5208.61	-9880.83	1.897
4.98	7	SND	2	20.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-5430.22	-9880.83	1.820
7.16	7	SND	2	237.97	7.70	7.70	7.70	7.70	2882.39	9880.83	3.428
9.38	19	SND	2	460.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-5068.39	-9880.83	1.950

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	My <daNm>	σ_f sup <daN/cmq>	σ_f inf <daN/cmq>	σ_c <daN/cmq>
0.20	78	SLE R	1	20.00	7.70	7.70	-2577.82	1014.77	-272.34	27.26
0.20	34	SLE Q	1	20.00	7.70	7.70	-2201.05	866.45	-232.54	23.27
1.95	67	SLE R	1	195.20	7.70	7.70	2728.13	-288.22	1073.94	28.85
1.95	34	SLE Q	1	195.20	7.70	7.70	2505.51	-264.70	986.30	26.49
4.58	67	SLE R	1	458.00	7.70	7.70	-4350.58	1712.62	-459.63	46.00
4.58	34	SLE Q	1	458.00	7.70	7.70	-3896.02	1533.68	-411.61	41.19
4.98	80	SLE R	2	20.00	7.70	7.70	-4505.59	1773.64	-476.00	47.64
4.98	34	SLE Q	2	20.00	7.70	7.70	-3908.59	1538.63	-412.93	41.33
7.16	80	SLE R	2	237.97	7.70	7.70	2787.48	-294.49	1097.30	29.47
7.16	34	SLE Q	2	237.97	7.70	7.70	2592.89	-273.93	1020.70	27.42
9.38	65	SLE R	2	460.00	7.70	7.70	-3827.85	1506.85	-404.40	40.47
9.38	34	SLE Q	2	460.00	7.70	7.70	-3343.10	1316.02	-353.19	35.35

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

Caso	Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	My <daNm>	c <mm>	s <mm>	K_2	Φ_{eq}	Δ_{sm} <mm>	A_s <cmq>	$A_{c\ eff}$ <cmq>	σ_s <daN/cmq>	ε_{sm}	Wk <mm>
62	0.20	34	SLE Q	1	4	20.00	-2201.05	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	866.45	0.25	0.05
82	0.20	82	SLE F	1	4	20.00	-2278.32	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	896.87	0.26	0.05
141	1.95	34	SLE Q	1	4	195.20	2505.51	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	986.30	0.29	0.06
157	1.95	69	SLE F	1	4	195.20	2512.57	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	989.08	0.29	0.06
220	4.58	34	SLE Q	1	4	458.00	-3896.02	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	1533.68	0.49	0.10
236	4.58	69	SLE F	1	4	458.00	-3972.19	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	1563.67	0.46	0.09
299	4.98	34	SLE Q	2	4	20.00	-3908.59	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	1538.63	0.49	0.10
319	4.98	82	SLE F	2	4	20.00	-3996.68	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	1573.30	0.46	0.09
378	7.16	34	SLE Q	2	4	237.97	2592.89	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	1020.70	0.30	0.06
398	7.16	82	SLE F	2	4	237.97	2600.47	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	1023.68	0.30	0.06
458	9.38	34	SLE Q	2	4	460.00	-3343.10	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	1316.02	0.38	0.08
474	9.38	69	SLE F	2	4	460.00	-3451.77	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	1358.80	0.40	0.08

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

CC	X0 <m>	X1 <m>	Lung. <m>	Staff.	AfE St. <cmq/m>	bw <m>	Vsdu <daN>	ctgθ	VRsd <daN>	VRcd <daN>	Vrdu <daN>	Sic.
76 SLU	0.20	0.60	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	6708.99	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	3.762
63 SLU	0.60	4.18	3.58	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	6719.66	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	3.756
63 SLU	4.18	4.58	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	8108.97	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	3.113
76 SLU	4.98	5.38	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	8449.14	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	2.987
76 SLU	5.38	8.98	3.60	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	7033.78	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	3.588
63 SLU	8.98	9.38	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	8231.71	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	3.066

Verifiche di resistenza al fuoco

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	AfEP S <cmq>	AfEP I <cmq>	My <daNm>	MRdy <daNm>	Sic.
0.20	87	SLU I	1	20.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-2201.05	-10095.20	4.587
1.95	87	SLU I	1	195.20	7.70	7.70	7.70	7.70	2505.51	10094.00	4.029
4.58	87	SLU I	1	458.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-3896.02	-10095.20	2.591
4.98	87	SLU I	2	20.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-3908.59	-10095.20	2.583
7.16	87	SLU I	2	237.97	7.70	7.70	7.70	7.70	2592.89	10094.00	3.893
9.38	87	SLU I	2	460.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-3343.10	-10095.20	3.020

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

CC	X0 <m>	X1 <m>	Lung. <m>	Staff.	AfE St. <cmq/m>	bw <m>	Vsdu <daN>	ctgθ	VRsd <daN>	VRcd <daN>	Vrdu <daN>	Sic.
87 SLU I	0.20	0.60	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	4366.03	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	5.811
87 SLU I	0.60	4.18	3.58	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	4386.30	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	5.784
87 SLU I	4.18	4.58	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	5313.48	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	4.775
87 SLU I	4.98	5.38	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	5474.63	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	4.634
87 SLU I	5.38	8.98	3.60	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	4530.09	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	5.600
87 SLU I	8.98	9.38	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	5392.67	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	4.704

Travata n. 1054

Nodi: 1053 1075 1081 1086

Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Tipo	B <cm>	H <cm>	Cf sup <cm>	Cf inf <cm>	Cls	Fck <daN/cmq>	Fctk <daN/cmq>	Fcd <daN/cmq>	Fcd (Inc) <daN/cmq>	Fctd <daN/cmq>	Tp	Fyk <daN/cmq>	Fyd <daN/cmq>
3	R	40.00	20.00	3.50	3.50	C25/30	249.00	17.91	141.10	249.00	11.94	B450C	4500.00	3913.04
4	R	40.00	40.00	3.50	3.50	C25/30	249.00	17.91	141.10	249.00	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	AfEP S <cmq>	AfEP I <cmq>	My <daNm>	MRdy <daNm>	Sic.
0.20	74	SLU	1	20.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-503.77	-4251.11	8.439
1.91	61	SLU	1	191.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-777.79	-4251.11	5.466
2.31	74	SLU	2	467.06	7.70	7.70	7.70	7.70	-4026.90	-10274.80	2.552
4.12	63	SLU	2	286.24	7.70	7.70	7.70	7.70	2828.31	10274.80	3.633
6.83	63	SLU	2	15.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-4122.85	-10274.80	2.492
7.13	76	SLU	3	418.94	7.70	7.70	7.70	7.70	-3199.16	-10274.80	3.212
9.59	76	SLU	3	173.44	7.70	7.70	7.70	7.70	1571.57	10274.80	6.538
11.12	74	SLU	3	20.00	7.70	7.70	7.70	7.70	1299.45	10274.80	7.907

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	AfEP S <cmq>	AfEP I <cmq>	My <daNm>	M'ydy <daNm>	Sic.
0.20	7	SND	1	20.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-789.45	-4128.02	5.229
1.91	19	SND	1	191.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-949.39	-4128.02	4.348
2.31	7	SND	2	467.06	7.70	7.70	7.70	7.70	-3682.50	-9880.83	2.683
4.12	19	SND	2	286.24	7.70	7.70	7.70	7.70	2230.74	9880.83	4.429
6.83	19	SND	2	15.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-3537.63	-9880.83	2.793

7.13	7	SND	3	418.94	7.70	7.70	7.70	7.70	-2637.18	-9880.83	3.747
9.59	7	SND	3	173.44	7.70	7.70	7.70	7.70	1437.07	9880.83	6.876
11.12	7	SND	3	20.00	7.70	7.70	7.70	7.70	1539.79	9880.83	6.417

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	My <daNm>	σ_f sup <daN/cmq>	σ_f inf <daN/cmq>	σ_c <daN/cmq>
0.20	78	SLE R	1	20.00	7.70	7.70	-336.88	313.44	-90.99	13.32
0.20	34	SLE Q	1	20.00	7.70	7.70	-122.01	113.52	-32.95	4.83
1.91	65	SLE R	1	191.00	7.70	7.70	-537.35	499.95	-145.13	21.25
1.91	34	SLE Q	1	191.00	7.70	7.70	-348.17	323.94	-94.04	13.77
2.31	78	SLE R	2	467.06	7.70	7.70	-2831.84	1114.76	-299.18	29.94
2.31	34	SLE Q	2	467.06	7.70	7.70	-2336.58	919.80	-246.85	24.71
4.12	67	SLE R	2	286.24	7.70	7.70	2007.76	-212.12	790.36	21.23
4.12	34	SLE Q	2	286.24	7.70	7.70	1904.29	-201.18	749.63	20.14
6.83	67	SLE R	2	15.00	7.70	7.70	-2918.63	1148.93	-308.35	30.86
6.83	34	SLE Q	2	15.00	7.70	7.70	-2564.24	1009.42	-270.91	27.11
7.13	80	SLE R	3	418.94	7.70	7.70	-2262.95	890.82	-239.07	23.93
7.13	34	SLE Q	3	418.94	7.70	7.70	-1859.48	731.99	-196.45	19.66
9.59	80	SLE R	3	173.44	7.70	7.70	1101.57	-116.38	433.64	11.65
9.59	34	SLE Q	3	173.44	7.70	7.70	719.88	-76.05	283.38	7.61
11.12	78	SLE R	3	20.00	7.70	7.70	885.98	-93.60	348.77	9.37
11.12	34	SLE Q	3	20.00	7.70	7.70	409.62	-43.28	161.25	4.33

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

Caso	Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	My <daNm>	c <mm>	s <mm>	K_2	Φ_{eq}	Δ_{sm} <mm>	A_s <cmq>	$A_{c\ eff}$ <cmq>	σ_s <daN/cmq>	ε_{sm}	Wk <mm>
57	0.20	34	SLE Q	1	3	20.00	-122.01	28.00	79.00	0.50	14.00	88.92	7.70	181.00	113.52	0.03	0.00
77	0.20	82	SLE F	1	3	20.00	-165.08	28.00	79.00	0.50	14.00	88.92	7.70	181.00	153.59	0.04	0.01
136	1.91	34	SLE Q	1	3	191.00	-348.17	28.00	79.00	0.50	14.00	88.92	7.70	181.00	323.94	0.09	0.01
152	1.91	69	SLE F	1	3	191.00	-386.67	28.00	79.00	0.50	14.00	88.92	7.70	181.00	359.76	0.10	0.02
217	2.31	34	SLE Q	2	4	467.06	-2336.58	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	919.80	0.27	0.05
237	2.31	82	SLE F	2	4	467.06	-2429.06	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	956.21	0.28	0.06
296	4.12	34	SLE Q	2	4	286.24	1904.29	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	749.63	0.22	0.04
312	4.12	69	SLE F	2	4	286.24	1918.43	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	755.20	0.22	0.04
375	6.83	34	SLE Q	2	4	15.00	-2564.24	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	1009.42	0.29	0.06
391	6.83	69	SLE F	2	4	15.00	-2632.10	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	1036.13	0.30	0.06
454	7.13	34	SLE Q	3	4	418.94	-1859.48	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	731.99	0.21	0.04
474	7.13	82	SLE F	3	4	418.94	-1906.07	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	750.33	0.22	0.04
534	9.59	34	SLE Q	3	4	173.44	719.88	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	283.38	0.08	0.02
554	9.59	82	SLE F	3	4	173.44	759.32	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	298.91	0.09	0.02
621	11.12	34	SLE Q	3	4	20.00	409.62	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	161.25	0.05	0.01
642	11.12	82	SLE F	3	4	20.00	479.88	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	188.91	0.06	0.01

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

CC	X0 <m>	X1 <m>	Lung. <m>	Staff.	AfE St. <cmq/m>	bw <m>	Vsdu <daN>	ctgθ	VRsd <daN>	VRcd <daN>	Vrdu <daN>	Sic.
7 SND	0.20	0.40	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	1278.17	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	8.927
19 SND	0.40	1.71	1.31	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	1370.89	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	8.323
19 SND	1.71	1.91	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	1515.80	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	7.527
76 SLU	2.31	2.71	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	5684.49	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	4.440
76 SLU	2.71	6.43	3.72	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	4651.12	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	5.427
63 SLU	6.43	6.83	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	5539.61	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	4.556
76 SLU	7.13	7.53	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	3454.83	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	7.306
76 SLU	7.53	10.72	3.19	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	2915.63	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	8.657
63 SLU	10.72	11.12	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	1614.49	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	15.633

Verifiche di resistenza al fuoco

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	AfEP S <cmq>	AfEP I <cmq>	My <daNm>	MRdy <daNm>	Sic.
0.20	87	SLU I	1	20.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-122.01	-4173.22	34.203
1.91	87	SLU I	1	191.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-348.17	-4173.22	11.986
2.31	87	SLU I	2	467.06	7.70	7.70	7.70	7.70	-2336.58	-10095.20	4.320
4.12	87	SLU I	2	286.24	7.70	7.70	7.70	7.70	1904.29	10094.00	5.301
6.83	87	SLU I	2	15.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-2564.24	-10095.20	3.937
7.13	87	SLU I	3	418.94	7.70	7.70	7.70	7.70	-1859.48	-10095.20	5.429
9.59	87	SLU I	3	173.44	7.70	7.70	7.70	7.70	719.88	10094.00	14.023
11.12	87	SLU I	3	20.00	7.70	7.70	7.70	7.70	409.62	10094.00	24.644

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

CC	X0 <m>	X1 <m>	Lung. <m>	Staff.	AfE St. <cmq/m>	bw <m>	Vsdu <daN>	ctgθ	VRsd <daN>	VRcd <daN>	Vrdu <daN>	Sic.
87 SLU I	0.20	0.40	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	536.27	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	19.985
87 SLU I	0.40	1.71	1.31	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	628.99	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	17.039
87 SLU I	1.71	1.91	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	773.90	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	13.848

87 SLU I	2.31	2.71	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	3741.03	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	6.781
87 SLU I	2.71	6.43	3.72	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	3045.00	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	8.331
87 SLU I	6.43	6.83	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	3653.86	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	6.943
87 SLU I	7.13	7.53	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	1963.13	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	12.923
87 SLU I	7.53	10.72	3.19	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	1641.80	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	15.452
87 SLU I	10.72	11.12	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	846.83	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	29.958

Travata n. 1055

Nodi: 1076 -2294 1087

Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Tipo	B <cm>	H <cm>	Cf sup <cm>	Cf inf <cm>	Cls	Fck <daN/cmq>	Fctk <daN/cmq>	Fcd <daN/cmq>	Fcd (Inc) <daN/cmq>	Fctd <daN/cmq>	Tp	Fyk <daN/cmq>	Fyd <daN/cmq>
3	R	40.00	20.00	3.50	3.50	C25/30	249.00	17.91	141.10	249.00	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	AfEP S <cmq>	AfEP I <cmq>	My <daNm>	MRdy <daNm>	Sic.
0.20	61	SLU	1	20.00	4.52	4.52	4.52	4.52	405.16	2630.74	6.493
2.47	61	SLU	1	247.06	4.52	4.52	4.52	4.52	-642.82	-2630.74	4.093
2.77	76	SLU	2	15.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-1052.15	-2630.74	2.500
5.13	76	SLU	2	250.95	4.52	4.52	4.52	4.52	630.47	2630.74	4.173
6.76	75	SLU	2	413.94	4.52	4.52	4.52	4.52	352.45	2630.74	7.464

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	AfEP S <cmq>	AfEP I <cmq>	My <daNm>	M'ydy <daNm>	Sic.
0.20	19	SND	1	20.00	4.52	4.52	4.52	4.52	611.07	2505.36	4.100
2.47	19	SND	1	247.06	4.52	4.52	4.52	4.52	-777.37	-2505.36	3.223
2.77	7	SND	2	15.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-786.86	-2505.36	3.184
5.13	7	SND	2	250.95	4.52	4.52	4.52	4.52	391.82	2505.36	6.394
6.76	19	SND	2	413.94	4.52	4.52	4.52	4.52	-438.50	-2505.36	5.713

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	My <daNm>	σ_f sup <daN/cmq>	σ_f inf <daN/cmq>	σ_c <daN/cmq>
0.20	65	SLE R	1	20.00	4.52	4.52	269.20	-76.08	414.49	13.88
0.20	34	SLE Q	1	20.00	4.52	4.52	89.48	-25.29	137.77	4.61
2.47	65	SLE R	1	247.06	4.52	4.52	-453.84	698.79	-128.26	23.40
2.47	34	SLE Q	1	247.06	4.52	4.52	-280.38	431.70	-79.24	14.45
2.77	80	SLE R	2	15.00	4.52	4.52	-742.65	1143.48	-209.88	38.28
2.77	34	SLE Q	2	15.00	4.52	4.52	-497.39	765.85	-140.57	25.64
5.13	80	SLE R	2	250.95	4.52	4.52	444.10	-125.51	683.80	22.89
5.13	34	SLE Q	2	250.95	4.52	4.52	301.64	-85.25	464.45	15.55
6.76	79	SLE R	2	413.94	4.52	4.52	217.18	-61.38	334.40	11.20
6.76	34	SLE Q	2	413.94	4.52	4.52	-133.26	205.19	-37.66	6.87

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

Caso	Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	My <daNm>	c <mm>	s <mm>	K_2	Φ_{eq}	Δ_{sm} <mm>	A_s <cmq>	$A_{c\ eff}$ <cmq>	σ_s <daN/cmq>	ε_{sm}	Wk <mm>
56	0.20	34	SLE Q	1	3	20.00	89.48	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	137.77	0.04	0.01
72	0.20	69	SLE F	1	3	20.00	116.11	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	178.78	0.05	0.01
135	2.47	34	SLE Q	1	3	247.06	-280.38	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	431.70	0.13	0.02
151	2.47	69	SLE F	1	3	247.06	-310.20	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	477.63	0.14	0.03
214	2.77	34	SLE Q	2	3	15.00	-497.39	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	765.85	0.22	0.04
234	2.77	82	SLE F	2	3	15.00	-523.06	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	805.37	0.23	0.04
293	5.13	34	SLE Q	2	3	250.95	301.64	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	464.45	0.14	0.03
298	5.13	31	SLE F	2	3	250.95	314.67	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	484.50	0.14	0.03
391	6.76	34	SLE Q	2	3	413.94	-133.26	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	205.19	0.06	0.01
407	6.76	69	SLE F	2	3	413.94	-164.81	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	253.77	0.07	0.01

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

CC	X0 <m>	X1 <m>	Lung. <m>	Staff.	AfE St. <cmq/m>	bw <m>	Vsdu <daN>	ctgθ	VRsd <daN>	VRcd <daN>	Vrdu <daN>	Sic.
7 SND	0.20	0.40	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	504.23	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	22.628
19 SND	0.40	2.27	1.87	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	774.08	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	14.740
19 SND	2.27	2.47	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	814.08	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	14.015
76 SLU	2.77	2.97	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	1277.49	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	8.931
76 SLU	2.97	6.56	3.59	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	1177.08	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	9.693
63 SLU	6.56	6.76	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	854.47	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	13.353

Verifiche di resistenza al fuoco

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	AfEP S <cmq>	AfEP I <cmq>	My <daNm>	MRdy <daNm>	Sic.
0.20	87	SLU I	1	20.00	4.52	4.52	4.52	4.52	89.48	2440.15	27.272

2.47	87	SLU I	1	247.06	4.52	4.52	4.52	4.52	-280.38	-2440.15	8.703
2.77	87	SLU I	2	15.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-497.39	-2440.15	4.906
5.13	87	SLU I	2	250.95	4.52	4.52	4.52	4.52	301.64	2440.15	8.090
6.76	87	SLU I	2	413.94	4.52	4.52	4.52	4.52	-133.26	-2440.15	18.311

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

CC	X0 <m>	X1 <m>	Lung. <m>	Staff.	AfE St. <cmq/m>	bw <m>	Vsdu <daN>	ctgθ	VRsd <daN>	VRcd <daN>	Vrdu <daN>	Sic.
87 SLU I	0.20	0.40	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	72.14	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	>100
87 SLU I	0.40	2.27	1.87	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	341.98	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	31.339
87 SLU I	2.27	2.47	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	381.98	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	28.057
87 SLU I	2.77	2.97	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	667.94	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	16.045
87 SLU I	2.97	6.56	3.59	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	610.12	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	17.566
87 SLU I	6.56	6.76	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	485.39	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	22.080

Travata n. 1057

Nodi: 1012 1016 1035 1044

Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Tipo	B <cm>	H <cm>	Cf sup <cm>	Cf inf <cm>	Cls	Fck <daN/cmq>	Fctk <daN/cmq>	Fcd <daN/cmq>	Fcd (Inc) <daN/cmq>	Fctd <daN/cmq>	Tp	Fyk <daN/cmq>	Fyd <daN/cmq>
3	R	40.00	20.00	3.50	3.50	C25/30	249.00	17.91	141.10	249.00	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	AfEP S <cmq>	AfEP I <cmq>	My <daNm>	MRdy <daNm>	Sic.
0.20	61	SLU	1	179.00	7.70	7.70	7.70	7.70	329.23	4251.11	12.912
1.79	61	SLU	1	20.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-742.30	-4251.11	5.727
2.19	74	SLU	2	20.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-2881.05	-4251.11	1.476
5.79	75	SLU	2	379.50	7.70	7.70	7.70	7.70	1841.28	4251.11	2.309
9.38	61	SLU	2	739.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-3456.64	-4251.11	1.230
9.78	74	SLU	3	20.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-920.85	-4251.11	4.617
11.28	74	SLU	3	169.69	7.70	7.70	7.70	7.70	436.90	4251.11	9.730
11.38	74	SLU	3	180.00	7.70	7.70	7.70	7.70	436.90	4251.11	9.730

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	AfEP S <cmq>	AfEP I <cmq>	My <daNm>	M'ydy <daNm>	Sic.
0.20	19	SND	1	179.00	7.70	7.70	7.70	7.70	426.56	4128.01	9.678
1.79	19	SND	1	20.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-654.22	-4128.02	6.310
2.19	7	SND	2	20.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-2096.43	-4128.02	1.969
5.79	7	SND	2	379.50	7.70	7.70	7.70	7.70	1296.58	4128.01	3.184
9.38	19	SND	2	739.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-2477.97	-4128.02	1.666
9.78	7	SND	3	20.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-880.63	-4128.02	4.688
11.28	19	SND	3	169.69	7.70	7.70	7.70	7.70	-607.99	-4128.02	6.790
11.38	19	SND	3	180.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-607.99	-4128.02	6.790

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	My <daNm>	σ_f sup <daN/cmq>	σ_f inf <daN/cmq>	σ_c <daN/cmq>
0.20	65	SLE R	1	179.00	7.70	7.70	219.93	-59.40	204.63	8.70
0.20	34	SLE Q	1	179.00	7.70	7.70	40.37	-10.90	37.56	1.60
1.79	65	SLE R	1	20.00	7.70	7.70	-512.69	477.01	-138.47	20.28
1.79	34	SLE Q	1	20.00	7.70	7.70	-280.18	260.68	-75.67	11.08
2.19	78	SLE R	2	20.00	7.70	7.70	-2031.39	1890.01	-548.65	80.35
2.19	34	SLE Q	2	20.00	7.70	7.70	-1971.29	1834.10	-532.42	77.97
5.79	79	SLE R	2	379.50	7.70	7.70	1293.52	-349.37	1203.50	51.16
5.79	34	SLE Q	2	379.50	7.70	7.70	1284.67	-346.98	1195.26	50.81
9.38	65	SLE R	2	739.00	7.70	7.70	-2417.71	2249.45	-653.00	95.63
9.38	34	SLE Q	2	739.00	7.70	7.70	-2342.78	2179.74	-632.76	92.66
9.78	78	SLE R	3	20.00	7.70	7.70	-628.47	584.73	-169.74	24.86
9.78	34	SLE Q	3	20.00	7.70	7.70	-324.07	301.52	-87.53	12.82
11.28	78	SLE R	3	169.69	7.70	7.70	292.75	-79.07	272.37	11.58
11.28	34	SLE Q	3	169.69	7.70	7.70	53.78	-14.52	50.03	2.13
11.38	78	SLE R	3	180.00	7.70	7.70	292.75	-79.07	272.37	11.58
11.38	34	SLE Q	3	180.00	7.70	7.70	-49.92	46.44	-13.48	1.97

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

Caso	Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	My <daNm>	c <mm>	s <mm>	K_2	Φ_{eq}	Δ_{sm} <mm>	A_s <cmq>	$A_{c\ eff}$ <cmq>	σ_s <daN/cmq>	ε_{sm}	Wk <mm>
56	0.20	34	SLE Q	1	3	179.00	40.37	28.00	79.00	0.50	14.00	88.92	7.70	181.00	37.56	0.01	0.00
72	0.20	69	SLE F	1	3	179.00	76.43	28.00	79.00	0.50	14.00	88.92	7.70	181.00	71.11	0.02	0.00
136	1.79	34	SLE Q	1	3	20.00	-280.18	28.00	79.00	0.50	14.00	88.92	7.70	181.00	260.68	0.08	0.01
152	1.79	69	SLE F	1	3	20.00	-321.10	28.00	79.00	0.50	14.00	88.92	7.70	181.00	298.75	0.09	0.01
215	2.19	34	SLE Q	2	3	20.00	-1971.29	28.00	79.00	0.50	14.00	88.92	7.70	181.00	1834.10	0.74	0.11
235	2.19	82	SLE F	2	3	20.00	-1985.72	28.00	79.00	0.50	14.00	88.92	7.70	181.00	1847.52	0.67	0.10
294	5.79	34	SLE Q	2	3	379.50	1284.67	28.00	79.00	0.50	14.00	88.92	7.70	181.00	1195.26	0.43	0.07

299	5.79	31	SLE F	2	3	379.50	1286.27	28.00	79.00	0.50	14.00	88.92	7.70	181.00	1196.75	0.36	0.05
373	9.38	34	SLE Q	2	3	739.00	-2342.78	28.00	79.00	0.50	14.00	88.92	7.70	181.00	2179.74	0.91	0.14
389	9.38	69	SLE F	2	3	739.00	-2356.93	28.00	79.00	0.50	14.00	88.92	7.70	181.00	2192.90	0.84	0.13
455	9.78	34	SLE Q	3	3	20.00	-324.07	28.00	79.00	0.50	14.00	88.92	7.70	181.00	301.52	0.09	0.01
475	9.78	82	SLE F	3	3	20.00	-379.68	28.00	79.00	0.50	14.00	88.92	7.70	181.00	353.26	0.10	0.02
552	11.28	34	SLE Q	3	3	169.69	53.78	28.00	79.00	0.50	14.00	88.92	7.70	181.00	50.03	0.01	0.00
583	11.28	69	SLE F	3	3	169.69	-104.69	28.00	79.00	0.50	14.00	88.92	7.70	181.00	97.41	0.03	0.00
667	11.38	34	SLE Q	3	3	180.00	-49.92	28.00	79.00	0.50	14.00	88.92	7.70	181.00	46.44	0.01	0.00
699	11.38	69	SLE F	3	3	180.00	-104.69	28.00	79.00	0.50	14.00	88.92	7.70	181.00	97.41	0.03	0.00

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

CC	X0 <m>	X1 <m>	Lung. <m>	Staff.	AfE St. <cmq/m>	bw <m>	Vsdu <daN>	ctgθ	VRsd <daN>	VRcd <daN>	Vrdu <daN>	Sic.
19 SND	0.20	0.40	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	508.11	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	22.455
61 SLU	0.40	1.59	1.19	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	863.81	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	13.209
61 SLU	1.59	1.79	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	943.32	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	12.095
74 SLU	2.19	2.39	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	2225.97	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	5.126
61 SLU	2.39	9.18	6.79	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	2885.33	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	3.954
61 SLU	9.18	9.38	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	3088.39	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	3.694
74 SLU	9.78	9.98	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	1701.02	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	6.708
74 SLU	9.98	11.18	1.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	1488.19	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	7.667
19 SND	11.18	11.38	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	1156.13	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	9.869

Verifiche di resistenza al fuoco

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	AfEP S <cmq>	AfEP I <cmq>	My <daNm>	MRdy <daNm>	Sic.
0.20	87	SLU I	1	179.00	7.70	7.70	7.70	7.70	40.37	4173.22	>100
1.79	87	SLU I	1	20.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-280.18	-4173.22	14.895
2.19	87	SLU I	2	20.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-1971.29	-4173.22	2.117
5.79	87	SLU I	2	379.50	7.70	7.70	7.70	7.70	1284.67	4173.22	3.248
9.38	87	SLU I	2	739.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-2342.78	-4173.22	1.781
9.78	87	SLU I	3	20.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-324.07	-4173.22	12.877
11.28	87	SLU I	3	169.69	7.70	7.70	7.70	7.70	53.78	4173.22	77.605
11.38	87	SLU I	3	180.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-49.92	-4173.22	83.603

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

CC	X0 <m>	X1 <m>	Lung. <m>	Staff.	AfE St. <cmq/m>	bw <m>	Vsdu <daN>	ctgθ	VRsd <daN>	VRcd <daN>	Vrdu <daN>	Sic.
87 SLU I	0.20	0.40	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	52.06	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	>100
87 SLU I	0.40	1.59	1.19	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	354.31	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	30.248
87 SLU I	1.59	1.79	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	412.65	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	25.972
87 SLU I	2.19	2.39	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	1562.04	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	6.861
87 SLU I	2.39	9.18	6.79	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	1992.17	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	5.380
87 SLU I	9.18	9.38	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	2132.88	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	5.025
87 SLU I	9.78	9.98	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	779.03	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	13.757
87 SLU I	9.98	11.18	1.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	631.81	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	16.963
87 SLU I	11.18	11.38	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	459.49	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	23.324

Travata n. 1058

Nodi: 1057 1064 1079 1090

Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Tipo	B <cm>	H <cm>	Cf sup <cm>	Cf inf <cm>	Cls	Fck <daN/cmq>	Fctk <daN/cmq>	Fcd <daN/cmq>	Fcd (Inc) <daN/cmq>	Fctd <daN/cmq>	Tp	Fyk <daN/cmq>	Fyd <daN/cmq>
3	R	40.00	20.00	3.50	3.50	C25/30	249.00	17.91	141.10	249.00	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	AfEP S <cmq>	AfEP I <cmq>	My <daNm>	MRdy <daNm>	Sic.
0.20	74	SLU	1	20.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-499.63	-4251.11	8.508
0.53	74	SLU	1	53.20	7.70	7.70	7.70	7.70	-330.44	-4251.11	12.865
1.86	61	SLU	1	186.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-562.52	-4251.11	7.557
2.16	74	SLU	2	15.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-636.18	-4251.11	6.682
3.37	74	SLU	2	136.42	7.70	7.70	7.70	7.70	254.52	4251.11	16.703
4.21	61	SLU	2	220.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-568.10	-4251.11	7.483
4.51	75	SLU	3	15.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-1225.32	-4251.11	3.469
8.09	75	SLU	3	372.68	7.70	7.70	7.70	7.70	667.03	4251.11	6.373
11.12	61	SLU	3	676.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-788.41	-4251.11	5.392

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	AfEP S <cmq>	AfEP I <cmq>	My <daNm>	M'ydy <daNm>	Sic.
0.20	7	SND	1	20.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-551.74	-4128.02	7.482
0.53	7	SND	1	53.20	7.70	7.70	7.70	7.70	-402.37	-4128.02	10.259
1.86	19	SND	1	186.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-561.69	-4128.02	7.349
2.16	7	SND	2	15.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-471.79	-4128.02	8.750

3.37	7	SND	2	136.42	7.70	7.70	7.70	7.70	182.12	4128.01	22.666
4.21	19	SND	2	220.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-540.77	-4128.02	7.634
4.51	7	SND	3	15.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-911.92	-4128.02	4.527
8.09	7	SND	3	372.68	7.70	7.70	7.70	7.70	479.91	4128.01	8.602
11.12	19	SND	3	676.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-708.29	-4128.02	5.828

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	My <daNm>	σ_f sup <daN/cmq>	σ_f inf <daN/cmq>	σ_c <daN/cmq>
0.20	78	SLE R	1	20.00	7.70	7.70	-336.39	312.98	-90.85	13.31
0.20	34	SLE Q	1	20.00	7.70	7.70	-125.34	116.62	-33.85	4.96
0.53	78	SLE R	1	53.20	7.70	7.70	-221.03	205.65	-59.70	8.74
0.53	34	SLE Q	1	53.20	7.70	7.70	88.09	-23.79	81.96	3.48
1.86	65	SLE R	1	186.00	7.70	7.70	-382.74	356.10	-103.37	15.14
1.86	34	SLE Q	1	186.00	7.70	7.70	-199.77	185.87	-53.96	7.90
2.16	78	SLE R	2	15.00	7.70	7.70	-426.94	397.23	-115.31	16.89
2.16	34	SLE Q	2	15.00	7.70	7.70	-206.38	192.02	-55.74	8.16
3.37	78	SLE R	2	136.42	7.70	7.70	167.41	-45.22	155.76	6.62
3.37	34	SLE Q	2	136.42	7.70	7.70	121.81	-32.90	113.33	4.82
4.21	65	SLE R	2	220.00	7.70	7.70	-399.74	371.92	-107.97	15.81
4.21	34	SLE Q	2	220.00	7.70	7.70	-253.47	235.83	-68.46	10.03
4.51	79	SLE R	3	15.00	7.70	7.70	-915.05	851.37	-247.14	36.19
4.51	34	SLE Q	3	15.00	7.70	7.70	-796.17	740.76	-215.04	31.49
8.09	79	SLE R	3	372.68	7.70	7.70	500.91	-135.29	466.05	19.81
8.09	34	SLE Q	3	372.68	7.70	7.70	454.71	-122.81	423.06	17.99
11.12	65	SLE R	3	676.00	7.70	7.70	-613.11	570.44	-165.59	24.25
11.12	34	SLE Q	3	676.00	7.70	7.70	-567.67	528.16	-153.32	22.45

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

Caso	Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	My <daNm>	c <mm>	s <mm>	K_2	Φ_{eq}	Δ_{sm} <mm>	A_s <cmq>	$A_{c\ eff}$ <cmq>	σ_s <daN/cmq>	ε_{sm}	Wk <mm>
61	0.20	34	SLE Q	1	3	20.00	-125.34	28.00	79.00	0.50	14.00	88.92	7.70	181.00	116.62	0.03	0.01
82	0.20	82	SLE F	1	3	20.00	-166.82	28.00	79.00	0.50	14.00	88.92	7.70	181.00	155.21	0.05	0.01
174	0.53	34	SLE Q	1	3	53.20	88.09	28.00	79.00	0.50	14.00	88.92	7.70	181.00	81.96	0.02	0.00
206	0.53	69	SLE F	1	3	53.20	107.09	28.00	79.00	0.50	14.00	88.92	7.70	181.00	99.64	0.03	0.00
285	1.86	34	SLE Q	1	3	186.00	-199.77	28.00	79.00	0.50	14.00	88.92	7.70	181.00	185.87	0.05	0.01
301	1.86	69	SLE F	1	3	186.00	-237.53	28.00	79.00	0.50	14.00	88.92	7.70	181.00	221.00	0.06	0.01
370	2.16	34	SLE Q	2	3	15.00	-206.38	28.00	79.00	0.50	14.00	88.92	7.70	181.00	192.02	0.06	0.01
390	2.16	82	SLE F	2	3	15.00	-242.11	28.00	79.00	0.50	14.00	88.92	7.70	181.00	225.26	0.07	0.01
456	3.37	34	SLE Q	2	3	136.42	121.81	28.00	79.00	0.50	14.00	88.92	7.70	181.00	113.33	0.03	0.00
461	3.37	31	SLE F	2	3	136.42	123.73	28.00	79.00	0.50	14.00	88.92	7.70	181.00	115.12	0.03	0.01
545	4.21	34	SLE Q	2	3	220.00	-253.47	28.00	79.00	0.50	14.00	88.92	7.70	181.00	235.83	0.07	0.01
561	4.21	69	SLE F	2	3	220.00	-292.79	28.00	79.00	0.50	14.00	88.92	7.70	181.00	272.41	0.08	0.01
624	4.51	34	SLE Q	3	3	15.00	-796.17	28.00	79.00	0.50	14.00	88.92	7.70	181.00	740.76	0.22	0.03
644	4.51	82	SLE F	3	3	15.00	-812.07	28.00	79.00	0.50	14.00	88.92	7.70	181.00	755.55	0.22	0.03
703	8.09	34	SLE Q	3	3	372.68	454.71	28.00	79.00	0.50	14.00	88.92	7.70	181.00	423.06	0.12	0.02
708	8.09	31	SLE F	3	3	372.68	460.81	28.00	79.00	0.50	14.00	88.92	7.70	181.00	428.74	0.12	0.02
782	11.12	34	SLE Q	3	3	676.00	-567.67	28.00	79.00	0.50	14.00	88.92	7.70	181.00	528.16	0.15	0.02
798	11.12	69	SLE F	3	3	676.00	-588.36	28.00	79.00	0.50	14.00	88.92	7.70	181.00	547.41	0.16	0.02

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

CC	X0 <m>	X1 <m>	Lung. <m>	Staff.	AfE St. <cmq/m>	bw <m>	Vsdu <daN>	ctgθ	VRsd <daN>	VRcd <daN>	Vrdu <daN>	Sic.
74 SLU	0.20	0.40	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	1241.94	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	9.187
61 SLU	0.40	1.66	1.26	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	1109.18	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	10.287
61 SLU	1.66	1.86	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	1319.37	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	8.648
74 SLU	2.16	2.36	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	1304.56	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	8.746
74 SLU	2.36	4.01	1.65	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	1102.64	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	10.348
61 SLU	4.01	4.21	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	1157.22	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	9.860
75 SLU	4.51	4.71	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	975.96	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	11.691
75 SLU	4.71	10.92	6.21	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	923.96	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	12.349
61 SLU	10.92	11.12	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	830.37	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	13.740

Verifiche di resistenza al fuoco

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	AfEP S <cmq>	AfEP I <cmq>	My <daNm>	MRdy <daNm>	Sic.
0.20	87	SLU I	1	20.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-125.34	-4173.22	33.295
0.53	87	SLU I	1	53.20	7.70	7.70	7.70	7.70	88.09	4173.22	47.373
1.86	87	SLU I	1	186.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-199.77	-4173.22	20.890
2.16	87	SLU I	2	15.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-206.38	-4173.22	20.221
3.37	87	SLU I	2	136.42	7.70	7.70	7.70	7.70	121.81	4173.22	34.260
4.21	87	SLU I	2	220.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-253.47	-4173.22	16.464
4.51	87	SLU I	3	15.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-796.17	-4173.22	5.242
8.09	87	SLU I	3	372.68	7.70	7.70	7.70	7.70	454.71	4173.22	9.178
11.12	87	SLU I	3	676.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-567.67	-4173.22	7.351

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

CC	X0 <m>	X1 <m>	Lung. <m>	Staff.	AfE St. <cmq/m>	bw <m>	Vsdu <daN>	ctgθ	VRsd <daN>	VRcd <daN>	Vrdu <daN>	Sic.
87 SLU I	0.20	0.40	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	604.90	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	17.717
87 SLU I	0.40	1.66	1.26	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	523.78	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	20.461
87 SLU I	1.66	1.86	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	669.24	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	16.014
87 SLU I	2.16	2.36	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	661.29	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	16.207
87 SLU I	2.36	4.01	1.65	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	549.05	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	19.520
87 SLU I	4.01	4.21	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	668.59	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	16.030
87 SLU I	4.51	4.71	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	695.57	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	15.408
87 SLU I	4.71	10.92	6.21	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	655.57	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	16.348
87 SLU I	10.92	11.12	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	626.43	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	17.108

Travata n. 1059

Nodi: 1016 -2589 1018 -2291 1020 -2588 1022

Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Tipo	B <cm>	H <cm>	Cf sup <cm>	Cf inf <cm>	Cls	Fck <daN/cmq>	Fctk <daN/cmq>	Fcd <daN/cmq>	Fcd (Inc) <daN/cmq>	Fctd <daN/cmq>	Tp	Fyk <daN/cmq>	Fyd <daN/cmq>
3	R	40.00	20.00	3.50	3.50	C25/30	249.00	17.91	141.10	249.00	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	AfEP S <cmq>	AfEP I <cmq>	My <daNm>	MRdy <daNm>	Sic.
0.20	48	SLU	1	354.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-406.71	-2630.74	6.468
1.11	35	SLU	1	262.91	4.52	4.52	4.52	4.52	204.81	2630.74	12.845
3.54	35	SLU	1	20.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-484.38	-2630.74	5.431
3.94	48	SLU	2	353.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-486.24	-2630.74	5.410
6.17	48	SLU	2	129.75	4.52	4.52	4.52	4.52	217.60	2630.74	12.090
7.27	35	SLU	2	20.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-418.91	-2630.74	6.280
7.67	48	SLU	3	356.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-479.48	-2630.74	5.487
9.32	48	SLU	3	190.58	4.52	4.52	4.52	4.52	231.39	2630.74	11.369
11.03	35	SLU	3	20.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-437.10	-2630.74	6.019
11.43	48	SLU	4	356.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-485.14	-2630.74	5.423
13.65	48	SLU	4	133.68	4.52	4.52	4.52	4.52	222.71	2630.74	11.812
14.79	35	SLU	4	20.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-426.88	-2630.74	6.163
15.19	48	SLU	5	354.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-472.08	-2630.74	5.573
17.32	48	SLU	5	141.46	4.52	4.52	4.52	4.52	223.24	2630.74	11.784
18.53	35	SLU	5	20.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-432.94	-2630.74	6.076
18.93	48	SLU	6	353.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-520.34	-2630.74	5.056
21.26	48	SLU	6	120.24	4.52	4.52	4.52	4.52	229.63	2630.74	11.456
22.26	35	SLU	6	20.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-350.01	-2630.74	7.516

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	AfEP S <cmq>	AfEP I <cmq>	My <daNm>	M'ydy <daNm>	Sic.
0.20	13	SND	1	354.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-620.11	-2505.36	4.040
1.11	1	SND	1	262.91	4.52	4.52	4.52	4.52	275.47	2505.36	9.095
3.54	1	SND	1	20.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-634.75	-2505.36	3.947
3.94	13	SND	2	353.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-626.75	-2505.36	3.997
6.17	13	SND	2	129.75	4.52	4.52	4.52	4.52	243.77	2505.36	10.278
7.27	1	SND	2	20.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-564.02	-2505.36	4.442
7.67	13	SND	3	356.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-608.90	-2505.36	4.115
9.32	1	SND	3	190.58	4.52	4.52	4.52	4.52	202.75	2505.36	12.357
11.03	1	SND	3	20.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-580.24	-2505.36	4.318
11.43	13	SND	4	356.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-619.86	-2505.36	4.042
13.65	13	SND	4	133.68	4.52	4.52	4.52	4.52	240.97	2505.36	10.397
14.79	1	SND	4	20.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-562.63	-2505.36	4.453
15.19	13	SND	5	354.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-602.98	-2505.36	4.155
17.32	13	SND	5	141.46	4.52	4.52	4.52	4.52	229.52	2505.36	10.916
18.53	1	SND	5	20.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-576.71	-2505.36	4.344
18.93	13	SND	6	353.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-663.34	-2505.36	3.777
21.26	13	SND	6	120.24	4.52	4.52	4.52	4.52	286.78	2505.36	8.736
22.26	1	SND	6	20.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-558.42	-2505.36	4.487

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	My <daNm>	σ_f sup <daN/cmq>	σ_f inf <daN/cmq>	σ_c <daN/cmq>
0.20	52	SLE R	1	354.00	4.52	4.52	-292.35	450.13	-82.62	15.07
0.20	34	SLE Q	1	354.00	4.52	4.52	-253.23	389.90	-71.57	13.05
1.11	39	SLE R	1	262.91	4.52	4.52	147.58	-41.71	227.23	7.61
1.11	34	SLE Q	1	262.91	4.52	4.52	123.23	-34.83	189.74	6.35
3.54	39	SLE R	1	20.00	4.52	4.52	-348.88	537.19	-98.60	17.98
3.54	34	SLE Q	1	20.00	4.52	4.52	-294.54	453.51	-83.24	15.18
3.94	52	SLE R	2	353.00	4.52	4.52	-349.04	537.43	-98.64	17.99
3.94	34	SLE Q	2	353.00	4.52	4.52	-310.12	477.49	-87.64	15.99
6.17	52	SLE R	2	129.75	4.52	4.52	157.34	-44.47	242.25	8.11

6.17	34	SLE Q	2	129.75	4.52	4.52	147.38	-41.65	226.92	7.60
7.27	39	SLE R	2	20.00	4.52	4.52	-302.50	465.77	-85.49	15.59
7.27	34	SLE Q	2	20.00	4.52	4.52	-245.59	378.14	-69.41	12.66
7.67	52	SLE R	3	356.00	4.52	4.52	-344.79	530.88	-97.44	17.77
7.67	34	SLE Q	3	356.00	4.52	4.52	-295.43	454.88	-83.49	15.23
9.32	52	SLE R	3	190.58	4.52	4.52	168.53	-47.63	259.49	8.69
9.32	34	SLE Q	3	190.58	4.52	4.52	166.80	-47.14	256.83	8.60
11.03	39	SLE R	3	20.00	4.52	4.52	-315.27	485.42	-89.10	16.25
11.03	34	SLE Q	3	20.00	4.52	4.52	-270.70	416.81	-76.50	13.95
11.43	52	SLE R	4	356.00	4.52	4.52	-348.57	536.71	-98.51	17.97
11.43	34	SLE Q	4	356.00	4.52	4.52	-312.22	480.73	-88.24	16.09
13.65	52	SLE R	4	133.68	4.52	4.52	161.23	-45.57	248.25	8.31
13.65	34	SLE Q	4	133.68	4.52	4.52	152.59	-43.13	234.95	7.87
14.79	39	SLE R	4	20.00	4.52	4.52	-308.38	474.83	-87.15	15.90
14.79	34	SLE Q	4	20.00	4.52	4.52	-252.83	389.29	-71.45	13.03
15.19	52	SLE R	5	354.00	4.52	4.52	-339.51	522.75	-95.95	17.50
15.19	34	SLE Q	5	354.00	4.52	4.52	-291.93	449.49	-82.50	15.05
17.32	52	SLE R	5	141.46	4.52	4.52	162.11	-45.82	249.61	8.36
17.32	34	SLE Q	5	141.46	4.52	4.52	154.24	-43.59	237.49	7.95
18.53	39	SLE R	5	20.00	4.52	4.52	-312.30	480.85	-88.26	16.10
18.53	34	SLE Q	5	20.00	4.52	4.52	-267.99	412.63	-75.74	13.81
18.93	52	SLE R	6	353.00	4.52	4.52	-373.90	575.71	-105.67	19.27
18.93	34	SLE Q	6	353.00	4.52	4.52	-334.70	515.35	-94.59	17.25
21.26	52	SLE R	6	120.24	4.52	4.52	165.75	-46.84	255.21	8.54
21.26	34	SLE Q	6	120.24	4.52	4.52	152.14	-43.00	234.26	7.84
22.26	39	SLE R	6	20.00	4.52	4.52	-253.21	389.87	-71.56	13.05
22.26	34	SLE Q	6	20.00	4.52	4.52	-208.53	321.07	-58.93	10.75

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

Caso	Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	My <daNm>	c <mm>	s <mm>	K_2	Φ_{eq}	Δ_{sm} <mm>	A_s <cmq>	$A_{c\ eff}$ <cmq>	σ_s <daN/cmq>	ε_{sm}	Wk <mm>
58	0.20	34	SLE Q	1	3	354.00	-253.23	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	389.90	0.11	0.02
70	0.20	56	SLE F	1	3	354.00	-260.76	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	401.50	0.12	0.02
141	1.11	34	SLE Q	1	3	262.91	123.23	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	189.74	0.06	0.01
149	1.11	43	SLE F	1	3	262.91	128.14	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	197.30	0.06	0.01
222	3.54	34	SLE Q	1	3	20.00	-294.54	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	453.51	0.13	0.02
230	3.54	43	SLE F	1	3	20.00	-305.89	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	470.98	0.14	0.03
303	3.94	34	SLE Q	2	3	353.00	-310.12	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	477.49	0.14	0.03
315	3.94	56	SLE F	2	3	353.00	-318.72	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	490.74	0.14	0.03
388	6.17	34	SLE Q	2	3	129.75	147.38	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	226.92	0.07	0.01
400	6.17	56	SLE F	2	3	129.75	149.56	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	230.28	0.07	0.01
468	7.27	34	SLE Q	2	3	20.00	-245.59	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	378.14	0.11	0.02
476	7.27	43	SLE F	2	3	20.00	-256.17	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	394.43	0.11	0.02
549	7.67	34	SLE Q	3	3	356.00	-295.43	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	454.88	0.13	0.02
561	7.67	56	SLE F	3	3	356.00	-303.83	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	467.82	0.14	0.03
628	9.32	34	SLE Q	3	3	190.58	166.80	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	256.83	0.07	0.01
640	9.32	56	SLE F	3	3	190.58	166.89	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	256.97	0.07	0.01
709	11.03	34	SLE Q	3	3	20.00	-270.70	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	416.81	0.12	0.02
717	11.03	43	SLE F	3	3	20.00	-281.04	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	432.72	0.13	0.02
792	11.43	34	SLE Q	4	3	356.00	-312.22	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	480.73	0.14	0.03
804	11.43	56	SLE F	4	3	356.00	-320.32	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	493.21	0.14	0.03
875	13.65	34	SLE Q	4	3	133.68	152.59	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	234.95	0.07	0.01
887	13.65	56	SLE F	4	3	133.68	154.50	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	237.88	0.07	0.01
955	14.79	34	SLE Q	4	3	20.00	-252.83	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	389.29	0.11	0.02
963	14.79	43	SLE F	4	3	20.00	-263.14	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	405.16	0.12	0.02
1036	15.19	34	SLE Q	5	3	354.00	-291.93	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	449.49	0.13	0.02
1048	15.19	56	SLE F	5	3	354.00	-299.96	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	461.85	0.13	0.02
1119	17.32	34	SLE Q	5	3	141.46	154.24	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	237.49	0.07	0.01
1131	17.32	56	SLE F	5	3	141.46	155.59	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	239.57	0.07	0.01
1200	18.53	34	SLE Q	5	3	20.00	-267.99	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	412.63	0.12	0.02
1208	18.53	43	SLE F	5	3	20.00	-278.28	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	428.47	0.12	0.02
1282	18.93	34	SLE Q	6	3	353.00	-334.70	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	515.35	0.15	0.03
1294	18.93	56	SLE F	6	3	353.00	-342.78	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	527.79	0.15	0.03
1367	21.26	34	SLE Q	6	3	120.24	152.14	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	234.26	0.07	0.01
1379	21.26	56	SLE F	6	3	120.24	154.88	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	238.48	0.07	0.01
1448	22.26	34	SLE Q	6	3	20.00	-208.53	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	321.07	0.09	0.02
1456	22.26	43	SLE F	6	3	20.00	-217.30	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	334.59	0.10	0.02

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

CC	X0 <m>	X1 <m>	Lung. <m>	Staff.	AfE St. <cmq/m>	bw <m>	Vsdu <daN>	ctgθ	VRsd <daN>	VRcd <daN>	Vrdu <daN>	Sic.
48 SLU	0.20	0.40	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	724.92	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	15.739
35 SLU	0.40	3.34	2.94	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	687.84	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	16.588
35 SLU	3.34	3.54	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	772.23	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	14.775
48 SLU	3.94	4.14	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	766.06	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	14.894
48 SLU	4.14	7.07	2.93	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	681.66	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	16.738
35 SLU	7.07	7.27	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	725.49	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	15.727
48 SLU	7.67	7.87	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	763.00	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	14.954

48 SLU	7.87	10.83	2.96	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	678.61	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	16.813
35 SLU	10.83	11.03	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	738.32	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	15.454
48 SLU	11.43	11.63	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	767.36	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	14.869
48 SLU	11.63	14.59	2.96	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	682.96	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	16.706
35 SLU	14.59	14.79	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	732.58	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	15.575
48 SLU	15.19	15.39	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	757.25	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	15.067
48 SLU	15.39	18.33	2.94	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	672.86	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	16.957
35 SLU	18.33	18.53	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	734.22	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	15.540
48 SLU	18.93	19.13	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	792.31	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	14.400
48 SLU	19.13	22.06	2.93	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	707.91	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	16.117
35 SLU	22.06	22.26	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	691.00	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	16.512

Verifiche di resistenza al fuoco
Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	AfEP S <cmq>	AfEP I <cmq>	My <daNm>	MRdy <daNm>	Sic.
0.20	87	SLU I	1	354.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-253.23	-2440.15	9.636
1.11	87	SLU I	1	262.91	4.52	4.52	4.52	4.52	123.23	2440.15	19.802
3.54	87	SLU I	1	20.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-294.54	-2440.15	8.285
3.94	87	SLU I	2	353.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-310.12	-2440.15	7.869
6.17	87	SLU I	2	129.75	4.52	4.52	4.52	4.52	147.38	2440.15	16.557
7.27	87	SLU I	2	20.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-245.59	-2440.15	9.936
7.67	87	SLU I	3	356.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-295.43	-2440.15	8.260
9.32	87	SLU I	3	190.58	4.52	4.52	4.52	4.52	166.80	2440.15	14.629
11.03	87	SLU I	3	20.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-270.70	-2440.15	9.014
11.43	87	SLU I	4	356.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-312.22	-2440.15	7.815
13.65	87	SLU I	4	133.68	4.52	4.52	4.52	4.52	152.59	2440.15	15.991
14.79	87	SLU I	4	20.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-252.83	-2440.15	9.651
15.19	87	SLU I	5	354.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-291.93	-2440.15	8.359
17.32	87	SLU I	5	141.46	4.52	4.52	4.52	4.52	154.24	2440.15	15.820
18.53	87	SLU I	5	20.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-267.99	-2440.15	9.105
18.93	87	SLU I	6	353.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-334.70	-2440.15	7.290
21.26	87	SLU I	6	120.24	4.52	4.52	4.52	4.52	152.14	2440.15	16.038
22.26	87	SLU I	6	20.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-208.53	-2440.15	11.702

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

CC	X0 <m>	X1 <m>	Lung. <m>	Staff.	AfE St. <cmq/m>	bw <m>	Vsdu <daN>	ctgθ	VRsd <daN>	VRcd <daN>	Vrdu <daN>	Sic.
87 SLU I	0.20	0.40	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	501.95	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	21.351
87 SLU I	0.40	3.34	2.94	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	465.10	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	23.043
87 SLU I	3.34	3.54	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	526.69	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	20.348
87 SLU I	3.94	4.14	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	532.16	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	20.139
87 SLU I	4.14	7.07	2.93	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	470.56	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	22.775
87 SLU I	7.07	7.27	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	493.40	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	21.721
87 SLU I	7.67	7.87	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	524.76	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	20.423
87 SLU I	7.87	10.83	2.96	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	463.17	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	23.139
87 SLU I	10.83	11.03	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	510.04	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	21.012
87 SLU I	11.43	11.63	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	535.08	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	20.029
87 SLU I	11.63	14.59	2.96	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	473.48	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	22.635
87 SLU I	14.59	14.79	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	499.73	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	21.446
87 SLU I	15.19	15.39	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	521.49	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	20.551
87 SLU I	15.39	18.33	2.94	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	459.89	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	23.304
87 SLU I	18.33	18.53	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	507.15	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	21.132
87 SLU I	18.93	19.13	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	550.67	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	19.462
87 SLU I	19.13	22.06	2.93	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	489.08	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	21.913
87 SLU I	22.06	22.26	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	474.89	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	22.568

Travata n. 1060

Nodi: 1018 1028 1046
Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Tipo	B <cm>	H <cm>	Cf sup <cm>	Cf inf <cm>	Cls	Fck <daN/cmq>	Fctk <daN/cmq>	Fcd <daN/cmq>	Fcd (Inc) <daN/cmq>	Fctd <daN/cmq>	Tp	Fyk <daN/cmq>	Fyd <daN/cmq>
3	R	40.00	20.00	3.50	3.50	C25/30	249.00	17.91	141.10	249.00	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	AfEP S <cmq>	AfEP I <cmq>	My <daNm>	MRdy <daNm>	Sic.
0.20	74	SLU	1	20.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-1021.25	-2630.74	2.576
2.38	74	SLU	1	238.36	4.52	4.52	4.52	4.52	593.91	2630.74	4.430
4.58	61	SLU	1	458.50	4.52	4.52	4.52	4.52	-1234.53	-2630.74	2.131
4.99	74	SLU	2	20.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-1840.11	-2630.74	1.430
7.19	74	SLU	2	240.25	4.52	4.52	4.52	4.52	981.26	2630.74	2.681
9.39	61	SLU	2	460.50	4.52	4.52	4.52	4.52	-1700.95	-2630.74	1.547

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg	CC	TCC	El	X	AfE S	AfE I	AfEP S	AfEP I	My	M'ydy	Sic.

<m>				<cm>	<cmq>	<cmq>	<cmq>	<cmq>	<daNm>	<daNm>	
0.20	7	SND	1	20.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-786.72	-2505.36	3.185
2.38	19	SND	1	238.36	4.52	4.52	4.52	4.52	423.70	2505.36	5.913
4.58	19	SND	1	458.50	4.52	4.52	4.52	4.52	-942.71	-2505.36	2.658
4.99	7	SND	2	20.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-1312.74	-2505.36	1.908
7.19	7	SND	2	240.25	4.52	4.52	4.52	4.52	683.21	2505.36	3.667
9.39	19	SND	2	460.50	4.52	4.52	4.52	4.52	-1258.34	-2505.36	1.991

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	My <daNm>	σ_f sup <daN/cmq>	σ_f inf <daN/cmq>	σ_c <daN/cmq>
0.20	78	SLE R	1	20.00	4.52	4.52	-719.59	1107.96	-203.37	37.09
0.20	34	SLE Q	1	20.00	4.52	4.52	-596.25	918.07	-168.51	30.74
2.38	79	SLE R	1	238.36	4.52	4.52	420.85	-118.94	647.99	21.69
2.38	34	SLE Q	1	238.36	4.52	4.52	412.66	-116.62	635.38	21.27
4.58	65	SLE R	1	458.50	4.52	4.52	-866.40	1334.01	-244.86	44.66
4.58	34	SLE Q	1	458.50	4.52	4.52	-758.07	1167.21	-214.24	39.08
4.99	78	SLE R	2	20.00	4.52	4.52	-1271.23	1957.35	-359.27	65.53
4.99	34	SLE Q	2	20.00	4.52	4.52	-1122.84	1728.87	-317.33	57.88
7.19	78	SLE R	2	240.25	4.52	4.52	679.10	-191.92	1045.63	35.01
7.19	34	SLE Q	2	240.25	4.52	4.52	664.48	-187.79	1023.11	34.25
9.39	65	SLE R	2	460.50	4.52	4.52	-1173.05	1806.17	-331.52	60.47
9.39	34	SLE Q	2	460.50	4.52	4.52	-1059.74	1631.71	-299.50	54.63

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

Caso	Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	My <daNm>	c <mm>	s <mm>	K_2	Φ_{eq}	Δ_{sm} <mm>	A_s <cmq>	$A_{c\ eff}$ <cmq>	σ_s <daN/cmq>	ε_{sm}	Wk <mm>
56	0.20	34	SLE Q	1	3	20.00	-596.25	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	918.07	0.27	0.05
76	0.20	82	SLE F	1	3	20.00	-619.69	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	954.15	0.28	0.05
135	2.38	34	SLE Q	1	3	238.36	412.66	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	635.38	0.19	0.03
140	2.38	31	SLE F	1	3	238.36	413.75	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	637.06	0.19	0.03
214	4.58	34	SLE Q	1	3	458.50	-758.07	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	1167.21	0.34	0.06
230	4.58	69	SLE F	1	3	458.50	-781.93	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	1203.95	0.35	0.07
293	4.99	34	SLE Q	2	3	20.00	-1122.84	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	1728.87	0.59	0.11
313	4.99	82	SLE F	2	3	20.00	-1148.57	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	1768.49	0.52	0.10
372	7.19	34	SLE Q	2	3	240.25	664.48	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	1023.11	0.30	0.06
392	7.19	82	SLE F	2	3	240.25	666.29	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	1025.90	0.30	0.06
451	9.39	34	SLE Q	2	3	460.50	-1059.74	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	1631.71	0.55	0.10
467	9.39	69	SLE F	2	3	460.50	-1086.89	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	1673.51	0.49	0.09

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

CC	X0 <m>	X1 <m>	Lung. <m>	Staff.	AfE St. <cmq/m>	bw <m>	Vsdu <daN>	ctgθ	VRsd <daN>	VRcd <daN>	Vrdu <daN>	Sic.
74 SLU	0.20	0.40	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	1254.18	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	9.097
61 SLU	0.40	4.38	3.98	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	1454.43	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	7.845
61 SLU	4.38	4.58	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	1611.84	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	7.079
74 SLU	4.99	5.18	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	2209.75	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	5.163
61 SLU	5.18	9.19	4.00	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	2170.35	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	5.257
61 SLU	9.19	9.39	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	2405.97	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	4.742

Verifiche di resistenza al fuoco
Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	AfEP S <cmq>	AfEP I <cmq>	My <daNm>	MRdy <daNm>	Sic.
0.20	87	SLU I	1	20.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-596.25	-2440.15	4.092
2.38	87	SLU I	1	238.36	4.52	4.52	4.52	4.52	412.66	2440.15	5.913
4.58	87	SLU I	1	458.50	4.52	4.52	4.52	4.52	-758.07	-2440.15	3.219
4.99	87	SLU I	2	20.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-1122.84	-2440.15	2.173
7.19	87	SLU I	2	240.25	4.52	4.52	4.52	4.52	664.48	2440.15	3.672
9.39	87	SLU I	2	460.50	4.52	4.52	4.52	4.52	-1059.74	-2440.15	2.303

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

CC	X0 <m>	X1 <m>	Lung. <m>	Staff.	AfE St. <cmq/m>	bw <m>	Vsdu <daN>	ctgθ	VRsd <daN>	VRcd <daN>	Vrdu <daN>	Sic.
87 SLU I	0.20	0.40	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	836.02	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	12.819
87 SLU I	0.40	4.38	3.98	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	973.44	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	11.010
87 SLU I	4.38	4.58	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	1083.71	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	9.889
87 SLU I	4.99	5.18	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	1463.88	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	7.321
87 SLU I	5.18	9.19	4.00	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	1448.29	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	7.400
87 SLU I	9.19	9.39	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	1610.70	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	6.654

Travata n. 1061

Nodi: 1059 1065
Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Tipo	B	H	Cf sup	Cf inf	Cls	Fck	Fctk	Fcd	Fcd (Inc)	Fctd	Tp	Fyk	Fyd

		<cm>	<cm>	<cm>	<cm>		<daN/cmq>	<daN/cmq>	<daN/cmq>	<daN/cmq>	<daN/cmq>		<daN/cmq>	<daN/cmq>
3	R	40.00	20.00	3.50	3.50	C25/30	249.00	17.91	141.10	249.00	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	AfEP S <cmq>	AfEP I <cmq>	My <daNm>	MRdy <daNm>	Sic.
0.20	74	SLU	1	181.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-1752.41	-2630.74	1.501
1.63	74	SLU	1	38.33	4.52	4.52	4.52	4.52	1754.07	2630.74	1.500
1.81	74	SLU	1	20.00	4.52	4.52	4.52	4.52	1754.07	2630.74	1.500

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	AfEP S <cmq>	AfEP I <cmq>	My <daNm>	M'ydy <daNm>	Sic.
0.20	19	SND	1	181.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-1074.35	-2505.36	2.332
1.63	19	SND	1	38.33	4.52	4.52	4.52	4.52	956.80	2505.36	2.618
1.81	19	SND	1	20.00	4.52	4.52	4.52	4.52	956.80	2505.36	2.618

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	My <daNm>	σ_f sup <daN/cmq>	σ_f inf <daN/cmq>	σ_c <daN/cmq>
0.20	78	SLE R	1	181.00	4.52	4.52	-1188.02	1829.22	-335.75	61.24
0.20	34	SLE Q	1	181.00	4.52	4.52	-489.36	753.49	-138.30	25.23
1.63	78	SLE R	1	38.33	4.52	4.52	1183.20	-334.39	1821.80	60.99
1.63	34	SLE Q	1	38.33	4.52	4.52	312.83	-88.41	481.67	16.13
1.81	78	SLE R	1	20.00	4.52	4.52	1183.20	-334.39	1821.80	60.99
1.81	34	SLE Q	1	20.00	4.52	4.52	312.83	-88.41	481.67	16.13

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

Caso	Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	My <daNm>	c <mm>	s <mm>	K_2	Φ_{eq}	Δ_{sm} <mm>	A_s <cmq>	$A_{c\ eff}$ <cmq>	σ_s <daN/cmq>	ε_{sm}	Wk <mm>
57	0.20	34	SLE Q	1	3	181.00	-489.36	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	753.49	0.22	0.04
77	0.20	82	SLE F	1	3	181.00	-592.60	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	912.44	0.27	0.05
141	1.63	34	SLE Q	1	3	38.33	312.83	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	481.67	0.14	0.03
161	1.63	82	SLE F	1	3	38.33	425.89	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	655.76	0.19	0.04
223	1.81	34	SLE Q	1	3	20.00	312.83	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	481.67	0.14	0.03
243	1.81	82	SLE F	1	3	20.00	425.89	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	655.76	0.19	0.04

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

CC	X0 <m>	X1 <m>	Lung. <m>	Staff.	AfE St. <cmq/m>	bw <m>	Vsdu <daN>	ctgθ	VRsd <daN>	VRcd <daN>	Vrdu <daN>	Sic.
74 SLU	0.20	0.40	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	2993.06	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	3.812
74 SLU	0.40	1.61	1.21	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	2758.71	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	4.136
74 SLU	1.61	1.81	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	1411.50	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	8.083

Verifiche di resistenza al fuoco
Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	AfEP S <cmq>	AfEP I <cmq>	My <daNm>	MRdy <daNm>	Sic.
0.20	87	SLU I	1	181.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-489.36	-2440.15	4.986
1.63	87	SLU I	1	38.33	4.52	4.52	4.52	4.52	312.83	2440.15	7.800
1.81	87	SLU I	1	20.00	4.52	4.52	4.52	4.52	312.83	2440.15	7.800

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

CC	X0 <m>	X1 <m>	Lung. <m>	Staff.	AfE St. <cmq/m>	bw <m>	Vsdu <daN>	ctgθ	VRsd <daN>	VRcd <daN>	Vrdu <daN>	Sic.
87 SLU I	0.20	0.40	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	1103.82	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	9.709
87 SLU I	0.40	1.61	1.21	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	942.25	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	11.374
87 SLU I	1.61	1.81	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	134.16	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	79.881

Travata n. 1062

Nodi: 1020 1029 1048
Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Tipo	B <cm>	H <cm>	Cf sup <cm>	Cf inf <cm>	Cls	Fck <daN/cmq>	Fctk <daN/cmq>	Fcd <daN/cmq>	Fcd (Inc) <daN/cmq>	Fctd <daN/cmq>	Tp	Fyk <daN/cmq>	Fyd <daN/cmq>
3	R	40.00	20.00	3.50	3.50	C25/30	249.00	17.91	141.10	249.00	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	AfEP S <cmq>	AfEP I <cmq>	My <daNm>	MRdy <daNm>	Sic.
0.20	74	SLU	1	20.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-1055.40	-2630.74	2.493
2.39	74	SLU	1	238.88	4.52	4.52	4.52	4.52	595.93	2630.74	4.414
4.58	61	SLU	1	458.50	4.52	4.52	4.52	4.52	-1234.97	-2630.74	2.130
4.99	74	SLU	2	20.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-1874.20	-2630.74	1.404
7.23	74	SLU	2	244.84	4.52	4.52	4.52	4.52	986.25	2630.74	2.667
9.39	61	SLU	2	460.50	4.52	4.52	4.52	4.52	-1704.28	-2630.74	1.544

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	AfEP S <cmq>	AfEP I <cmq>	My <daNm>	M'ydy <daNm>	Sic.
0.20	19	SND	1	20.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-792.96	-2505.36	3.160
2.39	7	SND	1	238.88	4.52	4.52	4.52	4.52	422.36	2505.36	5.932
4.58	7	SND	1	458.50	4.52	4.52	4.52	4.52	-937.36	-2505.36	2.673
4.99	19	SND	2	20.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-1319.25	-2505.36	1.899
7.23	19	SND	2	244.84	4.52	4.52	4.52	4.52	683.67	2505.36	3.665
9.39	7	SND	2	460.50	4.52	4.52	4.52	4.52	-1252.00	-2505.36	2.001

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	My <daNm>	σ_f sup <daN/cmq>	σ_f inf <daN/cmq>	σ_c <daN/cmq>
0.20	78	SLE R	1	20.00	4.52	4.52	-742.71	1143.57	-209.90	38.29
0.20	34	SLE Q	1	20.00	4.52	4.52	-602.77	928.10	-170.35	31.07
2.39	78	SLE R	1	238.88	4.52	4.52	422.00	-119.26	649.76	21.75
2.39	34	SLE Q	1	238.88	4.52	4.52	412.61	-116.61	635.30	21.27
4.58	65	SLE R	1	458.50	4.52	4.52	-866.34	1333.92	-244.84	44.66
4.58	34	SLE Q	1	458.50	4.52	4.52	-751.75	1157.49	-212.46	38.75
4.99	78	SLE R	2	20.00	4.52	4.52	-1294.31	1992.88	-365.79	66.72
4.99	34	SLE Q	2	20.00	4.52	4.52	-1128.57	1737.68	-318.95	58.18
7.23	78	SLE R	2	244.84	4.52	4.52	682.42	-192.86	1050.73	35.18
7.23	34	SLE Q	2	244.84	4.52	4.52	664.92	-187.92	1023.80	34.28
9.39	65	SLE R	2	460.50	4.52	4.52	-1174.90	1809.03	-332.04	60.57
9.39	34	SLE Q	2	460.50	4.52	4.52	-1053.65	1622.33	-297.78	54.32

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

Caso	Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	My <daNm>	c <mm>	s <mm>	K_2	Φ_{eq}	Δ_{sm} <mm>	A_s <cmq>	$A_{c\ eff}$ <cmq>	σ_s <daN/cmq>	ε_{sm}	Wk <mm>
56	0.20	34	SLE Q	1	3	20.00	-602.77	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	928.10	0.27	0.05
76	0.20	82	SLE F	1	3	20.00	-628.55	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	967.80	0.28	0.05
135	2.39	34	SLE Q	1	3	238.88	412.61	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	635.30	0.19	0.03
140	2.39	31	SLE F	1	3	238.88	413.67	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	636.94	0.19	0.03
214	4.58	34	SLE Q	1	3	458.50	-751.75	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	1157.49	0.34	0.06
230	4.58	69	SLE F	1	3	458.50	-777.78	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	1197.56	0.35	0.06
293	4.99	34	SLE Q	2	3	20.00	-1128.57	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	1737.68	0.60	0.11
313	4.99	82	SLE F	2	3	20.00	-1156.81	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	1781.17	0.52	0.10
372	7.23	34	SLE Q	2	3	244.84	664.92	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	1023.80	0.30	0.06
392	7.23	82	SLE F	2	3	244.84	667.05	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	1027.07	0.30	0.06
451	9.39	34	SLE Q	2	3	460.50	-1053.65	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	1622.33	0.54	0.10
467	9.39	69	SLE F	2	3	460.50	-1083.44	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	1668.20	0.49	0.09

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

CC	X0 <m>	X1 <m>	Lung. <m>	Staff.	AfE St. <cmq/m>	bw <m>	Vsdu <daN>	ctgθ	VRsd <daN>	VRcd <daN>	Vrdu <daN>	Sic.
74 SLU	0.20	0.40	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	1269.42	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	8.988
61 SLU	0.40	4.38	3.98	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	1454.63	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	7.844
61 SLU	4.38	4.58	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	1612.03	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	7.078
74 SLU	4.99	5.18	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	2225.87	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	5.126
61 SLU	5.18	9.19	4.00	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	2171.77	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	5.254
61 SLU	9.19	9.39	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	2407.39	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	4.739

Verifiche di resistenza al fuoco
Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	AfEP S <cmq>	AfEP I <cmq>	My <daNm>	MRdy <daNm>	Sic.
0.20	87	SLU I	1	20.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-602.77	-2440.15	4.048
2.39	87	SLU I	1	238.88	4.52	4.52	4.52	4.52	412.61	2440.15	5.914
4.58	87	SLU I	1	458.50	4.52	4.52	4.52	4.52	-751.75	-2440.15	3.246
4.99	87	SLU I	2	20.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-1128.57	-2440.15	2.162
7.23	87	SLU I	2	244.84	4.52	4.52	4.52	4.52	664.92	2440.15	3.670
9.39	87	SLU I	2	460.50	4.52	4.52	4.52	4.52	-1053.65	-2440.15	2.316

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

CC	X0 <m>	X1 <m>	Lung. <m>	Staff.	AfE St. <cmq/m>	bw <m>	Vsdu <daN>	ctgθ	VRsd <daN>	VRcd <daN>	Vrdu <daN>	Sic.
87 SLU I	0.20	0.40	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	838.95	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	12.775
87 SLU I	0.40	4.38	3.98	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	970.52	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	11.043
87 SLU I	4.38	4.58	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	1080.79	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	9.916
87 SLU I	4.99	5.18	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	1466.56	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	7.308
87 SLU I	5.18	9.19	4.00	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	1445.61	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	7.414
87 SLU I	9.19	9.39	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	1608.02	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	6.665

Travata n. 1064

Nodi: 2013 1022 1036 1050

Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Tipo	B <cm>	H <cm>	Cf sup <cm>	Cf inf <cm>	Cls	Fck <daN/cmq>	Fctk <daN/cmq>	Fcd <daN/cmq>	Fcd (Inc) <daN/cmq>	Fctd <daN/cmq>	Tp	Fyk <daN/cmq>	Fyd <daN/cmq>
3	R	40.00	20.00	3.50	3.50	C25/30	249.00	17.91	141.10	249.00	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	AfEP S <cmq>	AfEP I <cmq>	My <daNm>	MRdy <daNm>	Sic.
0.20	61	SLU	1	176.35	7.70	7.70	7.70	7.70	311.82	4251.11	13.633
1.76	61	SLU	1	20.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-741.66	-4251.11	5.732
2.16	74	SLU	2	20.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-2909.76	-4251.11	1.461
5.76	75	SLU	2	379.50	7.70	7.70	7.70	7.70	1842.52	4251.11	2.307
9.35	61	SLU	2	739.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-3462.07	-4251.11	1.228
9.75	74	SLU	3	20.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-1049.60	-4251.11	4.050
11.18	74	SLU	3	162.34	7.70	7.70	7.70	7.70	591.89	4251.11	7.182
11.35	74	SLU	3	180.00	7.70	7.70	7.70	7.70	591.89	4251.11	7.182

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	AfEP S <cmq>	AfEP I <cmq>	My <daNm>	M'ydy <daNm>	Sic.
0.20	7	SND	1	176.35	7.70	7.70	7.70	7.70	299.12	4128.01	13.801
1.76	7	SND	1	20.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-533.93	-4128.02	7.731
2.16	19	SND	2	20.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-2066.90	-4128.02	1.997
5.76	19	SND	2	379.50	7.70	7.70	7.70	7.70	1293.11	4128.01	3.192
9.35	7	SND	2	739.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-2435.84	-4128.02	1.695
9.75	19	SND	3	20.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-743.32	-4128.02	5.553
11.18	7	SND	3	162.34	7.70	7.70	7.70	7.70	-435.24	-4128.02	9.485
11.35	7	SND	3	180.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-435.24	-4128.02	9.485

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	My <daNm>	σ_f sup <daN/cmq>	σ_f inf <daN/cmq>	σ_c <daN/cmq>
0.20	65	SLE R	1	176.35	7.70	7.70	207.34	-56.00	192.91	8.20
0.20	34	SLE Q	1	176.35	7.70	7.70	12.91	-3.49	12.01	0.51
1.76	65	SLE R	1	20.00	7.70	7.70	-511.34	475.75	-138.11	20.23
1.76	34	SLE Q	1	20.00	7.70	7.70	-257.79	239.85	-69.63	10.20
2.16	78	SLE R	2	20.00	7.70	7.70	-2050.70	1907.98	-553.87	81.11
2.16	34	SLE Q	2	20.00	7.70	7.70	-1976.47	1838.91	-533.82	78.18
5.76	79	SLE R	2	379.50	7.70	7.70	1294.30	-349.57	1204.22	51.19
5.76	34	SLE Q	2	379.50	7.70	7.70	1284.63	-346.96	1195.22	50.81
9.35	65	SLE R	2	739.00	7.70	7.70	-2421.18	2252.68	-653.93	95.77
9.35	34	SLE Q	2	739.00	7.70	7.70	-2338.04	2175.32	-631.48	92.48
9.75	78	SLE R	3	20.00	7.70	7.70	-714.75	665.00	-193.04	28.27
9.75	34	SLE Q	3	20.00	7.70	7.70	-340.08	316.41	-91.85	13.45
11.18	78	SLE R	3	162.34	7.70	7.70	395.83	-106.91	368.29	15.66
11.18	34	SLE Q	3	162.34	7.70	7.70	84.57	-22.84	78.68	3.34
11.35	78	SLE R	3	180.00	7.70	7.70	395.83	-106.91	368.29	15.66
11.35	34	SLE Q	3	180.00	7.70	7.70	43.05	-11.63	40.05	1.70

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

Caso	Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	My <daNm>	c <mm>	s <mm>	K_2	Φ_{eq}	Δ_{sm} <mm>	A_s <cmq>	$A_{c\ eff}$ <cmq>	σ_s <daN/cmq>	ε_{sm}	Wk <mm>
56	0.20	34	SLE Q	1	3	176.35	12.91	28.00	79.00	0.50	14.00	88.92	7.70	181.00	12.01	0.00	0.00
72	0.20	69	SLE F	1	3	176.35	54.89	28.00	79.00	0.50	14.00	88.92	7.70	181.00	51.07	0.01	0.00
135	1.76	34	SLE Q	1	3	20.00	-257.79	28.00	79.00	0.50	14.00	88.92	7.70	181.00	239.85	0.07	0.01
151	1.76	69	SLE F	1	3	20.00	-305.49	28.00	79.00	0.50	14.00	88.92	7.70	181.00	284.23	0.08	0.01
214	2.16	34	SLE Q	2	3	20.00	-1976.47	28.00	79.00	0.50	14.00	88.92	7.70	181.00	1838.91	0.74	0.11
234	2.16	82	SLE F	2	3	20.00	-1993.12	28.00	79.00	0.50	14.00	88.92	7.70	181.00	1854.41	0.68	0.10
293	5.76	34	SLE Q	2	3	379.50	1284.63	28.00	79.00	0.50	14.00	88.92	7.70	181.00	1195.22	0.43	0.07
298	5.76	31	SLE F	2	3	379.50	1286.26	28.00	79.00	0.50	14.00	88.92	7.70	181.00	1196.75	0.36	0.05
372	9.35	34	SLE Q	2	3	739.00	-2338.04	28.00	79.00	0.50	14.00	88.92	7.70	181.00	2175.32	0.91	0.14
388	9.35	69	SLE F	2	3	739.00	-2354.42	28.00	79.00	0.50	14.00	88.92	7.70	181.00	2190.56	0.84	0.13
454	9.75	34	SLE Q	3	3	20.00	-340.08	28.00	79.00	0.50	14.00	88.92	7.70	181.00	316.41	0.09	0.01
474	9.75	82	SLE F	3	3	20.00	-407.15	28.00	79.00	0.50	14.00	88.92	7.70	181.00	378.82	0.11	0.02
545	11.18	34	SLE Q	3	3	162.34	84.57	28.00	79.00	0.50	14.00	88.92	7.70	181.00	78.68	0.02	0.00
584	11.18	82	SLE F	3	3	162.34	123.76	28.00	79.00	0.50	14.00	88.92	7.70	181.00	115.15	0.03	0.01
652	11.35	34	SLE Q	3	3	180.00	43.05	28.00	79.00	0.50	14.00	88.92	7.70	181.00	40.05	0.01	0.00
690	11.35	82	SLE F	3	3	180.00	98.35	28.00	79.00	0.50	14.00	88.92	7.70	181.00	91.51	0.03	0.00

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

CC	X0 <m>	X1 <m>	Lung. <m>	Staff.	AfE St. <cmq/m>	bw <m>	Vsdu <daN>	ctgθ	VRsd <daN>	VRcd <daN>	Vrdu <daN>	Sic.
61 SLU	0.20	0.40	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	462.94	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	24.646
61 SLU	0.40	1.56	1.16	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	859.74	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	13.271
61 SLU	1.56	1.76	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	939.15	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	12.149
74 SLU	2.16	2.36	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	2234.03	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	5.107

61 SLU	2.36	9.15	6.79	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	2886.60	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	3.953
61 SLU	9.15	9.35	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	3089.66	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	3.693
74 SLU	9.75	9.95	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	1871.83	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	6.095
74 SLU	9.95	11.15	1.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	1659.00	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	6.877
61 SLU	11.15	11.35	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	1170.00	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	9.752

Verifiche di resistenza al fuoco
Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	AfEP S <cmq>	AfEP I <cmq>	My <daNm>	MRdy <daNm>	Sic.
0.20	87	SLU I	1	176.35	7.70	7.70	7.70	7.70	12.91	4173.22	>100
1.76	87	SLU I	1	20.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-257.79	-4173.22	16.188
2.16	87	SLU I	2	20.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-1976.47	-4173.22	2.111
5.76	87	SLU I	2	379.50	7.70	7.70	7.70	7.70	1284.63	4173.22	3.249
9.35	87	SLU I	2	739.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-2338.04	-4173.22	1.785
9.75	87	SLU I	3	20.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-340.08	-4173.22	12.271
11.18	87	SLU I	3	162.34	7.70	7.70	7.70	7.70	84.57	4173.22	49.347
11.35	87	SLU I	3	180.00	7.70	7.70	7.70	7.70	43.05	4173.22	96.942

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

CC	X0 <m>	X1 <m>	Lung. <m>	Staff.	AfE St. <cmq/m>	bw <m>	Vsdu <daN>	ctgθ	VRsd <daN>	VRcd <daN>	Vrdu <daN>	Sic.
87 SLU I	0.20	0.40	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	28.05	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	>100
87 SLU I	0.40	1.56	1.16	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	323.61	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	33.118
87 SLU I	1.56	1.76	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	381.88	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	28.065
87 SLU I	2.16	2.36	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	1563.41	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	6.855
87 SLU I	2.36	9.15	6.79	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	1990.79	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	5.383
87 SLU I	9.15	9.35	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	2131.50	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	5.028
87 SLU I	9.75	9.95	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	802.92	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	13.348
87 SLU I	9.95	11.15	1.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	655.70	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	16.345
87 SLU I	11.15	11.35	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	435.60	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	24.604

Travata n. 1144

Nodi: 1036 1037 1038 1039
Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Tipo	B <cm>	H <cm>	Cf sup <cm>	Cf inf <cm>	Cls	Fck <daN/cmq>	Fctk <daN/cmq>	Fcd <daN/cmq>	Fcd (Inc) <daN/cmq>	Fctd <daN/cmq>	Tp	Fyk <daN/cmq>	Fyd <daN/cmq>
4	R	40.00	40.00	3.50	3.50	C25/30	249.00	17.91	141.10	249.00	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	AfEP S <cmq>	AfEP I <cmq>	My <daNm>	MRdy <daNm>	Sic.
0.20	48	SLU	1	369.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-1160.94	-10274.80	8.850
0.52	48	SLU	1	337.27	7.70	7.70	7.70	7.70	-1160.94	-10274.80	8.850
3.69	35	SLU	1	20.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-1524.31	-10274.80	6.741
4.09	48	SLU	2	20.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-1433.16	-10274.80	7.169
6.51	35	SLU	2	262.40	7.70	7.70	7.70	7.70	-542.95	-10274.80	18.924
7.12	35	SLU	2	323.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-889.18	-10274.80	11.555
7.52	48	SLU	3	20.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-1191.02	-10274.80	8.627
10.20	35	SLU	3	288.38	7.70	7.70	7.70	7.70	-856.71	-10274.80	11.993
10.55	35	SLU	3	323.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-856.71	-10274.80	11.993

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	AfEP S <cmq>	AfEP I <cmq>	My <daNm>	M'ydy <daNm>	Sic.
0.20	13	SND	1	369.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-2454.36	-9880.83	4.026
0.52	13	SND	1	337.27	7.70	7.70	7.70	7.70	-2454.36	-9880.83	4.026
3.69	1	SND	1	20.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-2555.63	-9880.83	3.866
4.09	13	SND	2	20.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-2395.60	-9880.83	4.125
6.51	1	SND	2	262.40	7.70	7.70	7.70	7.70	-1542.36	-9880.83	6.406
7.12	1	SND	2	323.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-1960.89	-9880.83	5.039
7.52	13	SND	3	20.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-2325.18	-9880.83	4.249
10.20	1	SND	3	288.38	7.70	7.70	7.70	7.70	-2349.33	-9880.83	4.206
10.55	1	SND	3	323.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-2349.33	-9880.83	4.206

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	My <daNm>	σ_f sup <daN/cmq>	σ_f inf <daN/cmq>	σ_c <daN/cmq>
0.20	52	SLE R	1	369.00	7.70	7.70	-810.83	319.18	-85.66	8.57
0.20	34	SLE Q	1	369.00	7.70	7.70	-628.39	247.37	-66.39	6.64
0.52	52	SLE R	1	337.27	7.70	7.70	-810.83	319.18	-85.66	8.57
0.52	34	SLE Q	1	337.27	7.70	7.70	-628.39	247.37	-66.39	6.64
3.69	39	SLE R	1	20.00	7.70	7.70	-1072.12	422.04	-113.27	11.34
3.69	34	SLE Q	1	20.00	7.70	7.70	-998.32	392.99	-105.47	10.56
4.09	52	SLE R	2	20.00	7.70	7.70	-1001.06	394.07	-105.76	10.58
4.09	34	SLE Q	2	20.00	7.70	7.70	-907.88	357.39	-95.92	9.60

6.51	39	SLE R	2	262.40	7.70	7.70	-384.98	151.55	-40.67	4.07
6.51	34	SLE Q	2	262.40	7.70	7.70	324.30	-34.26	127.66	3.43
7.12	39	SLE R	2	323.00	7.70	7.70	-630.03	248.01	-66.56	6.66
7.12	34	SLE Q	2	323.00	7.70	7.70	-514.58	202.57	-54.36	5.44
7.52	52	SLE R	3	20.00	7.70	7.70	-838.56	330.10	-88.59	8.87
7.52	34	SLE Q	3	20.00	7.70	7.70	-717.76	282.55	-75.83	7.59
10.20	39	SLE R	3	288.38	7.70	7.70	-595.03	234.24	-62.86	6.29
10.20	34	SLE Q	3	288.38	7.70	7.70	-456.38	179.66	-48.22	4.83
10.55	39	SLE R	3	323.00	7.70	7.70	-595.03	234.24	-62.86	6.29
10.55	34	SLE Q	3	323.00	7.70	7.70	-456.38	179.66	-48.22	4.83

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

Caso	Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	My <daNm>	c <mm>	s <mm>	K_2	Φ_{eq}	Δ_{sm} <mm>	A_s <cmq>	$A_{c\ eff}$ <cmq>	σ_s <daN/cmq>	ε_{sm}	Wk <mm>
58	0.20	34	SLE Q	1	4	369.00	-628.39	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	247.37	0.07	0.01
70	0.20	56	SLE F	1	4	369.00	-656.18	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	258.31	0.08	0.02
180	0.52	34	SLE Q	1	4	337.27	-628.39	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	247.37	0.07	0.01
204	0.52	56	SLE F	1	4	337.27	-656.18	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	258.31	0.08	0.02
285	3.69	34	SLE Q	1	4	20.00	-998.32	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	392.99	0.11	0.02
293	3.69	43	SLE F	1	4	20.00	-1022.38	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	402.46	0.12	0.02
366	4.09	34	SLE Q	2	4	20.00	-907.88	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	357.39	0.10	0.02
378	4.09	56	SLE F	2	4	20.00	-929.72	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	365.99	0.11	0.02
491	6.51	34	SLE Q	2	4	262.40	324.30	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	127.66	0.04	0.01
515	6.51	56	SLE F	2	4	262.40	331.72	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	130.58	0.04	0.01
596	7.12	34	SLE Q	2	4	323.00	-514.58	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	202.57	0.06	0.01
604	7.12	43	SLE F	2	4	323.00	-536.35	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	211.13	0.06	0.01
676	7.52	34	SLE Q	3	4	20.00	-717.76	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	282.55	0.08	0.02
688	7.52	56	SLE F	3	4	20.00	-741.15	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	291.76	0.08	0.02
798	10.20	34	SLE Q	3	4	288.38	-456.38	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	179.66	0.05	0.01
814	10.20	43	SLE F	3	4	288.38	-484.58	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	190.76	0.06	0.01
930	10.55	34	SLE Q	3	4	323.00	-456.38	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	179.66	0.05	0.01
946	10.55	43	SLE F	3	4	323.00	-484.58	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	190.76	0.06	0.01

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

CC	X0 <m>	X1 <m>	Lung. <m>	Staff.	AfE St. <cmq/m>	bw <m>	Vsdu <daN>	ctgθ	VRsd <daN>	VRcd <daN>	Vrdu <daN>	Sic.
13 SND	0.20	0.60	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	2468.50	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	10.225
1 SND	0.60	3.29	2.69	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	2312.56	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	10.914
1 SND	3.29	3.69	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	2680.49	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	9.416
13 SND	4.09	4.49	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	2491.64	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	10.130
13 SND	4.49	6.72	2.23	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	2123.71	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	11.885
1 SND	6.72	7.12	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	2232.04	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	11.308
13 SND	7.52	7.92	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	2635.01	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	9.578
13 SND	7.92	10.15	2.23	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	2267.08	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	11.133
1 SND	10.15	10.55	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	2462.49	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	10.250

Verifiche di resistenza al fuoco

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	AfEP S <cmq>	AfEP I <cmq>	My <daNm>	MRdy <daNm>	Sic.
0.20	87	SLU I	1	369.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-628.39	-10095.20	16.065
0.52	87	SLU I	1	337.27	7.70	7.70	7.70	7.70	-628.39	-10095.20	16.065
3.69	87	SLU I	1	20.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-998.32	-10095.20	10.112
4.09	87	SLU I	2	20.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-907.88	-10095.20	11.120
6.51	87	SLU I	2	262.40	7.70	7.70	7.70	7.70	324.30	10094.00	31.128
7.12	87	SLU I	2	323.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-514.58	-10095.20	19.618
7.52	87	SLU I	3	20.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-717.76	-10095.20	14.065
10.20	87	SLU I	3	288.38	7.70	7.70	7.70	7.70	-456.38	-10095.20	22.120
10.55	87	SLU I	3	323.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-456.38	-10095.20	22.120

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

CC	X0 <m>	X1 <m>	Lung. <m>	Staff.	AfE St. <cmq/m>	bw <m>	Vsdu <daN>	ctgθ	VRsd <daN>	VRcd <daN>	Vrdu <daN>	Sic.
87 SLU I	0.20	0.60	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	1499.08	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	16.923
87 SLU I	0.60	3.29	2.69	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	1343.14	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	18.888
87 SLU I	3.29	3.69	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	1711.07	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	14.827
87 SLU I	4.09	4.49	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	1523.32	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	16.654
87 SLU I	4.49	6.72	2.23	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	1155.39	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	21.957
87 SLU I	6.72	7.12	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	1263.72	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	20.075
87 SLU I	7.52	7.92	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	1479.78	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	17.144
87 SLU I	7.92	10.15	2.23	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	1111.85	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	22.817
87 SLU I	10.15	10.55	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	1307.25	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	19.407

Travata n. 1171

Nodi: 1074 1080 1085

Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Tipo	B <cm>	H <cm>	Cf sup <cm>	Cf inf <cm>	Cls	Fck <daN/cmq>	Fctk <daN/cmq>	Fcd <daN/cmq>	Fcd (Inc) <daN/cmq>	Fctd <daN/cmq>	Tp	Fyk <daN/cmq>	Fyd <daN/cmq>
4	R	40.00	40.00	3.50	3.50	C25/30	249.00	17.91	141.10	249.00	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	AfEP S <cmq>	AfEP I <cmq>	My <daNm>	MRdy <daNm>	Sic.
0.20	74	SLU	1	20.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-3962.19	-10274.80	2.593
2.01	63	SLU	1	200.82	7.70	7.70	7.70	7.70	2937.01	10274.80	3.498
4.72	63	SLU	1	472.06	7.70	7.70	7.70	7.70	-3734.50	-10274.80	2.751
5.02	76	SLU	2	15.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-2639.35	-10274.80	3.893
8.09	76	SLU	2	321.88	7.70	7.70	7.70	7.70	1172.15	10274.80	8.766
9.01	74	SLU	2	413.94	7.70	7.70	7.70	7.70	980.46	10274.80	10.480

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	AfEP S <cmq>	AfEP I <cmq>	My <daNm>	M'ydy <daNm>	Sic.
0.20	7	SND	1	20.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-3658.90	-9880.83	2.700
2.01	19	SND	1	200.82	7.70	7.70	7.70	7.70	2262.90	9880.83	4.366
4.72	19	SND	1	472.06	7.70	7.70	7.70	7.70	-3279.17	-9880.83	3.013
5.02	7	SND	2	15.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-2286.38	-9880.83	4.322
8.09	7	SND	2	321.88	7.70	7.70	7.70	7.70	1371.64	9880.83	7.204
9.01	7	SND	2	413.94	7.70	7.70	7.70	7.70	1365.53	9880.83	7.236

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	My <daNm>	σ_f sup <daN/cmq>	σ_f inf <daN/cmq>	σ_c <daN/cmq>
0.20	78	SLE R	1	20.00	7.70	7.70	-2784.52	1096.14	-294.18	29.44
0.20	34	SLE Q	1	20.00	7.70	7.70	-2394.65	942.66	-252.99	25.32
2.01	67	SLE R	1	200.82	7.70	7.70	2083.21	-220.09	820.06	22.03
2.01	34	SLE Q	1	200.82	7.70	7.70	1967.37	-207.85	774.46	20.80
4.72	67	SLE R	1	472.06	7.70	7.70	-2659.09	1046.76	-280.93	28.12
4.72	34	SLE Q	1	472.06	7.70	7.70	-2386.63	939.50	-252.14	25.24
5.02	80	SLE R	2	15.00	7.70	7.70	-1886.30	742.55	-199.28	19.94
5.02	34	SLE Q	2	15.00	7.70	7.70	-1636.16	644.08	-172.86	17.30
8.09	80	SLE R	2	321.88	7.70	7.70	833.39	-88.05	328.07	8.81
8.09	34	SLE Q	2	321.88	7.70	7.70	585.32	-61.84	230.41	6.19
9.01	78	SLE R	2	413.94	7.70	7.70	672.90	-71.09	264.89	7.12
9.01	34	SLE Q	2	413.94	7.70	7.70	304.88	-32.21	120.02	3.22

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

Caso	Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	My <daNm>	c <mm>	s <mm>	K_2	Φ_{eq}	Δ_{sm} <mm>	A_s <cmq>	$A_{c\ eff}$ <cmq>	σ_s <daN/cmq>	ε_{sm}	Wk <mm>
57	0.20	34	SLE Q	1	4	20.00	-2394.65	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	942.66	0.27	0.06
77	0.20	82	SLE F	1	4	20.00	-2469.80	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	972.25	0.28	0.06
136	2.01	34	SLE Q	1	4	200.82	1967.37	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	774.46	0.23	0.05
152	2.01	69	SLE F	1	4	200.82	1977.26	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	778.35	0.23	0.05
215	4.72	34	SLE Q	1	4	472.06	-2386.63	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	939.50	0.27	0.06
231	4.72	69	SLE F	1	4	472.06	-2438.47	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	959.91	0.28	0.06
294	5.02	34	SLE Q	2	4	15.00	-1636.16	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	644.08	0.19	0.04
314	5.02	82	SLE F	2	4	15.00	-1669.65	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	657.26	0.19	0.04
378	8.09	34	SLE Q	2	4	321.88	585.32	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	230.41	0.07	0.01
398	8.09	82	SLE F	2	4	321.88	620.27	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	244.17	0.07	0.01
467	9.01	34	SLE Q	2	4	413.94	304.88	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	120.02	0.03	0.01
488	9.01	82	SLE F	2	4	413.94	364.65	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	143.55	0.04	0.01

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

CC	X0 <m>	X1 <m>	Lung. <m>	Staff.	AfE St. <cmq/m>	bw <m>	Vsdu <daN>	ctgθ	VRsd <daN>	VRcd <daN>	Vrdu <daN>	Sic.
76 SLU	0.20	0.60	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	5739.57	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	4.397
76 SLU	0.60	4.32	3.72	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	4706.20	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	5.363
63 SLU	4.32	4.72	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	5416.80	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	4.659
76 SLU	5.02	5.42	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	2786.41	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	9.058
76 SLU	5.42	8.61	3.19	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	2344.03	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	10.768
63 SLU	8.61	9.01	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	1258.82	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	20.050

Verifiche di resistenza al fuoco

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	AfEP S <cmq>	AfEP I <cmq>	My <daNm>	MRdy <daNm>	Sic.
0.20	87	SLU I	1	20.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-2394.65	-10095.20	4.216
2.01	87	SLU I	1	200.82	7.70	7.70	7.70	7.70	1967.37	10094.00	5.131
4.72	87	SLU I	1	472.06	7.70	7.70	7.70	7.70	-2386.63	-10095.20	4.230
5.02	87	SLU I	2	15.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-1636.16	-10095.20	6.170
8.09	87	SLU I	2	321.88	7.70	7.70	7.70	7.70	585.32	10094.00	17.247
9.01	87	SLU I	2	413.94	7.70	7.70	7.70	7.70	304.88	10094.00	33.111

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

CC	X0 <m>	X1 <m>	Lung. <m>	Staff.	AfE St. <cmq/m>	bw <m>	Vsdu <daN>	ctgθ	VRsd <daN>	VRcd <daN>	Vrdu <daN>	Sic.
87 SLU I	0.20	0.60	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	3793.16	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	6.688
87 SLU I	0.60	4.32	3.72	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	3093.38	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	8.201
87 SLU I	4.32	4.72	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	3601.73	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	7.044
87 SLU I	5.02	5.42	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	1714.69	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	14.795
87 SLU I	5.42	8.61	3.19	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	1429.00	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	17.753
87 SLU I	8.61	9.01	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	739.82	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	34.291

Travata n. 1180

Nodi: 1060 1066

Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Tipo	B <cm>	H <cm>	Cf sup <cm>	Cf inf <cm>	Cls	Fck <daN/cmq>	Fctk <daN/cmq>	Fcd <daN/cmq>	Fcd (Inc) <daN/cmq>	Fctd <daN/cmq>	Tp	Fyk <daN/cmq>	Fyd <daN/cmq>
3	R	40.00	20.00	3.50	3.50	C25/30	249.00	17.91	141.10	249.00	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	AfEP S <cmq>	AfEP I <cmq>	My <daNm>	MRdy <daNm>	Sic.
0.20	74	SLU	1	20.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-1505.29	-2630.74	1.748
1.74	74	SLU	1	173.81	4.52	4.52	4.52	4.52	1846.21	2630.74	1.425
1.81	74	SLU	1	181.00	4.52	4.52	4.52	4.52	1846.21	2630.74	1.425

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	AfEP S <cmq>	AfEP I <cmq>	My <daNm>	M'ydy <daNm>	Sic.
0.20	19	SND	1	20.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-792.11	-2505.36	3.163
1.74	19	SND	1	173.81	4.52	4.52	4.52	4.52	880.47	2505.36	2.845
1.81	19	SND	1	181.00	4.52	4.52	4.52	4.52	880.47	2505.36	2.845

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	My <daNm>	σ_f sup <daN/cmq>	σ_f inf <daN/cmq>	σ_c <daN/cmq>
0.20	78	SLE R	1	20.00	4.52	4.52	-1019.14	1569.20	-288.02	52.54
0.20	34	SLE Q	1	20.00	4.52	4.52	-306.39	471.76	-86.59	15.79
1.74	78	SLE R	1	173.81	4.52	4.52	1240.73	-350.65	1910.39	63.96
1.74	34	SLE Q	1	173.81	4.52	4.52	343.29	-97.02	528.58	17.70
1.81	78	SLE R	1	181.00	4.52	4.52	1240.73	-350.65	1910.39	63.96
1.81	34	SLE Q	1	181.00	4.52	4.52	343.29	-97.02	528.58	17.70

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

Caso	Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	My <daNm>	c <mm>	s <mm>	K_2	Φ_{eq}	Δ_{sm} <mm>	A_s <cmq>	$A_{c\ eff}$ <cmq>	σ_s <daN/cmq>	ε_{sm}	Wk <mm>
56	0.20	34	SLE Q	1	3	20.00	-306.39	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	471.76	0.14	0.03
76	0.20	82	SLE F	1	3	20.00	-419.98	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	646.66	0.19	0.03
135	1.74	34	SLE Q	1	3	173.81	343.29	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	528.58	0.15	0.03
155	1.74	82	SLE F	1	3	173.81	480.74	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	740.21	0.22	0.04
214	1.81	34	SLE Q	1	3	181.00	343.29	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	528.58	0.15	0.03
234	1.81	82	SLE F	1	3	181.00	480.74	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	740.21	0.22	0.04

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

CC	X0 <m>	X1 <m>	Lung. <m>	Staff.	AfE St. <cmq/m>	bw <m>	Vsdu <daN>	ctgθ	VRsd <daN>	VRcd <daN>	Vrdu <daN>	Sic.
74 SLU	0.20	0.40	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	2186.73	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	5.218
74 SLU	0.40	1.61	1.21	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	2134.73	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	5.345
74 SLU	1.61	1.81	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	1820.13	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	6.269

Verifiche di resistenza al fuoco

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	AfEP S <cmq>	AfEP I <cmq>	My <daNm>	MRdy <daNm>	Sic.
0.20	87	SLU I	1	20.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-306.39	-2440.15	7.964
1.74	87	SLU I	1	173.81	4.52	4.52	4.52	4.52	343.29	2440.15	7.108
1.81	87	SLU I	1	181.00	4.52	4.52	4.52	4.52	343.29	2440.15	7.108

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

CC	X0 <m>	X1 <m>	Lung. <m>	Staff.	AfE St. <cmq/m>	bw <m>	Vsdu <daN>	ctgθ	VRsd <daN>	VRcd <daN>	Vrdu <daN>	Sic.
87 SLU I	0.20	0.40	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	545.15	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	19.659
87 SLU I	0.40	1.61	1.21	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	505.15	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	21.216
87 SLU I	1.61	1.81	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	263.15	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	40.727

Travata n. 1182

Nodi: 1062 1068

Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Tipo	B <cm>	H <cm>	Cf sup <cm>	Cf inf <cm>	Cls	Fck <daN/cmq>	Fctk <daN/cmq>	Fcd <daN/cmq>	Fcd (Inc) <daN/cmq>	Fctd <daN/cmq>	Tp	Fyk <daN/cmq>	Fyd <daN/cmq>
3	R	40.00	20.00	3.50	3.50	C25/30	249.00	17.91	141.10	249.00	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	AfEP S <cmq>	AfEP I <cmq>	My <daNm>	MRdy <daNm>	Sic.
0.20	74	SLU	1	20.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-1598.59	-2630.74	1.646
1.68	74	SLU	1	168.24	4.52	4.52	4.52	4.52	1556.84	2630.74	1.690
1.81	74	SLU	1	181.00	4.52	4.52	4.52	4.52	1556.84	2630.74	1.690

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	AfEP S <cmq>	AfEP I <cmq>	My <daNm>	M'ydy <daNm>	Sic.
0.20	19	SND	1	20.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-849.70	-2505.36	2.949
1.68	19	SND	1	168.24	4.52	4.52	4.52	4.52	687.94	2505.36	3.642
1.81	19	SND	1	181.00	4.52	4.52	4.52	4.52	687.94	2505.36	3.642

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	My <daNm>	σ_f sup <daN/cmq>	σ_f inf <daN/cmq>	σ_c <daN/cmq>
0.20	78	SLE R	1	20.00	4.52	4.52	-1081.83	1665.72	-305.74	55.77
0.20	34	SLE Q	1	20.00	4.52	4.52	-412.58	635.26	-116.60	21.27
1.68	78	SLE R	1	168.24	4.52	4.52	1047.96	-296.17	1613.56	54.02
1.68	34	SLE Q	1	168.24	4.52	4.52	248.88	-70.34	383.21	12.83
1.81	78	SLE R	1	181.00	4.52	4.52	1047.96	-296.17	1613.56	54.02
1.81	34	SLE Q	1	181.00	4.52	4.52	241.73	-68.32	372.19	12.46

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

Caso	Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	My <daNm>	c <mm>	s <mm>	K_2	Φ_{eq}	Δ_{sm} <mm>	A_s <cmq>	$A_{c\ eff}$ <cmq>	σ_s <daN/cmq>	ε_{sm}	Wk <mm>
60	0.20	34	SLE Q	1	3	20.00	-412.58	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	635.26	0.19	0.03
80	0.20	82	SLE F	1	3	20.00	-520.25	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	801.05	0.23	0.04
144	1.68	34	SLE Q	1	3	168.24	248.88	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	383.21	0.11	0.02
164	1.68	82	SLE F	1	3	168.24	344.40	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	530.28	0.15	0.03
226	1.81	34	SLE Q	1	3	181.00	241.73	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	372.19	0.11	0.02
246	1.81	82	SLE F	1	3	181.00	344.40	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	530.28	0.15	0.03

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

CC	X0 <m>	X1 <m>	Lung. <m>	Staff.	AfE St. <cmq/m>	bw <m>	Vsdu <daN>	ctgθ	VRsd <daN>	VRcd <daN>	Vrdu <daN>	Sic.
74 SLU	0.20	0.40	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	2786.16	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	4.095
74 SLU	0.40	1.61	1.21	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	2551.80	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	4.471
74 SLU	1.61	1.81	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	1204.59	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	9.472

Verifiche di resistenza al fuoco

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	AfEP S <cmq>	AfEP I <cmq>	My <daNm>	MRdy <daNm>	Sic.
0.20	87	SLU I	1	20.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-412.58	-2440.15	5.914
1.68	87	SLU I	1	168.24	4.52	4.52	4.52	4.52	248.88	2440.15	9.804
1.81	87	SLU I	1	181.00	4.52	4.52	4.52	4.52	241.73	2440.15	10.095

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

CC	X0 <m>	X1 <m>	Lung. <m>	Staff.	AfE St. <cmq/m>	bw <m>	Vsdu <daN>	ctgθ	VRsd <daN>	VRcd <daN>	Vrdu <daN>	Sic.
87 SLU I	0.20	0.40	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	1004.54	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	10.669
87 SLU I	0.40	1.61	1.21	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	842.97	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	12.714
87 SLU I	1.61	1.81	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	233.45	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	45.908

Travata n. 2007

Nodi: 1009 1010 2008 1011 1012

Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Tipo	B <cm>	H <cm>	Cf sup <cm>	Cf inf <cm>	Cls	Fck <daN/cmq>	Fctk <daN/cmq>	Fcd <daN/cmq>	Fcd (Inc) <daN/cmq>	Fctd <daN/cmq>	Tp	Fyk <daN/cmq>	Fyd <daN/cmq>
3	R	40.00	20.00	3.50	3.50	C25/30	249.00	17.91	141.10	249.00	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	AfEP S <cmq>	AfEP I <cmq>	My <daNm>	MRdy <daNm>	Sic.
0.20	74	SLU	1	20.00	4.52	4.52	4.52	4.52	222.33	2630.74	11.832

2.94	62	SLU	1	294.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-836.86	-2630.74	3.144
3.34	49	SLU	2	20.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-661.59	-2630.74	3.976
5.87	62	SLU	2	272.63	4.52	4.52	4.52	4.52	-385.95	-2630.74	6.816
5.91	62	SLU	2	277.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-385.95	-2630.74	6.816
6.31	62	SLU	3	20.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-800.48	-2630.74	3.286
7.80	62	SLU	3	169.12	4.52	4.52	4.52	4.52	502.19	2630.74	5.239
9.69	62	SLU	3	358.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-866.22	-2630.74	3.037
10.09	62	SLU	4	20.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-863.56	-2630.74	3.046
11.78	62	SLU	4	189.00	4.52	4.52	4.52	4.52	537.33	2630.74	4.896
13.47	62	SLU	4	358.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-740.32	-2630.74	3.554

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	AfEP S <cmq>	AfEP I <cmq>	My <daNm>	M'ydy <daNm>	Sic.
0.20	1	SND	1	20.00	4.52	4.52	4.52	4.52	553.38	2505.36	4.527
2.94	1	SND	1	294.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-816.72	-2505.36	3.068
3.34	13	SND	2	20.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-751.34	-2505.36	3.335
5.87	1	SND	2	272.63	4.52	4.52	4.52	4.52	-533.60	-2505.36	4.695
5.91	1	SND	2	277.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-533.60	-2505.36	4.695
6.31	13	SND	3	20.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-478.63	-2505.36	5.234
7.80	1	SND	3	169.12	4.52	4.52	4.52	4.52	299.26	2505.36	8.372
9.69	1	SND	3	358.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-388.55	-2505.36	6.448
10.09	13	SND	4	20.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-388.13	-2505.36	6.455
11.78	13	SND	4	189.00	4.52	4.52	4.52	4.52	328.40	2505.36	7.629
13.47	1	SND	4	358.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-490.98	-2505.36	5.103

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	My <daNm>	σ_f sup <daN/cmq>	σ_f inf <daN/cmq>	σ_c <daN/cmq>
0.20	78	SLE R	1	20.00	4.52	4.52	155.86	-44.05	239.98	8.03
0.20	34	SLE Q	1	20.00	4.52	4.52	146.11	-41.29	224.97	7.53
2.94	66	SLE R	1	294.00	4.52	4.52	-589.20	907.20	-166.52	30.37
2.94	34	SLE Q	1	294.00	4.52	4.52	-425.25	654.76	-120.18	21.92
3.34	53	SLE R	2	20.00	4.52	4.52	-463.68	713.93	-131.04	23.90
3.34	34	SLE Q	2	20.00	4.52	4.52	-324.17	499.13	-91.61	16.71
5.87	66	SLE R	2	272.63	4.52	4.52	-267.42	411.76	-75.58	13.79
5.87	34	SLE Q	2	272.63	4.52	4.52	-81.83	125.99	-23.13	4.22
5.91	66	SLE R	2	277.00	4.52	4.52	-267.42	411.76	-75.58	13.79
5.91	34	SLE Q	2	277.00	4.52	4.52	-81.83	125.99	-23.13	4.22
6.31	66	SLE R	3	20.00	4.52	4.52	-557.25	858.01	-157.49	28.73
6.31	34	SLE Q	3	20.00	4.52	4.52	-289.74	446.11	-81.88	14.94
7.80	66	SLE R	3	169.12	4.52	4.52	350.81	-99.14	540.14	18.08
7.80	34	SLE Q	3	169.12	4.52	4.52	195.64	-55.29	301.23	10.09
9.69	66	SLE R	3	358.00	4.52	4.52	-606.17	933.33	-171.31	31.25
9.69	34	SLE Q	3	358.00	4.52	4.52	-354.74	546.21	-100.25	18.29
10.09	66	SLE R	4	20.00	4.52	4.52	-604.35	930.54	-170.80	31.15
10.09	34	SLE Q	4	20.00	4.52	4.52	-355.79	547.82	-100.55	18.34
11.78	66	SLE R	4	189.00	4.52	4.52	375.07	-106.00	577.51	19.33
11.78	34	SLE Q	4	189.00	4.52	4.52	208.46	-58.91	320.97	10.75
13.47	66	SLE R	4	358.00	4.52	4.52	-515.72	794.06	-145.75	26.58
13.47	34	SLE Q	4	358.00	4.52	4.52	-266.32	410.07	-75.27	13.73

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

Caso	Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	My <daNm>	c <mm>	s <mm>	K_2	Φ_{eq}	Δ_{sm} <mm>	A_s <cmq>	$A_{c\ eff}$ <cmq>	σ_s <daN/cmq>	ε_{sm}	Wk <mm>
70	0.20	34	SLE Q	1	3	20.00	146.11	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	224.97	0.07	0.01
90	0.20	82	SLE F	1	3	20.00	154.58	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	238.02	0.07	0.01
151	2.94	34	SLE Q	1	3	294.00	-425.25	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	654.76	0.19	0.04
156	2.94	31	SLE F	1	3	294.00	-451.27	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	694.83	0.20	0.04
230	3.34	34	SLE Q	2	3	20.00	-324.17	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	499.13	0.15	0.03
235	3.34	31	SLE F	2	3	20.00	-344.26	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	530.06	0.15	0.03
313	5.87	34	SLE Q	2	3	272.63	-81.83	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	125.99	0.04	0.01
318	5.87	31	SLE F	2	3	272.63	-109.68	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	168.87	0.05	0.01
393	5.91	34	SLE Q	2	3	277.00	-81.83	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	125.99	0.04	0.01
398	5.91	31	SLE F	2	3	277.00	-109.68	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	168.87	0.05	0.01
472	6.31	34	SLE Q	3	3	20.00	-289.74	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	446.11	0.13	0.02
477	6.31	31	SLE F	3	3	20.00	-330.55	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	508.95	0.15	0.03
551	7.80	34	SLE Q	3	3	169.12	195.64	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	301.23	0.09	0.02
556	7.80	31	SLE F	3	3	169.12	219.47	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	337.92	0.10	0.02
630	9.69	34	SLE Q	3	3	358.00	-354.74	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	546.21	0.16	0.03
635	9.69	31	SLE F	3	3	358.00	-393.79	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	606.33	0.18	0.03
709	10.09	34	SLE Q	4	3	20.00	-355.79	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	547.82	0.16	0.03
714	10.09	31	SLE F	4	3	20.00	-394.74	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	607.79	0.18	0.03
788	11.78	34	SLE Q	4	3	189.00	208.46	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	320.97	0.09	0.02
793	11.78	31	SLE F	4	3	189.00	234.07	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	360.41	0.10	0.02
871	13.47	34	SLE Q	4	3	358.00	-266.32	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	410.07	0.12	0.02
876	13.47	31	SLE F	4	3	358.00	-303.99	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	468.06	0.14	0.03

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

CC	X0 <m>	X1 <m>	Lung. <m>	Staff.	AfE St. <cmq/m>	bw <m>	Vsdu <daN>	ctgθ	VRsd <daN>	VRcd <daN>	Vrdu <daN>	Sic.
62 SLU	0.20	0.40	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	967.87	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	11.788
62 SLU	0.40	2.74	2.34	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	1326.00	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	8.605
62 SLU	2.74	2.94	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	1506.62	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	7.573
62 SLU	3.34	3.54	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	1259.43	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	9.059
62 SLU	3.54	5.71	2.17	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	1078.81	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	10.576
62 SLU	5.71	5.91	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	1061.52	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	10.748
62 SLU	6.31	6.51	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	1506.79	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	7.572
62 SLU	6.51	9.49	2.98	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	1365.07	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	8.358
62 SLU	9.49	9.69	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	1545.69	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	7.382
62 SLU	10.09	10.29	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	1562.72	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	7.301
62 SLU	10.29	13.27	2.98	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	1382.09	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	8.255
62 SLU	13.27	13.47	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	1489.80	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	7.659

Verifiche di resistenza al fuoco

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	AfEP S <cmq>	AfEP I <cmq>	My <daNm>	MRdy <daNm>	Sic.
0.20	87	SLU I	1	20.00	4.52	4.52	4.52	4.52	146.11	2440.15	16.701
2.94	87	SLU I	1	294.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-425.25	-2440.15	5.738
3.34	87	SLU I	2	20.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-324.17	-2440.15	7.527
5.87	87	SLU I	2	272.63	4.52	4.52	4.52	4.52	-81.83	-2440.15	29.821
5.91	87	SLU I	2	277.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-81.83	-2440.15	29.821
6.31	87	SLU I	3	20.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-289.74	-2440.15	8.422
7.80	87	SLU I	3	169.12	4.52	4.52	4.52	4.52	195.64	2440.15	12.473
9.69	87	SLU I	3	358.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-354.74	-2440.15	6.879
10.09	87	SLU I	4	20.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-355.79	-2440.15	6.858
11.78	87	SLU I	4	189.00	4.52	4.52	4.52	4.52	208.46	2440.15	11.706
13.47	87	SLU I	4	358.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-266.32	-2440.15	9.162

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

CC	X0 <m>	X1 <m>	Lung. <m>	Staff.	AfE St. <cmq/m>	bw <m>	Vsdu <daN>	ctgθ	VRsd <daN>	VRcd <daN>	Vrdu <daN>	Sic.
87 SLU I	0.20	0.40	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	293.24	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	36.547
87 SLU I	0.40	2.74	2.34	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	595.30	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	18.003
87 SLU I	2.74	2.94	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	665.26	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	16.110
87 SLU I	3.34	3.54	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	543.81	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	19.708
87 SLU I	3.54	5.71	2.17	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	473.85	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	22.617
87 SLU I	5.71	5.91	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	355.22	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	30.171
87 SLU I	6.31	6.51	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	571.96	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	18.738
87 SLU I	6.51	9.49	2.98	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	540.47	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	19.830
87 SLU I	9.49	9.69	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	610.43	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	17.557
87 SLU I	10.09	10.29	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	617.67	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	17.351
87 SLU I	10.29	13.27	2.98	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	547.71	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	19.568
87 SLU I	13.27	13.47	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	564.73	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	18.978

Travata n. 2008

Nodi: 2013 2014 2015

Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Tipo	B <cm>	H <cm>	Cf sup <cm>	Cf inf <cm>	Cls	Fck <daN/cmq>	Fctk <daN/cmq>	Fcd <daN/cmq>	Fcd (Inc) <daN/cmq>	Fctd <daN/cmq>	Tp	Fyk <daN/cmq>	Fyd <daN/cmq>
3	R	40.00	20.00	3.50	3.50	C25/30	249.00	17.91	141.10	249.00	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	AfEP S <cmq>	AfEP I <cmq>	My <daNm>	MRdy <daNm>	Sic.
0.20	62	SLU	1	20.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-849.61	-2630.74	3.096
1.79	62	SLU	1	178.64	4.52	4.52	4.52	4.52	570.91	2630.74	4.608
3.69	62	SLU	1	369.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-860.70	-2630.74	3.057
4.09	62	SLU	2	20.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-706.92	-2630.74	3.721
5.57	62	SLU	2	168.49	4.52	4.52	4.52	4.52	412.90	2630.74	6.371
7.12	62	SLU	2	323.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-614.03	-2630.74	4.284

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	AfEP S <cmq>	AfEP I <cmq>	My <daNm>	M'ydy <daNm>	Sic.
0.20	1	SND	1	20.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-655.66	-2505.36	3.821
1.79	13	SND	1	178.64	4.52	4.52	4.52	4.52	279.27	2505.36	8.971
3.69	13	SND	1	369.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-641.76	-2505.36	3.904
4.09	1	SND	2	20.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-655.55	-2505.36	3.822
5.57	1	SND	2	168.49	4.52	4.52	4.52	4.52	219.09	2505.36	11.435
7.12	13	SND	2	323.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-607.77	-2505.36	4.122

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	My <daNm>	σ_f sup <daN/cmq>	σ_f inf <daN/cmq>	σ_c <daN/cmq>
0.20	66	SLE R	1	20.00	4.52	4.52	-591.64	910.97	-167.21	30.50
0.20	34	SLE Q	1	20.00	4.52	4.52	-328.04	505.09	-92.71	16.91
1.79	66	SLE R	1	178.64	4.52	4.52	398.59	-112.65	613.71	20.55
1.79	34	SLE Q	1	178.64	4.52	4.52	219.54	-62.05	338.04	11.32
3.69	66	SLE R	1	369.00	4.52	4.52	-602.60	927.84	-170.30	31.06
3.69	34	SLE Q	1	369.00	4.52	4.52	-337.64	519.87	-95.42	17.41
4.09	66	SLE R	2	20.00	4.52	4.52	-494.69	761.68	-139.81	25.50
4.09	34	SLE Q	2	20.00	4.52	4.52	-297.66	458.32	-84.12	15.34
5.57	66	SLE R	2	168.49	4.52	4.52	288.37	-81.50	444.01	14.87
5.57	34	SLE Q	2	168.49	4.52	4.52	159.59	-45.10	245.72	8.23
7.12	66	SLE R	2	323.00	4.52	4.52	-427.57	658.35	-120.84	22.04
7.12	34	SLE Q	2	323.00	4.52	4.52	-216.64	333.56	-61.22	11.17

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

Caso	Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	My <daNm>	c <mm>	s <mm>	K_2	Φ_{eq}	Δ_{sm} <mm>	A_s <cmq>	$A_{c\ eff}$ <cmq>	σ_s <daN/cmq>	ε_{sm}	Wk <mm>
60	0.20	34	SLE Q	1	3	20.00	-328.04	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	505.09	0.15	0.03
65	0.20	31	SLE F	1	3	20.00	-367.95	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	566.55	0.17	0.03
139	1.79	34	SLE Q	1	3	178.64	219.54	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	338.04	0.10	0.02
144	1.79	31	SLE F	1	3	178.64	247.08	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	380.43	0.11	0.02
220	3.69	34	SLE Q	1	3	369.00	-337.64	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	519.87	0.15	0.03
225	3.69	31	SLE F	1	3	369.00	-379.07	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	583.67	0.17	0.03
301	4.09	34	SLE Q	2	3	20.00	-297.66	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	458.32	0.13	0.02
306	4.09	31	SLE F	2	3	20.00	-327.83	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	504.77	0.15	0.03
380	5.57	34	SLE Q	2	3	168.49	159.59	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	245.72	0.07	0.01
385	5.57	31	SLE F	2	3	168.49	179.03	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	275.66	0.08	0.01
459	7.12	34	SLE Q	2	3	323.00	-216.64	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	333.56	0.10	0.02
464	7.12	31	SLE F	2	3	323.00	-249.74	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	384.53	0.11	0.02

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

CC	X0 <m>	X1 <m>	Lung. <m>	Staff.	AfE St. <cmq/m>	bw <m>	Vsdu <daN>	ctgθ	VRsd <daN>	VRcd <daN>	Vrdu <daN>	Sic.
62 SLU	0.20	0.40	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	1572.12	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	7.257
62 SLU	0.40	3.49	3.09	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	1397.40	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	8.165
62 SLU	3.49	3.69	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	1577.81	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	7.231
62 SLU	4.09	4.29	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	1397.31	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	8.165
62 SLU	4.29	6.92	2.63	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	1216.92	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	9.376
62 SLU	6.92	7.12	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	1336.20	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	8.539

Verifiche di resistenza al fuoco
Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	AfEP S <cmq>	AfEP I <cmq>	My <daNm>	MRdy <daNm>	Sic.
0.20	87	SLU I	1	20.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-328.04	-2440.15	7.439
1.79	87	SLU I	1	178.64	4.52	4.52	4.52	4.52	219.54	2440.15	11.115
3.69	87	SLU I	1	369.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-337.64	-2440.15	7.227
4.09	87	SLU I	2	20.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-297.66	-2440.15	8.198
5.57	87	SLU I	2	168.49	4.52	4.52	4.52	4.52	159.59	2440.15	15.290
7.12	87	SLU I	2	323.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-216.64	-2440.15	11.264

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

CC	X0 <m>	X1 <m>	Lung. <m>	Staff.	AfE St. <cmq/m>	bw <m>	Vsdu <daN>	ctgθ	VRsd <daN>	VRcd <daN>	Vrdu <daN>	Sic.
87 SLU I	0.20	0.40	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	607.54	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	17.640
87 SLU I	0.40	3.49	3.09	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	542.98	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	19.738
87 SLU I	3.49	3.69	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	612.89	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	17.486
87 SLU I	4.09	4.29	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	556.36	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	19.263
87 SLU I	4.29	6.92	2.63	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	486.45	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	22.032
87 SLU I	6.92	7.12	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	502.93	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	21.310

Travata n. 2055

Nodi: 2008 1027 1033
Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Tipo	B <cm>	H <cm>	Cf sup <cm>	Cf inf <cm>	Cls	Fck <daN/cmq>	Fctk <daN/cmq>	Fcd <daN/cmq>	Fcd (Inc) <daN/cmq>	Fctd <daN/cmq>	Tp	Fyk <daN/cmq>	Fyd <daN/cmq>
4	R	40.00	40.00	3.50	3.50	C25/30	249.00	17.91	141.10	249.00	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	AfEP S <cmq>	AfEP I <cmq>	My <daNm>	MRdy <daNm>	Sic.
0.20	74	SLU	1	20.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-3473.96	-10274.80	2.958
1.76	63	SLU	1	176.43	7.70	7.70	7.70	7.70	3891.23	10274.80	2.640
4.58	63	SLU	1	458.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-6452.27	-10274.80	1.592

4.98	76	SLU	2	20.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-7223.29	-10274.80	1.422
7.18	76	SLU	2	240.00	7.70	7.70	7.70	7.70	3981.84	10274.80	2.580
9.38	61	SLU	2	460.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-4897.26	-10274.80	2.098

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	AfEP S <cmq>	AfEP I <cmq>	My <daNm>	M'ydy <daNm>	Sic.
0.20	7	SND	1	20.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-3442.87	-9880.83	2.870
1.76	19	SND	1	176.43	7.70	7.70	7.70	7.70	2750.22	9880.83	3.593
4.58	19	SND	1	458.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-5353.29	-9880.83	1.846
4.98	7	SND	2	20.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-5867.33	-9880.83	1.684
7.18	7	SND	2	240.00	7.70	7.70	7.70	7.70	2928.44	9880.83	3.374
9.38	19	SND	2	460.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-4638.67	-9880.83	2.130

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	My <daNm>	σ_f sup <daN/cmq>	σ_f inf <daN/cmq>	σ_c <daN/cmq>
0.20	78	SLE R	1	20.00	7.70	7.70	-2469.54	972.14	-260.90	26.11
0.20	34	SLE Q	1	20.00	7.70	7.70	-2078.47	818.20	-219.59	21.98
1.76	67	SLE R	1	176.43	7.70	7.70	2769.34	-292.57	1090.16	29.28
1.76	34	SLE Q	1	176.43	7.70	7.70	2491.84	-263.26	980.92	26.35
4.58	67	SLE R	1	458.00	7.70	7.70	-4578.00	1802.14	-483.65	48.41
4.58	34	SLE Q	1	458.00	7.70	7.70	-4064.29	1599.92	-429.38	42.97
4.98	80	SLE R	2	20.00	7.70	7.70	-5092.64	2004.73	-538.02	53.85
4.98	34	SLE Q	2	20.00	7.70	7.70	-4380.75	1724.50	-462.82	46.32
7.18	80	SLE R	2	240.00	7.70	7.70	2814.25	-297.32	1107.84	29.76
7.18	34	SLE Q	2	240.00	7.70	7.70	2578.30	-272.39	1014.96	27.26
9.38	65	SLE R	2	460.00	7.70	7.70	-3449.73	1358.00	-364.46	36.48
9.38	34	SLE Q	2	460.00	7.70	7.70	-2941.10	1157.78	-310.72	31.10

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

Caso	Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	My <daNm>	c <mm>	s <mm>	K_2	Φ_{eq}	Δ_{sm} <mm>	A_s <cmq>	$A_{c\ eff}$ <cmq>	σ_s <daN/cmq>	ε_{sm}	Wk <mm>
62	0.20	34	SLE Q	1	4	20.00	-2078.47	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	818.20	0.24	0.05
82	0.20	82	SLE F	1	4	20.00	-2169.13	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	853.88	0.25	0.05
141	1.76	34	SLE Q	1	4	176.43	2491.84	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	980.92	0.29	0.06
146	1.76	31	SLE F	1	4	176.43	2509.53	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	987.89	0.29	0.06
220	4.58	34	SLE Q	1	4	458.00	-4064.29	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	1599.92	0.52	0.11
236	4.58	69	SLE F	1	4	458.00	-4152.86	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	1634.79	0.48	0.10
299	4.98	34	SLE Q	2	4	20.00	-4380.75	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	1724.50	0.58	0.12
319	4.98	82	SLE F	2	4	20.00	-4483.01	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	1764.75	0.51	0.10
378	7.18	34	SLE Q	2	4	240.00	2578.30	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	1014.96	0.30	0.06
398	7.18	82	SLE F	2	4	240.00	2595.51	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	1021.73	0.30	0.06
460	9.38	34	SLE Q	2	4	460.00	-2941.10	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	1157.78	0.34	0.07
476	9.38	69	SLE F	2	4	460.00	-3062.26	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	1205.47	0.35	0.07

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

CC	X0 <m>	X1 <m>	Lung. <m>	Staff.	AfE St. <cmq/m>	bw <m>	Vsdu <daN>	ctgθ	VRsd <daN>	VRcd <daN>	Vrdu <daN>	Sic.
76 SLU	0.20	0.60	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	6601.11	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	3.824
63 SLU	0.60	4.18	3.58	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	6881.31	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	3.668
63 SLU	4.18	4.58	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	8270.61	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	3.052
76 SLU	4.98	5.38	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	8821.59	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	2.861
76 SLU	5.38	8.98	3.60	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	7406.24	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	3.408
63 SLU	8.98	9.38	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	7919.67	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	3.187

Verifiche di resistenza al fuoco
Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	AfEP S <cmq>	AfEP I <cmq>	My <daNm>	MRdy <daNm>	Sic.
0.20	87	SLU I	1	20.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-2078.47	-10095.20	4.857
1.76	87	SLU I	1	176.43	7.70	7.70	7.70	7.70	2491.84	10094.00	4.051
4.58	87	SLU I	1	458.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-4064.29	-10095.20	2.484
4.98	87	SLU I	2	20.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-4380.75	-10095.20	2.304
7.18	87	SLU I	2	240.00	7.70	7.70	7.70	7.70	2578.30	10094.00	3.915
9.38	87	SLU I	2	460.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-2941.10	-10095.20	3.432

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

CC	X0 <m>	X1 <m>	Lung. <m>	Staff.	AfE St. <cmq/m>	bw <m>	Vsdu <daN>	ctgθ	VRsd <daN>	VRcd <daN>	Vrdu <daN>	Sic.
87 SLU I	0.20	0.60	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	4299.62	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	5.900
87 SLU I	0.60	4.18	3.58	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	4452.72	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	5.697
87 SLU I	4.18	4.58	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	5379.88	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	4.716
87 SLU I	4.98	5.38	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	5673.30	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	4.472
87 SLU I	5.38	8.98	3.60	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	4728.76	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	5.365
87 SLU I	8.98	9.38	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	5193.99	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	4.884

Travata n. 2155

Nodi: 1076 2077 1078 1079

Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Tipo	B <cm>	H <cm>	Cf sup <cm>	Cf inf <cm>	Cls	Fck <daN/cmq>	Fctk <daN/cmq>	Fcd <daN/cmq>	Fcd (Inc) <daN/cmq>	Fctd <daN/cmq>	Tp	Fyk <daN/cmq>	Fyd <daN/cmq>
4	R	40.00	40.00	3.50	3.50	C25/30	249.00	17.91	141.10	249.00	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	AfEP S <cmq>	AfEP I <cmq>	My <daNm>	MRdy <daNm>	Sic.
0.20	50	SLU	1	358.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-1239.78	-10274.80	8.288
3.58	37	SLU	1	20.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-1759.61	-10274.80	5.839
3.98	50	SLU	2	358.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-1611.50	-10274.80	6.376
6.31	50	SLU	2	124.98	7.70	7.70	7.70	7.70	847.97	10274.80	12.117
7.36	37	SLU	2	20.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-1757.93	-10274.80	5.845
7.76	50	SLU	3	354.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-2087.61	-10274.80	4.922
10.23	50	SLU	3	107.45	7.70	7.70	7.70	7.70	1249.13	10274.80	8.226
11.15	37	SLU	3	15.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-712.78	-10274.80	14.415

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	AfEP S <cmq>	AfEP I <cmq>	My <daNm>	M'ydy <daNm>	Sic.
0.20	1	SND	1	358.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-2780.31	-9880.83	3.554
3.58	13	SND	1	20.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-2847.19	-9880.83	3.470
3.98	1	SND	2	358.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-2635.67	-9880.83	3.749
6.31	13	SND	2	124.98	7.70	7.70	7.70	7.70	-1207.44	-9880.83	8.183
7.36	13	SND	2	20.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-2756.31	-9880.83	3.585
7.76	1	SND	3	354.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-2817.17	-9880.83	3.507
10.23	1	SND	3	107.45	7.70	7.70	7.70	7.70	1392.56	9880.83	7.095
11.15	13	SND	3	15.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-1873.06	-9880.83	5.275

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	My <daNm>	σ_f sup <daN/cmq>	σ_f inf <daN/cmq>	σ_c <daN/cmq>
0.20	54	SLE R	1	358.00	7.70	7.70	-859.49	338.34	-90.80	9.09
0.20	34	SLE Q	1	358.00	7.70	7.70	-658.94	259.39	-69.62	6.97
3.58	41	SLE R	1	20.00	7.70	7.70	-1235.33	486.29	-130.51	13.06
3.58	34	SLE Q	1	20.00	7.70	7.70	-972.41	382.79	-102.73	10.28
3.98	54	SLE R	2	358.00	7.70	7.70	-1126.14	443.31	-118.97	11.91
3.98	34	SLE Q	2	358.00	7.70	7.70	-899.52	354.10	-95.03	9.51
6.31	54	SLE R	2	124.98	7.70	7.70	593.59	-62.71	233.67	6.28
6.31	34	SLE Q	2	124.98	7.70	7.70	495.18	-52.31	194.93	5.24
7.36	41	SLE R	2	20.00	7.70	7.70	-1230.37	484.34	-129.99	13.01
7.36	34	SLE Q	2	20.00	7.70	7.70	-973.01	383.03	-102.80	10.29
7.76	54	SLE R	3	354.00	7.70	7.70	-1460.07	574.76	-154.25	15.44
7.76	34	SLE Q	3	354.00	7.70	7.70	-1189.36	468.20	-125.65	12.58
10.23	54	SLE R	3	107.45	7.70	7.70	875.28	-92.47	344.56	9.25
10.23	34	SLE Q	3	107.45	7.70	7.70	735.16	-77.67	289.40	7.77
11.15	41	SLE R	3	15.00	7.70	7.70	-498.21	196.12	-52.63	5.27
11.15	34	SLE Q	3	15.00	7.70	7.70	-371.12	146.09	-39.21	3.92

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

Caso	Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	My <daNm>	c <mm>	s <mm>	K_2	Φ_{eq}	Δ_{sm} <mm>	A_s <cmq>	$A_{c\ eff}$ <cmq>	σ_s <daN/cmq>	ε_{sm}	Wk <mm>
59	0.20	34	SLE Q	1	4	358.00	-658.94	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	259.39	0.08	0.02
71	0.20	56	SLE F	1	4	358.00	-690.22	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	271.71	0.08	0.02
138	3.58	34	SLE Q	1	4	20.00	-972.41	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	382.79	0.11	0.02
146	3.58	43	SLE F	1	4	20.00	-1001.34	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	394.18	0.11	0.02
217	3.98	34	SLE Q	2	4	358.00	-899.52	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	354.10	0.10	0.02
229	3.98	56	SLE F	2	4	358.00	-924.99	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	364.12	0.11	0.02
344	6.31	34	SLE Q	2	4	124.98	495.18	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	194.93	0.06	0.01
368	6.31	56	SLE F	2	4	124.98	499.18	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	196.50	0.06	0.01
447	7.36	34	SLE Q	2	4	20.00	-973.01	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	383.03	0.11	0.02
455	7.36	43	SLE F	2	4	20.00	-999.85	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	393.59	0.11	0.02
528	7.76	34	SLE Q	3	4	354.00	-1189.36	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	468.20	0.14	0.03
540	7.76	56	SLE F	3	4	354.00	-1211.71	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	476.99	0.14	0.03
613	10.23	34	SLE Q	3	4	107.45	735.16	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	289.40	0.08	0.02
625	10.23	56	SLE F	3	4	107.45	738.47	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	290.70	0.08	0.02
736	11.15	34	SLE Q	3	4	15.00	-371.12	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	146.09	0.04	0.01
752	11.15	43	SLE F	3	4	15.00	-391.43	28.00	79.00	0.50	14.00	119.66	7.70	350.00	154.09	0.04	0.01

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

CC	X0 <m>	X1 <m>	Lung. <m>	Staff.	AfE St. <cmq/m>	bw <m>	Vsdu <daN>	ctgθ	VRsd <daN>	VRcd <daN>	Vrdu <daN>	Sic.
1 SND	0.20	0.60	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	2767.17	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	9.121

13 SND	0.60	3.18	2.58	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	2555.57	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	9.876
37 SLU	3.18	3.58	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	3049.34	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	8.277
50 SLU	3.98	4.38	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	2837.28	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	8.896
13 SND	4.38	6.96	2.58	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	2343.54	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	10.770
37 SLU	6.96	7.36	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	2923.08	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	8.635
50 SLU	7.76	8.16	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	3277.23	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	7.701
50 SLU	8.16	10.75	2.59	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	2612.00	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	9.663
37 SLU	10.75	11.15	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	2473.85	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	10.203

Verifiche di resistenza al fuoco

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	AfEP S <cmq>	AfEP I <cmq>	My <daNm>	MRdy <daNm>	Sic.
0.20	87	SLU I	1	358.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-658.94	-10095.20	15.320
3.58	87	SLU I	1	20.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-972.41	-10095.20	10.382
3.98	87	SLU I	2	358.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-899.52	-10095.20	11.223
6.31	87	SLU I	2	124.98	7.70	7.70	7.70	7.70	495.18	10094.00	20.386
7.36	87	SLU I	2	20.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-973.01	-10095.20	10.375
7.76	87	SLU I	3	354.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-1189.36	-10095.20	8.488
10.23	87	SLU I	3	107.45	7.70	7.70	7.70	7.70	735.16	10094.00	13.732
11.15	87	SLU I	3	15.00	7.70	7.70	7.70	7.70	-371.12	-10095.20	27.202

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

CC	X0 <m>	X1 <m>	Lung. <m>	Staff.	AfE St. <cmq/m>	bw <m>	Vsdu <daN>	ctgθ	VRsd <daN>	VRcd <daN>	Vrdu <daN>	Sic.
87 SLU I	0.20	0.60	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	1584.87	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	16.007
87 SLU I	0.60	3.18	2.58	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	1373.28	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	18.474
87 SLU I	3.18	3.58	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	1770.35	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	14.330
87 SLU I	3.98	4.38	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	1655.87	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	15.321
87 SLU I	4.38	6.96	2.58	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	1302.29	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	19.481
87 SLU I	6.96	7.36	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	1699.36	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	14.929
87 SLU I	7.76	8.16	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	1923.95	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	13.186
87 SLU I	8.16	10.75	2.59	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	1526.87	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	16.615
87 SLU I	10.75	11.15	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	1441.21	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	17.603

Travata n. 4004

Nodi: 126 127 -2268

Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Tipo	B <cm>	H <cm>	Cf sup <cm>	Cf inf <cm>	Cls	Fck <daN/cmq>	Fctk <daN/cmq>	Fcd <daN/cmq>	Fcd (Inc) <daN/cmq>	Fctd <daN/cmq>	Tp	Fyk <daN/cmq>	Fyd <daN/cmq>
3	R	40.00	20.00	3.50	3.50	C25/30	249.00	17.91	141.10	249.00	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	AfEP S <cmq>	AfEP I <cmq>	My <daNm>	MRdy <daNm>	Sic.
0.20	48	SLU	1	20.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-738.33	-2630.74	3.563
1.66	35	SLU	1	165.66	4.52	4.52	4.52	4.52	459.21	2630.74	5.729
3.23	35	SLU	1	323.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-798.71	-2630.74	3.294
3.63	48	SLU	2	20.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-450.74	-2630.74	5.837
5.32	35	SLU	2	189.13	4.52	4.52	4.52	4.52	-247.19	-2630.74	10.642
5.50	35	SLU	2	207.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-247.19	-2630.74	10.642

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	AfEP S <cmq>	AfEP I <cmq>	My <daNm>	M'ydy <daNm>	Sic.
0.20	13	SND	1	20.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-951.99	-2505.36	2.632
1.66	1	SND	1	165.66	4.52	4.52	4.52	4.52	386.69	2505.36	6.479
3.23	1	SND	1	323.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-947.58	-2505.36	2.644
3.63	13	SND	2	20.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-900.04	-2505.36	2.784
5.32	1	SND	2	189.13	4.52	4.52	4.52	4.52	-709.90	-2505.36	3.529
5.50	1	SND	2	207.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-709.90	-2505.36	3.529

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	My <daNm>	σ_f sup <daN/cmq>	σ_f inf <daN/cmq>	σ_c <daN/cmq>
0.20	52	SLE R	1	20.00	4.52	4.52	-509.50	784.48	-143.99	26.26
0.20	34	SLE Q	1	20.00	4.52	4.52	-487.20	750.15	-137.69	25.11
1.66	39	SLE R	1	165.66	4.52	4.52	318.54	-90.02	490.47	16.42
1.66	34	SLE Q	1	165.66	4.52	4.52	317.64	-89.77	489.08	16.37
3.23	39	SLE R	1	323.00	4.52	4.52	-553.92	852.89	-156.55	28.55
3.23	34	SLE Q	1	323.00	4.52	4.52	-499.93	769.76	-141.29	25.77
3.63	52	SLE R	2	20.00	4.52	4.52	-320.30	493.17	-90.52	16.51
3.63	34	SLE Q	2	20.00	4.52	4.52	-285.48	439.57	-80.68	14.72
5.32	39	SLE R	2	189.13	4.52	4.52	-158.95	244.73	-44.92	8.19
5.32	34	SLE Q	2	189.13	4.52	4.52	-87.32	134.45	-24.68	4.50
5.50	39	SLE R	2	207.00	4.52	4.52	-158.95	244.73	-44.92	8.19

5.50	34	SLE Q	2	207.00	4.52	4.52	-87.32	134.45	-24.68	4.50

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

Caso	Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	My <daNm>	c <mm>	s <mm>	K_2	Φ_{eq}	Δ_{sm} <mm>	A_s <cmq>	$A_{c\ eff}$ <cmq>	σ_s <daN/cmq>	ε_{sm}	Wk <mm>
60	0.20	34	SLE Q	1	3	20.00	-487.20	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	750.15	0.22	0.04
72	0.20	56	SLE F	1	3	20.00	-492.28	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	757.97	0.22	0.04
139	1.66	34	SLE Q	1	3	165.66	317.64	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	489.08	0.14	0.03
159	1.66	82	SLE F	1	3	165.66	317.77	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	489.28	0.14	0.03
220	3.23	34	SLE Q	1	3	323.00	-499.93	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	769.76	0.22	0.04
228	3.23	43	SLE F	1	3	323.00	-510.17	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	785.52	0.23	0.04
299	3.63	34	SLE Q	2	3	20.00	-285.48	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	439.57	0.13	0.02
311	3.63	56	SLE F	2	3	20.00	-292.06	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	449.70	0.13	0.02
421	5.32	34	SLE Q	2	3	189.13	-87.32	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	134.45	0.04	0.01
437	5.32	43	SLE F	2	3	189.13	-102.20	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	157.37	0.05	0.01
546	5.50	34	SLE Q	2	3	207.00	-87.32	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	134.45	0.04	0.01
555	5.50	43	SLE F	2	3	207.00	-102.20	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	157.37	0.05	0.01

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

CC	X0 <m>	X1 <m>	Lung. <m>	Staff.	AfE St. <cmq/m>	bw <m>	Vsdu <daN>	ctgθ	VRsd <daN>	VRcd <daN>	Vrdu <daN>	Sic.
48 SLU	0.20	0.40	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	1505.97	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	7.576
35 SLU	0.40	3.03	2.63	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	1349.41	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	8.455
35 SLU	3.03	3.23	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	1545.91	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	7.380
13 SND	3.63	3.83	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	1404.92	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	8.121
13 SND	3.83	5.30	1.47	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	1268.58	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	8.994
1 SND	5.30	5.50	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	1192.98	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	9.564

Verifiche di resistenza al fuoco
Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	AfEP S <cmq>	AfEP I <cmq>	My <daNm>	MRdy <daNm>	Sic.
0.20	87	SLU I	1	20.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-487.20	-2440.15	5.009
1.66	87	SLU I	1	165.66	4.52	4.52	4.52	4.52	317.64	2440.15	7.682
3.23	87	SLU I	1	323.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-499.93	-2440.15	4.881
3.63	87	SLU I	2	20.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-285.48	-2440.15	8.547
5.32	87	SLU I	2	189.13	4.52	4.52	4.52	4.52	-87.32	-2440.15	27.945
5.50	87	SLU I	2	207.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-87.32	-2440.15	27.945

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

CC	X0 <m>	X1 <m>	Lung. <m>	Staff.	AfE St. <cmq/m>	bw <m>	Vsdu <daN>	ctgθ	VRsd <daN>	VRcd <daN>	Vrdu <daN>	Sic.
87 SLU I	0.20	0.40	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	1028.55	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	10.420
87 SLU I	0.40	3.03	2.63	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	900.62	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	11.900
87 SLU I	3.03	3.23	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	1036.96	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	10.335
87 SLU I	3.63	3.83	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	743.35	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	14.418
87 SLU I	3.83	5.30	1.47	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	607.01	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	17.656
87 SLU I	5.30	5.50	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	531.41	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	20.168

Travata n. 4052

Nodi: 128 129 130 131 132 133 134 135 -2270 136
Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Tipo	B <cm>	H <cm>	Cf sup <cm>	Cf inf <cm>	Cls	Fck <daN/cmq>	Fctk <daN/cmq>	Fcd <daN/cmq>	Fcd (Inc) <daN/cmq>	Fctd <daN/cmq>	Tp	Fyk <daN/cmq>	Fyd <daN/cmq>
3	R	40.00	20.00	3.50	3.50	C25/30	249.00	17.91	141.10	249.00	11.94	B450C	4500.00	3913.04
4	R	40.00	40.00	3.50	3.50	C25/30	249.00	17.91	141.10	249.00	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	AfEP S <cmq>	AfEP I <cmq>	My <daNm>	MRdy <daNm>	Sic.
0.20	61	SLU	1	20.00	4.52	4.52	4.52	4.52	285.23	2630.74	9.223
1.09	61	SLU	1	109.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-363.14	-2630.74	7.244
1.49	75	SLU	2	356.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-400.91	-2630.74	6.562
3.02	75	SLU	2	203.27	4.52	4.52	4.52	4.52	328.89	2630.74	7.999
4.85	75	SLU	2	20.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-540.90	-2630.74	4.864
5.25	75	SLU	3	20.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-461.82	-2630.74	5.696
6.78	75	SLU	3	172.73	4.52	4.52	4.52	4.52	294.30	2630.74	8.939
8.61	75	SLU	3	356.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-540.84	-2630.74	4.864
9.01	75	SLU	4	20.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-464.97	-2630.74	5.658
10.53	75	SLU	4	171.82	4.52	4.52	4.52	4.52	292.66	2630.74	8.989
12.35	75	SLU	4	354.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-521.95	-2630.74	5.040
12.75	75	SLU	5	20.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-488.33	-2630.74	5.387
14.26	75	SLU	5	171.36	4.52	4.52	4.52	4.52	289.06	2630.74	9.101
16.08	75	SLU	5	353.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-495.54	-2630.74	5.309
16.48	75	SLU	6	20.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-546.04	-2630.74	4.818
18.23	75	SLU	6	194.50	4.52	4.52	4.52	4.52	341.82	2630.74	7.696

19.97	75	SLU	6	369.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-490.87	-2630.74	5.359
20.37	61	SLU	7	20.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-264.87	-2630.74	9.932
22.50	75	SLU	7	233.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-438.64	-2630.74	5.997
22.90	48	SLU	8	20.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-2517.02	-6171.18	2.452
24.93	61	SLU	8	222.65	4.52	4.52	4.52	4.52	2180.52	6171.18	2.830
27.65	35	SLU	8	495.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-2528.96	-6171.18	2.440
28.05	48	SLU	9	20.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-197.83	-2630.74	13.298
28.92	36	SLU	9	106.72	4.52	4.52	4.52	4.52	-194.99	-2630.74	13.492
29.10	36	SLU	9	125.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-194.99	-2630.74	13.492

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	AfEP S <cmq>	AfEP I <cmq>	My <daNm>	M'ydy <daNm>	Sic.
0.20	13	SND	1	20.00	4.52	4.52	4.52	4.52	711.64	2505.36	3.521
1.09	19	SND	1	109.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-692.55	-2505.36	3.618
1.49	1	SND	2	356.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-523.44	-2505.36	4.786
3.02	13	SND	2	203.27	4.52	4.52	4.52	4.52	199.24	2505.36	12.574
4.85	13	SND	2	20.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-580.09	-2505.36	4.319
5.25	1	SND	3	20.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-576.34	-2505.36	4.347
6.78	13	SND	3	172.73	4.52	4.52	4.52	4.52	203.49	2505.36	12.312
8.61	13	SND	3	356.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-584.09	-2505.36	4.289
9.01	1	SND	4	20.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-577.95	-2505.36	4.335
10.53	13	SND	4	171.82	4.52	4.52	4.52	4.52	198.44	2505.36	12.626
12.35	13	SND	4	354.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-565.09	-2505.36	4.434
12.75	1	SND	5	20.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-578.98	-2505.36	4.327
14.26	13	SND	5	171.36	4.52	4.52	4.52	4.52	195.27	2505.36	12.830
16.08	13	SND	5	353.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-562.62	-2505.36	4.453
16.48	1	SND	6	20.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-603.43	-2505.36	4.152
18.23	1	SND	6	194.50	4.52	4.52	4.52	4.52	197.75	2505.36	12.669
19.97	13	SND	6	369.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-528.69	-2505.36	4.739
20.37	1	SND	7	20.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-559.08	-2505.36	4.481
22.50	13	SND	7	233.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-535.24	-2505.36	4.681
22.90	1	SND	8	20.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-2807.74	-5899.35	2.101
24.93	13	SND	8	222.65	4.52	4.52	4.52	4.52	1630.15	5899.35	3.619
27.65	13	SND	8	495.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-2757.54	-5899.35	2.139
28.05	1	SND	9	20.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-459.26	-2505.36	5.455
28.92	13	SND	9	106.72	4.52	4.52	4.52	4.52	-451.62	-2505.36	5.547
29.10	13	SND	9	125.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-451.62	-2505.36	5.547

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	My <daNm>	σ_f sup <daN/cmq>	σ_f inf <daN/cmq>	σ_c <daN/cmq>
0.20	65	SLE R	1	20.00	4.52	4.52	205.18	-57.99	315.92	10.58
0.20	34	SLE Q	1	20.00	4.52	4.52	162.19	-45.84	249.73	8.36
1.09	65	SLE R	1	109.00	4.52	4.52	-263.87	406.28	-74.57	13.60
1.09	34	SLE Q	1	109.00	4.52	4.52	-224.14	345.11	-63.34	11.55
1.49	79	SLE R	2	356.00	4.52	4.52	-287.27	442.31	-81.19	14.81
1.49	34	SLE Q	2	356.00	4.52	4.52	-218.26	336.06	-61.68	11.25
3.02	79	SLE R	2	203.27	4.52	4.52	235.02	-66.42	361.87	12.12
3.02	34	SLE Q	2	203.27	4.52	4.52	153.94	-43.51	237.02	7.94
4.85	79	SLE R	2	20.00	4.52	4.52	-389.74	600.09	-110.14	20.09
4.85	34	SLE Q	2	20.00	4.52	4.52	-253.82	390.82	-71.73	13.08
5.25	79	SLE R	3	20.00	4.52	4.52	-333.12	512.92	-94.15	17.17
5.25	34	SLE Q	3	20.00	4.52	4.52	-240.17	369.80	-67.88	12.38
6.78	79	SLE R	3	172.73	4.52	4.52	210.94	-59.61	324.79	10.87
6.78	34	SLE Q	3	172.73	4.52	4.52	143.33	-40.51	220.68	7.39
8.61	79	SLE R	3	356.00	4.52	4.52	-386.01	594.34	-109.09	19.90
8.61	34	SLE Q	3	356.00	4.52	4.52	-250.85	386.24	-70.89	12.93
9.01	79	SLE R	4	20.00	4.52	4.52	-334.16	514.52	-94.44	17.23
9.01	34	SLE Q	4	20.00	4.52	4.52	-247.65	381.31	-69.99	12.77
10.53	79	SLE R	4	171.82	4.52	4.52	209.83	-59.30	323.09	10.82
10.53	34	SLE Q	4	171.82	4.52	4.52	142.53	-40.28	219.45	7.35
12.35	79	SLE R	4	354.00	4.52	4.52	-373.62	575.27	-105.59	19.26
12.35	34	SLE Q	4	354.00	4.52	4.52	-235.92	363.25	-66.67	12.16
12.75	79	SLE R	5	20.00	4.52	4.52	-349.60	538.28	-98.80	18.02
12.75	34	SLE Q	5	20.00	4.52	4.52	-249.65	384.39	-70.55	12.87
14.26	79	SLE R	5	171.36	4.52	4.52	207.17	-58.55	318.99	10.68
14.26	34	SLE Q	5	171.36	4.52	4.52	140.63	-39.75	216.54	7.25
16.08	79	SLE R	5	353.00	4.52	4.52	-356.17	548.41	-100.66	18.36
16.08	34	SLE Q	5	353.00	4.52	4.52	-232.96	358.70	-65.84	12.01
16.48	79	SLE R	6	20.00	4.52	4.52	-392.03	603.62	-110.79	20.21
16.48	34	SLE Q	6	20.00	4.52	4.52	-288.37	444.01	-81.50	14.87
18.23	79	SLE R	6	194.50	4.52	4.52	244.87	-69.20	377.04	12.62
18.23	34	SLE Q	6	194.50	4.52	4.52	166.90	-47.17	256.97	8.60
19.97	79	SLE R	6	369.00	4.52	4.52	-352.03	542.03	-99.49	18.15
19.97	34	SLE Q	6	369.00	4.52	4.52	-220.47	339.46	-62.31	11.36
20.37	65	SLE R	7	20.00	4.52	4.52	-188.34	289.99	-53.23	9.71
20.37	34	SLE Q	7	20.00	4.52	4.52	-146.81	226.04	-41.49	7.57

22.50	79	SLE R	7	233.00	4.52	4.52	-307.63	473.67	-86.94	15.86
22.50	34	SLE Q	7	233.00	4.52	4.52	-172.69	265.89	-48.80	8.90
22.90	52	SLE R	8	20.00	4.52	4.52	-1761.52	1163.18	-219.61	24.42
22.90	34	SLE Q	8	20.00	4.52	4.52	-1716.50	1133.45	-213.99	23.79
24.93	65	SLE R	8	222.65	4.52	4.52	1526.69	-190.33	1008.11	21.16
24.93	34	SLE Q	8	222.65	4.52	4.52	1521.09	-189.63	1004.41	21.08
27.65	39	SLE R	8	495.00	4.52	4.52	-1770.55	1169.14	-220.73	24.54
27.65	34	SLE Q	8	495.00	4.52	4.52	-1680.20	1109.48	-209.47	23.29
28.05	52	SLE R	9	20.00	4.52	4.52	-163.04	251.03	-46.08	8.40
28.05	34	SLE Q	9	20.00	4.52	4.52	-159.12	245.00	-44.97	8.20
28.92	40	SLE R	9	106.72	4.52	4.52	-112.03	172.49	-31.66	5.78
28.92	34	SLE Q	9	106.72	4.52	4.52	-53.95	83.07	-15.25	2.78
29.10	40	SLE R	9	125.00	4.52	4.52	-112.03	172.49	-31.66	5.78
29.10	34	SLE Q	9	125.00	4.52	4.52	-50.86	78.31	-14.37	2.62

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

Caso	Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	My <daNm>	c <mm>	s <mm>	K_2	Φ_{eq}	Δ_{sm} <mm>	A_s <cmq>	$A_{c\ eff}$ <cmq>	σ_s <daN/cmq>	ε_{sm}	Wk <mm>
59	0.20	34	SLE Q	1	3	20.00	162.19	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	249.73	0.07	0.01
75	0.20	69	SLE F	1	3	20.00	182.15	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	280.46	0.08	0.02
139	1.09	34	SLE Q	1	3	109.00	-224.14	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	345.11	0.10	0.02
155	1.09	69	SLE F	1	3	109.00	-238.87	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	367.79	0.11	0.02
220	1.49	34	SLE Q	2	3	356.00	-218.26	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	336.06	0.10	0.02
225	1.49	31	SLE F	2	3	356.00	-229.13	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	352.80	0.10	0.02
299	3.02	34	SLE Q	2	3	203.27	153.94	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	237.02	0.07	0.01
304	3.02	31	SLE F	2	3	203.27	166.25	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	255.98	0.07	0.01
380	4.85	34	SLE Q	2	3	20.00	-253.82	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	390.82	0.11	0.02
385	4.85	31	SLE F	2	3	20.00	-274.69	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	422.95	0.12	0.02
461	5.25	34	SLE Q	3	3	20.00	-240.17	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	369.80	0.11	0.02
466	5.25	31	SLE F	3	3	20.00	-255.35	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	393.17	0.11	0.02
540	6.78	34	SLE Q	3	3	172.73	143.33	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	220.68	0.06	0.01
545	6.78	31	SLE F	3	3	172.73	153.67	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	236.61	0.07	0.01
621	8.61	34	SLE Q	3	3	356.00	-250.85	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	386.24	0.11	0.02
626	8.61	31	SLE F	3	3	356.00	-270.82	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	416.99	0.12	0.02
702	9.01	34	SLE Q	4	3	20.00	-247.65	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	381.31	0.11	0.02
707	9.01	31	SLE F	4	3	20.00	-261.59	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	402.78	0.12	0.02
781	10.53	34	SLE Q	4	3	171.82	142.53	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	219.45	0.06	0.01
786	10.53	31	SLE F	4	3	171.82	152.81	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	235.28	0.07	0.01
862	12.35	34	SLE Q	4	3	354.00	-235.92	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	363.25	0.11	0.02
867	12.35	31	SLE F	4	3	354.00	-256.51	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	394.96	0.12	0.02
943	12.75	34	SLE Q	5	3	20.00	-249.65	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	384.39	0.11	0.02
948	12.75	31	SLE F	5	3	20.00	-265.53	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	408.84	0.12	0.02
1022	14.26	34	SLE Q	5	3	171.36	140.63	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	216.54	0.06	0.01
1027	14.26	31	SLE F	5	3	171.36	150.86	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	232.28	0.07	0.01
1103	16.08	34	SLE Q	5	3	353.00	-232.96	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	358.70	0.10	0.02
1108	16.08	31	SLE F	5	3	353.00	-251.42	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	387.11	0.11	0.02
1184	16.48	34	SLE Q	6	3	20.00	-288.37	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	444.01	0.13	0.02
1189	16.48	31	SLE F	6	3	20.00	-305.37	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	470.18	0.14	0.03
1263	18.23	34	SLE Q	6	3	194.50	166.90	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	256.97	0.07	0.01
1268	18.23	31	SLE F	6	3	194.50	178.83	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	275.35	0.08	0.01
1344	19.97	34	SLE Q	6	3	369.00	-220.47	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	339.46	0.10	0.02
1349	19.97	31	SLE F	6	3	369.00	-239.76	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	369.16	0.11	0.02
1425	20.37	34	SLE Q	7	3	20.00	-146.81	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	226.04	0.07	0.01
1441	20.37	69	SLE F	7	3	20.00	-155.01	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	238.67	0.07	0.01
1504	22.50	34	SLE Q	7	3	233.00	-172.69	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	265.89	0.08	0.01
1509	22.50	31	SLE F	7	3	233.00	-189.68	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	292.06	0.09	0.02
1586	22.90	34	SLE Q	8	4	20.00	-1716.50	29.00	106.00	0.50	12.00	150.84	4.52	350.00	1133.45	0.33	0.08
1598	22.90	56	SLE F	8	4	20.00	-1728.18	29.00	106.00	0.50	12.00	150.84	4.52	350.00	1141.16	0.33	0.09
1665	24.93	34	SLE Q	8	4	222.65	1521.09	29.00	106.00	0.50	12.00	150.84	4.52	350.00	1004.41	0.29	0.08
1681	24.93	69	SLE F	8	4	222.65	1522.88	29.00	106.00	0.50	12.00	150.84	4.52	350.00	1005.60	0.29	0.08
1747	27.65	34	SLE Q	8	4	495.00	-1680.20	29.00	106.00	0.50	12.00	150.84	4.52	350.00	1109.48	0.32	0.08
1755	27.65	43	SLE F	8	4	495.00	-1694.40	29.00	106.00	0.50	12.00	150.84	4.52	350.00	1118.85	0.33	0.08
1827	28.05	34	SLE Q	9	3	20.00	-159.12	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	245.00	0.07	0.01
1839	28.05	56	SLE F	9	3	20.00	-162.28	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	249.87	0.07	0.01
1907	28.92	34	SLE Q	9	3	106.72	-53.95	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	83.07	0.02	0.00
1912	28.92	31	SLE F	9	3	106.72	-59.64	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	91.82	0.03	0.00
1986	29.10	34	SLE Q	9	3	125.00	-50.86	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	78.31	0.02	0.00
1991	29.10	31	SLE F	9	3	125.00	-59.64	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	91.82	0.03	0.00

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

CC	X0 <m>	X1 <m>	Lung. <m>	Staff.	AfE St. <cmq/m>	bw <m>	Vsdu <daN>	ctgθ	VRsd <daN>	VRcd <daN>	Vrdu <daN>	Sic.
13 SND	0.20	0.40	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	1450.93	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	7.864
13 SND	0.40	0.89	0.49	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	1548.93	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	7.366
13 SND	0.89	1.09	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	1588.93	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	7.181
75 SLU	1.49	1.69	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	872.96	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	13.070
75 SLU	1.69	4.65	2.96	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	847.44	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	13.464
75 SLU	4.65	4.85	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	956.33	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	11.931

75 SLU	5.25	5.45	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	891.21	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	12.802
75 SLU	5.45	8.41	2.96	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	829.35	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	13.757
75 SLU	8.41	8.61	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	938.24	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	12.161
75 SLU	9.01	9.21	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	892.22	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	12.788
75 SLU	9.21	12.15	2.94	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	817.45	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	13.958
75 SLU	12.15	12.35	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	926.34	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	12.317
75 SLU	12.75	12.95	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	904.39	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	12.616
75 SLU	12.95	15.88	2.93	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	799.83	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	14.265
75 SLU	15.88	16.08	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	908.72	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	12.556
75 SLU	16.48	16.68	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	965.93	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	11.812
75 SLU	16.68	19.77	3.09	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	857.03	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	13.313
75 SLU	19.77	19.97	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	934.31	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	12.212
1 SND	20.37	20.57	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	647.82	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	17.612
75 SLU	20.57	22.30	1.73	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	642.77	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	17.751
75 SLU	22.30	22.50	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	761.83	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	14.977
48 SLU	22.90	23.30	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	3740.12	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	6.748
35 SLU	23.30	27.25	3.95	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	3122.04	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	8.084
35 SLU	27.25	27.65	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	3745.53	2.50	25239.50	37607.60	25239.50	6.739
1 SND	28.05	28.25	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	916.44	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	12.450
1 SND	28.25	28.90	0.65	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	860.82	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	13.254
13 SND	28.90	29.10	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	710.23	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	16.065

Verifiche di resistenza al fuoco

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	AfEP S <cmq>	AfEP I <cmq>	My <daNm>	MRdy <daNm>	Sic.
0.20	87	SLU I	1	20.00	4.52	4.52	4.52	4.52	162.19	2440.15	15.045
1.09	87	SLU I	1	109.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-224.14	-2440.15	10.887
1.49	87	SLU I	2	356.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-218.26	-2440.15	11.180
3.02	87	SLU I	2	203.27	4.52	4.52	4.52	4.52	153.94	2440.15	15.851
4.85	87	SLU I	2	20.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-253.82	-2440.15	9.614
5.25	87	SLU I	3	20.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-240.17	-2440.15	10.160
6.78	87	SLU I	3	172.73	4.52	4.52	4.52	4.52	143.33	2440.15	17.025
8.61	87	SLU I	3	356.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-250.85	-2440.15	9.728
9.01	87	SLU I	4	20.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-247.65	-2440.15	9.853
10.53	87	SLU I	4	171.82	4.52	4.52	4.52	4.52	142.53	2440.15	17.120
12.35	87	SLU I	4	354.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-235.92	-2440.15	10.343
12.75	87	SLU I	5	20.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-249.65	-2440.15	9.774
14.26	87	SLU I	5	171.36	4.52	4.52	4.52	4.52	140.63	2440.15	17.351
16.08	87	SLU I	5	353.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-232.96	-2440.15	10.475
16.48	87	SLU I	6	20.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-288.37	-2440.15	8.462
18.23	87	SLU I	6	194.50	4.52	4.52	4.52	4.52	166.90	2440.15	14.621
19.97	87	SLU I	6	369.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-220.47	-2440.15	11.068
20.37	87	SLU I	7	20.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-146.81	-2440.15	16.622
22.50	87	SLU I	7	233.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-172.69	-2440.15	14.130
22.90	87	SLU I	8	20.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-1716.50	-5693.64	3.317
24.93	87	SLU I	8	222.65	4.52	4.52	4.52	4.52	1521.09	5884.92	3.869
27.65	87	SLU I	8	495.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-1680.20	-5693.64	3.389
28.05	87	SLU I	9	20.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-159.12	-2440.15	15.335
28.92	87	SLU I	9	106.72	4.52	4.52	4.52	4.52	-53.95	-2440.15	45.230
29.10	87	SLU I	9	125.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-50.86	-2440.15	47.979

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

CC	X0 <m>	X1 <m>	Lung. <m>	Staff.	AfE St. <cmq/m>	bw <m>	Vsdu <daN>	ctgθ	VRsd <daN>	VRcd <daN>	Vrdu <daN>	Sic.
87 SLU I	0.20	0.40	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	368.51	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	29.083
87 SLU I	0.40	0.89	0.49	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	466.51	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	22.973
87 SLU I	0.89	1.09	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	506.51	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	21.159
87 SLU I	1.49	1.69	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	436.76	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	24.538
87 SLU I	1.69	4.65	2.96	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	404.68	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	26.483
87 SLU I	4.65	4.85	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	457.94	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	23.403
87 SLU I	5.25	5.45	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	444.19	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	24.128
87 SLU I	5.45	8.41	2.96	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	397.29	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	26.976
87 SLU I	8.41	8.61	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	450.55	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	23.787
87 SLU I	9.01	9.21	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	448.22	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	23.911
87 SLU I	9.21	12.15	2.94	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	394.96	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	27.135
87 SLU I	12.15	12.35	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	441.19	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	24.292
87 SLU I	12.75	12.95	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	448.38	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	23.902
87 SLU I	12.95	15.88	2.93	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	395.13	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	27.124
87 SLU I	15.88	16.08	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	438.36	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	24.448
87 SLU I	16.48	16.68	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	484.13	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	22.137
87 SLU I	16.68	19.77	3.09	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	430.88	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	24.873
87 SLU I	19.77	19.97	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	445.22	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	24.072
87 SLU I	20.37	20.57	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	284.06	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	37.729
87 SLU I	20.57	22.30	1.73	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	252.73	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	42.406
87 SLU I	22.30	22.50	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	308.36	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	34.756
87 SLU I	22.90	23.30	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	2602.28	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	9.749
87 SLU I	23.30	27.25	3.95	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	2165.28	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	11.716

87	SLU I	27.25	27.65	0.40	ø10/20 2 br.	7.85	0.35	2586.99	2.50	25369.30	46445.80	25369.30	9.806
87	SLU I	28.05	28.25	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	249.12	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	43.020
87	SLU I	28.25	28.90	0.65	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	193.50	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	55.387
87	SLU I	28.90	29.10	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	42.91	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	>100

Travata n. 4059

Nodi: -2267 128

Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Tipo	B <cm>	H <cm>	Cf sup <cm>	Cf inf <cm>	Cls	Fck <daN/cmq>	Fctk <daN/cmq>	Fcd <daN/cmq>	Fcd (Inc) <daN/cmq>	Fctd <daN/cmq>	Tp	Fyk <daN/cmq>	Fyd <daN/cmq>
3	R	40.00	20.00	3.50	3.50	C25/30	249.00	17.91	141.10	249.00	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	AfEP S <cmq>	AfEP I <cmq>	My <daNm>	MRdy <daNm>	Sic.
0.20	74	SLU	1	169.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-1590.45	-2630.74	1.654
1.69	75	SLU	1	20.00	4.52	4.52	4.52	4.52	1872.74	2630.74	1.405

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	AfEP S <cmq>	AfEP I <cmq>	My <daNm>	M'ydy <daNm>	Sic.
0.20	7	SND	1	169.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-1417.80	-2505.36	1.767
1.69	7	SND	1	20.00	4.52	4.52	4.52	4.52	1458.10	2505.36	1.718

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	My <daNm>	σ_f sup <daN/cmq>	σ_f inf <daN/cmq>	σ_c <daN/cmq>
0.20	78	SLE R	1	169.00	4.52	4.52	-1097.01	1689.09	-310.03	56.55
0.20	34	SLE Q	1	169.00	4.52	4.52	-629.27	968.90	-177.84	32.44
1.69	79	SLE R	1	20.00	4.52	4.52	1283.96	-362.87	1976.95	66.19
1.69	34	SLE Q	1	20.00	4.52	4.52	692.65	-195.75	1066.49	35.71

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

Caso	Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	My <daNm>	c <mm>	s <mm>	K_2	Φ_{eq}	Δ_{sm} <mm>	A_s <cmq>	$A_{c\ eff}$ <cmq>	σ_s <daN/cmq>	ε_{sm}	Wk <mm>
56	0.20	34	SLE Q	1	3	169.00	-629.27	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	968.90	0.28	0.05
76	0.20	82	SLE F	1	3	169.00	-698.63	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	1075.70	0.31	0.06
136	1.69	34	SLE Q	1	3	20.00	692.65	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	1066.49	0.31	0.06
156	1.69	82	SLE F	1	3	20.00	775.79	29.00	106.00	0.50	12.00	109.23	4.52	193.12	1194.51	0.35	0.06

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

CC	X0 <m>	X1 <m>	Lung. <m>	Staff.	AfE St. <cmq/m>	bw <m>	Vsdu <daN>	ctgθ	VRsd <daN>	VRcd <daN>	Vrdu <daN>	Sic.
74 SLU	0.20	0.40	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	2399.47	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	4.755
74 SLU	0.40	1.49	1.09	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	2347.88	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	4.860
74 SLU	1.49	1.69	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.40	2064.46	2.50	11409.60	17000.70	11409.60	5.527

Verifiche di resistenza al fuoco

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	AfEP S <cmq>	AfEP I <cmq>	My <daNm>	MRdy <daNm>	Sic.
0.20	87	SLU I	1	169.00	4.52	4.52	4.52	4.52	-629.27	-2440.15	3.878
1.69	87	SLU I	1	20.00	4.52	4.52	4.52	4.52	692.65	2440.15	3.523

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

CC	X0 <m>	X1 <m>	Lung. <m>	Staff.	AfE St. <cmq/m>	bw <m>	Vsdu <daN>	ctgθ	VRsd <daN>	VRcd <daN>	Vrdu <daN>	Sic.
87 SLU I	0.20	0.40	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	993.93	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	10.783
87 SLU I	0.40	1.49	1.09	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	954.25	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	11.231
87 SLU I	1.49	1.69	0.20	ø10/20 2 br.	7.85	0.34	736.24	2.50	10717.30	19663.30	10717.30	14.557

Verifiche e armature pilastri

Simbologia

Δ_{sm} = Distanza media tra le fessure
Φ_{eq} = Diametro equivalente delle barre
α = Angolo asse neutro a rottura
ε_Y = Deformazione nell'acciaio (*1000)
ε_{sm} = Deformazione unitaria media dell'armatura (*1000)
$\mu\Phi$ = Valore di progetto della duttilità di curvatura
σ_c = Tensione nel calcestruzzo

σ_f =Tensione nel ferro
σ_s =Tensione nell'acciaio nella sezione fessurata
$A_{c\ eff}$ =Area di calcestruzzo efficace
A_s =Area complessiva dei ferri nell'area di calcestruzzo efficace
AfC =Area di ferro compressa
AfT =Area di ferro tesa
As1 =Area di ferro superiore delle travi incidenti sulla faccia
As2 =Area di ferro inferiore delle travi incidenti sulla faccia
Ash =Area totale della sezione della staffa
B =Base
Bj =Larghezza effettiva utile del nodo
Br_y =Numero bracci in dir. Y locale
Br_z =Numero bracci in dir. Z locale
Br. =Numero bracci
CC =Combinazione delle condizioni di carico elementari
e = eccentricità aggiuntiva in caso di compressione o pressoflessione
α = amplificazione per gerarchia delle resistenze
TG = taglio da gerarchia delle resistenze
Cf =Copriferro
Cls =Tipo di calcestruzzo
Conf. =Nodo confinato
S = Sì
N = No
El =Elemento (asta) in cui viene effettuato il progetto/verifica (progressivo sul numero di aste)
F =Identificativo faccia del nodo
Y+ = Faccia sul lato positivo Y locale pilastro
Z+ = Faccia sul lato positivo Z locale pilastro
Y- = Faccia sul lato negativo Y locale pilastro
Z- = Faccia sul lato negativo Z locale pilastro
Fcd =Resistenza di calcolo a compressione del calcestruzzo
Fcd (Inc) =Resistenza di calcolo a compressione del calcestruzzo per verifica al fuoco
Fck =Resistenza caratteristica cilindrica a compressione del calcestruzzo
Fctd =Resistenza di calcolo a trazione del calcestruzzo
Fctk =Resistenza caratteristica a trazione del calcestruzzo
Fyd =Resistenza di calcolo dell'acciaio
Fyk =Tensione caratteristica di snervamento dell'acciaio
H =Altezza
Hjc =Distanza tra armature pilastro
Hjw =Distanza tra armature trave
K_2 =Coefficiente per distribuzione deformazioni
M =Momento flettente
M'ydy =Momento resistente massimo in campo sostanzialmente elastico intorno all'asse Y
M'ydz =Momento resistente massimo in campo sostanzialmente elastico intorno all'asse Z
MRd =Momento resistente allo stato limite ultimo
MRdy =Momento resistente allo stato limite ultimo intorno all'asse Y
MRdz =Momento resistente allo stato limite ultimo intorno all'asse Z
Mod. =Modalità di verifica faccia
I = Interna
E = Esterna
My =Momento flettente intorno all'asse Y
My ver. =Momento flettente di verifica intorno all'asse Y
Mz =Momento flettente intorno all'asse Z
Mz ver. =Momento flettente di verifica intorno all'asse Z
N =Sforzo normale
Nodo =Numero del nodo
Nu =Sforzo normale ultimo
Sez. =Numero della sezione
Sic. =Sicurezza
Staff. =Staffatura adottata
TCC =Tipo di combinazione di carico
SLU = Stato limite ultimo
SLE R = Stato limite d'esercizio, combinazione rara
SLE F = Stato limite d'esercizio, combinazione frequente
SLE Q = Stato limite d'esercizio, combinazione quasi permanente
SLD = Stato limite di danno
SLO = Stato limite di operatività
SLU I = Stato limite di resistenza al fuoco
SND = Stato limite di salvaguardia della vita (non dissipativo)
Tipo =Tipologia
Cir.c = Circolare cava
R = Rettangolare
Tp =Tipo di acciaio
$VRcd,_y$ =Taglio ultimo lato calcestruzzo in dir. Y
$VRcd,_z$ =Taglio ultimo lato calcestruzzo in dir. Z
$VRsd,_y$ =Taglio ultimo lato armatura in dir. Y
$VRsd,_z$ =Taglio ultimo lato armatura in dir. Z
$Vrd,_y$ =Taglio resistente in dir. Y
$Vrd,_z$ =Taglio resistente in dir. Z
$Vsdu,_y$ =Taglio agente in dir. Y
$Vsdu,_z$ =Taglio agente in dir. Z
Wk =Ampiezza caratteristica delle fessure

X = Coordinata progressiva rispetto al nodo iniziale
X0 = Coordinata progressiva (dal nodo iniziale) dell'inizio del tratto
X1 = Coordinata progressiva (dal nodo iniziale) della fine del tratto
Xg = Coordinata progressiva (dal primo nodo) in cui viene effettuato il progetto/verifica
$bw_{,y}$ = Larghezza membratura resistente al taglio in dir. Y
$bw_{,z}$ = Larghezza membratura resistente al taglio in dir. Z
c = Ricoprimento dell'armatura
$ctg\theta_{,y}$ = Cotangente dell'angolo di inclinazione dei puntoni di calcestruzzo in dir. Y
$ctg\theta_{,z}$ = Cotangente dell'angolo di inclinazione dei puntoni di calcestruzzo in dir. Z
$d_{,y}$ = Altezza utile per resistenza al taglio in dir. Y
$d_{,z}$ = Altezza utile per resistenza al taglio in dir. Z
s = Distanza massima tra le barre

Pilastrata n. 5

Nodi: 5 126 2005

Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Tipo	B <cm>	H <cm>	Cf <cm>	Cls	Fck <daN/cmq>	Fctk <daN/cmq>	Fcd <daN/cmq>	Fcd (Inc) <daN/cmq>	Fctd <daN/cmq>	Tp	Fyk <daN/cmq>	Fyd <daN/cmq>
1	R	40.00	40.00	4.90	C25/30	249.00	17.91	141.10	249.00	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	74(e)	SLU	1	1	0.00	-9301.63	94.96	-186.03	-2897.52	-2897.52	-9301.63	-418.11	-7389.46	268.59	15.50	2.549
0.00	74(e)	SLU	1	1	0.00	-9301.63	94.96	-186.03	-2897.52	-2897.52	-9301.63	-418.11	-7389.46	268.59	15.50	2.549
3.57	74	SLU	1	1	356.88	-7445.85	-339.26	-339.26	2077.57	2077.57	-7445.85	-1192.59	7058.42	95.62	13.00	3.401
3.77	75	SLU	2	1	0.00	-3205.94	569.45	569.45	911.92	911.92	-3205.94	3770.56	5852.83	64.69	8.31	6.476
4.97	74	SLU	2	1	120.42	-2333.85	-260.74	-260.74	515.90	515.90	-2333.85	-3048.50	5985.95	108.28	9.47	11.621

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	M'ydy <daNm>	M'ydz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	19	SND	1	1	0.00	-4233.01	842.38	842.38	-2096.25	-2096.25	-4233.01	1859.98	-4626.41	284.06	10.15	2.207
0.00	19	SND	1	1	0.00	-4233.01	842.38	842.38	-2096.25	-2096.25	-4233.01	1859.98	-4626.41	284.06	10.15	2.207
3.57	19	SND	1	1	356.88	-2805.48	-451.21	-451.21	1743.87	1743.87	-2805.48	-1289.96	4740.32	98.44	12.74	2.727
3.77	19	SND	2	1	0.00	-932.12	484.75	484.75	801.93	801.93	-932.12	2275.40	3797.38	67.50	8.97	4.716
4.97	19	SND	2	1	120.42	-450.43	-109.53	-109.53	588.41	588.41	-450.43	-853.74	4603.69	94.92	15.68	7.822

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	Mz <daNm>	My <daNm>	AfT <cmq>	AfC <cmq>	σ_c <daN/cmq>	σ_f <daN/cmq>
0.00	78	SLE R	1	1	0.00	-6607.71	-1949.29	59.48	5.65	3.39	34.49	824.37
0.00	34	SLE Q	1	1	0.00	-5136.43	-458.49	107.70	2.26	6.79	8.09	101.66
0.00	78	SLE R	1	1	0.00	-6607.71	-1949.29	59.48	5.65	3.39	34.49	824.37
0.00	34	SLE Q	1	1	0.00	-5136.43	-458.49	107.70	2.26	6.79	8.09	101.66
3.57	78	SLE R	1	1	356.88	-5180.18	1398.24	-231.50	5.65	3.39	28.34	594.54
3.57	34	SLE Q	1	1	356.88	-3708.91	323.12	-242.73	3.39	5.65	7.81	94.68
3.77	78	SLE R	2	1	0.00	-2078.04	607.40	395.80	5.65	3.39	18.79	384.35
3.77	34	SLE Q	2	1	0.00	-1138.79	95.12	399.58	5.65	3.39	9.01	215.92
4.97	78	SLE R	2	1	120.42	-1596.35	347.90	-176.10	4.52	4.52	9.08	154.45
4.97	34	SLE Q	2	1	120.42	-657.10	130.76	-78.49	4.52	4.52	3.58	57.12

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	c <mm>	s <mm>	K_2	Φ_{eq}	Δ_{sm} <mm>	A_s <cmq>	$A_{c\ eff}$ <cmq>	σ_s <daN/cmq>	ε_{sm}	Wk <mm>
0.00	82	SLE F	1	1	0.00	-5265.54	101.49	-717.60	44.00	150.00	0.50	12.00	238.25	1.13	141.60	95.42	0.03	0.01
0.00	82	SLE F	1	1	0.00	-5265.54	101.49	-717.60	44.00	150.00	0.50	12.00	238.25	1.13	141.60	95.42	0.03	0.01
3.57	82	SLE F	1	1	356.88	-3838.02	-242.12	506.06	44.00	150.00	0.50	12.00	176.15	1.13	83.08	100.54	0.03	0.01
3.77	34	SLE Q	2	1	0.00	-1138.79	399.58	95.12	44.00	150.00	0.50	12.00	230.01	2.26	267.68	215.92	0.06	0.02
3.77	82	SLE F	2	1	0.00	-1249.55	398.85	167.77	44.00	150.00	0.50	12.00	291.10	1.13	191.42	227.57	0.07	0.03
4.97	34	SLE Q	2	1	120.42	-657.10	-78.49	130.76	44.00	150.00	0.50	12.00	224.45	1.13	128.60	57.12	0.02	0.01
4.97	82	SLE F	2	1	120.42	-767.86	-88.44	183.91	44.00	150.00	0.50	12.00	253.37	1.13	155.86	87.81	0.03	0.01

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.59	ø8/20	2	2	35	SLU	0.40	0.35	461.21	2.50	15312.40	31416.20	15312.40	0.40	0.35	193.59	2.50	15312.40	31416.20	15312.40	33.200
0.00	0.59	ø8/20	2	2	74	SLU	0.40	0.35	1761.28	2.50	15312.40	31550.90	15312.40	0.40	0.35	121.67	2.50	15312.40	31550.90	15312.40	8.694
0.00	0.59	ø8/20	2	2	13	SND	0.40	0.35	756.54	2.50	15312.40	31075.60	15312.40	0.40	0.35	522.24	2.50	15312.40	31075.60	15312.40	20.240
0.00	0.59	ø8/20	2	2	19	SND	0.40	0.35	1076.02	2.50	15312.40	31118.30	15312.40	0.40	0.35	362.36	2.50	15312.40	31118.30	15312.40	14.231
0.59	2.97	ø8/20	2	2	48	SLU	0.40	0.35	467.04	2.50	15312.40	31381.90	15312.40	0.40	0.35	174.74	2.50	15312.40	31381.90	15312.40	32.786
0.59	2.97	ø8/20	2	2	74	SLU	0.40	0.35	1638.87	2.50	15312.40	31509.40	15312.40	0.40	0.35	121.67	2.50	15312.40	31509.40	15312.40	9.343
0.59	2.97	ø8/20	2	2	13	SND	0.40	0.35	756.54	2.50	15312.40	31043.70	15312.40	0.40	0.35	522.24	2.50	15312.40	31043.70	15312.40	20.240
0.59	2.97	ø8/20	2	2	19	SND	0.40	0.35	1076.02	2.50	15312.40	31086.40	15312.40	0.40	0.35	362.36	2.50	15312.40	31086.40	15312.40	14.231
2.97	3.57	ø8/20	2	2	35	SLU	0.40	0.35	461.21	2.50	15312.40	31208.60	15312.40	0.40	0.35	223.96	2.50	15312.40	31208.60	15312.40	33.200
2.97	3.57	ø8/20	2	2	74	SLU	0.40	0.35	1149.23	2.50	15312.40	31343.40	15312.40	0.40	0.35	121.67	2.50	15312.40	31343.40	15312.40	13.324
2.97	3.57	ø8/20	2	2	13	SND	0.40	0.35	756.54	2.50	15312.40	30915.90	15312.40	0.40	0.35	522.24	2.50	15312.40	30915.90	15312.40	20.240
2.97	3.57	ø8/20	2	2	19	SND	0.40	0.35	1076.02	2.50	15312.40	30958.60	15312.40	0.40	0.35	362.36	2.50	15312.40	30958.60	15312.40	14.231
3.77	4.22	ø8/20	2	2	75	SLU	0.40	0.35	502.99	2.50	15312.40	30732.80	15312.40	0.40	0.35	724.28	2.50	15312.40	30732.80	15312.40	21.142
3.77	4.22	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	167.85	2.50	15312.40	30474.60	15312.40	0.40	0.35	464.22	2.50	15312.40	30474.60	15312.40	32.985
3.77	4.22	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	238.26	2.50	15312.40	30483.00	15312.40	0.40	0.35	441.27	2.50	15312.40	30483.00	15312.40	34.700

4.22	4.52	ø8/20	2	2	75	SLU	0.40	0.35	540.53	2.50	15312.40	30701.30	15312.40	0.40	0.35	724.28	2.50	15312.40	30701.30	15312.40	21.142
4.22	4.52	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	167.85	2.50	15312.40	30450.40	15312.40	0.40	0.35	464.22	2.50	15312.40	30450.40	15312.40	32.985
4.22	4.52	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	238.26	2.50	15312.40	30458.90	15312.40	0.40	0.35	441.27	2.50	15312.40	30458.90	15312.40	34.700
4.52	4.97	ø8/20	2	2	75	SLU	0.40	0.35	596.09	2.50	15312.40	30680.10	15312.40	0.40	0.35	724.28	2.50	15312.40	30680.10	15312.40	21.142
4.52	4.97	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	167.85	2.50	15312.40	30434.10	15312.40	0.40	0.35	464.22	2.50	15312.40	30434.10	15312.40	32.985
4.52	4.97	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	238.26	2.50	15312.40	30442.50	15312.40	0.40	0.35	441.28	2.50	15312.40	30442.50	15312.40	34.700

Verifiche di resistenza al fuoco

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	87	SLU I	1	1	0.00	-5136.43	107.70	-458.49	-5136.43	1823.76	-7209.38	277.03	69.51	15.790
0.00	87	SLU I	1	1	0.00	-5136.43	107.70	-458.49	-5136.43	1823.76	-7209.38	277.03	69.51	15.790
3.57	87	SLU I	1	1	356.88	-3708.91	-242.73	323.12	-3708.91	-4491.49	5950.51	126.56	43.11	18.448
3.77	87	SLU I	2	1	0.00	-1138.79	399.58	95.12	-1138.79	6640.44	1634.98	5.62	78.49	16.649
4.97	87	SLU I	2	1	120.42	-657.10	-78.49	130.76	-657.10	-3642.10	5983.25	115.31	49.84	45.927

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.59	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	219.01	2.50	17609.30	47146.10	17609.30	0.35	0.00	98.19	2.50	17609.30	47146.10	17609.30	80.403
0.59	2.97	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	219.01	2.50	17609.30	47109.20	17609.30	0.35	0.00	98.19	2.50	17609.30	47109.20	17609.30	80.403
2.97	3.57	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	219.01	2.50	17609.30	46961.90	17609.30	0.35	0.00	98.19	2.50	17609.30	46961.90	17609.30	80.403
3.77	4.22	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	29.60	2.50	17609.30	46527.00	17609.30	0.35	0.00	397.00	2.50	17609.30	46527.00	17609.30	44.356
4.22	4.52	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	29.60	2.50	17609.30	46499.10	17609.30	0.35	0.00	397.00	2.50	17609.30	46499.10	17609.30	44.356
4.52	4.97	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	29.60	2.50	17609.30	46480.30	17609.30	0.35	0.00	397.00	2.50	17609.30	46480.30	17609.30	44.356

Pilastrata n. 6

Nodi: 6 127 2006

Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Tipo	B <cm>	H <cm>	Cf <cm>	Cls	Fck <daN/cmq>	Fctk <daN/cmq>	Fcd <daN/cmq>	Fcd (Inc) <daN/cmq>	Fctd <daN/cmq>	Tp	Fyk <daN/cmq>	Fyd <daN/cmq>
1	R	40.00	40.00	4.90	C25/30	249.00	17.91	141.10	249.00	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	74(e)	SLU	1	1	0.00	-10114.40	-2.82	-202.29	-2616.28	-2616.28	-10114.40	-662.09	-7498.16	267.19	14.06	2.869
0.00	74(e)	SLU	1	1	0.00	-10114.40	-2.82	-202.29	-2616.28	-2616.28	-10114.40	-662.09	-7498.16	267.19	14.06	2.869
3.57	74	SLU	1	1	356.88	-8258.64	175.68	175.68	1013.32	1013.32	-8258.64	1185.69	7182.29	84.38	12.75	7.078
3.77	74	SLU	2	1	0.00	-5207.29	-249.24	-249.24	953.77	953.77	-5207.29	-1689.91	6664.93	98.44	12.06	6.975
4.97	75	SLU	2	1	120.42	-5029.10	114.83	114.83	2437.60	2437.60	-5029.10	430.79	6743.42	88.59	17.27	2.769

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	M'ydy <daNm>	M'ydz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	19	SND	1	1	0.00	-4943.06	895.00	895.00	-1904.98	-1904.98	-4943.06	2095.05	-4588.46	286.88	9.33	2.397
0.00	19	SND	1	1	0.00	-4943.06	895.00	895.00	-1904.98	-1904.98	-4943.06	2095.05	-4588.46	286.88	9.33	2.397
3.57	19	SND	1	1	356.88	-3515.54	484.06	484.06	1005.14	1005.14	-3515.54	2066.27	4388.08	73.12	9.59	4.348
3.77	19	SND	2	1	0.00	-1484.87	-472.86	-472.86	1061.86	1061.86	-1484.87	-1813.92	4210.25	104.06	10.76	3.943
4.97	19	SND	2	1	120.42	-1003.18	-25.76	-25.76	1996.88	1996.88	-1003.18	-66.45	4873.65	90.70	19.27	2.440

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	Mz <daNm>	My <daNm>	AfT <cmq>	AfC <cmq>	σ_c <daN/cmq>	σ_f <daN/cmq>
0.00	78	SLE R	1	1	0.00	-7158.53	-1756.41	1.38	5.65	3.39	29.32	608.76
0.00	34	SLE Q	1	1	0.00	-5232.17	-316.33	14.28	0.00	9.05	5.81	76.70
0.00	78	SLE R	1	1	0.00	-7158.53	-1756.41	1.38	5.65	3.39	29.32	608.76
0.00	34	SLE Q	1	1	0.00	-5232.17	-316.33	14.28	0.00	9.05	5.81	76.70
3.57	78	SLE R	1	1	356.88	-5731.00	679.57	119.36	3.39	5.65	11.50	138.76
3.57	34	SLE Q	1	1	356.88	-3804.65	96.38	106.87	0.00	9.05	3.91	52.24
3.77	78	SLE R	2	1	0.00	-3595.00	637.77	-166.25	4.52	4.52	12.84	171.98
3.77	65	SLE R	2	1	0.00	-1265.97	-404.47	-146.91	5.65	3.39	10.11	222.53
3.77	34	SLE Q	2	1	0.00	-1671.67	70.64	-161.11	2.26	6.79	3.22	39.45
4.97	79	SLE R	2	1	120.42	-3411.98	1652.91	76.92	5.65	3.39	30.91	947.32
4.97	34	SLE Q	2	1	120.42	-1189.98	650.92	26.69	5.65	3.39	12.14	389.73

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	c <mm>	s <mm>	K_2	Φ_{eq}	Δ_{sm} <mm>	A_s <cmq>	$A_{c\ eff}$ <cmq>	σ_s <daN/cmq>	ε_{sm}	Wk <mm>
3.77	82	SLE F	2	1	0.00	-1903.76	-162.72	174.57	44.00	150.00	0.50	12.00	148.89	1.13	57.39	32.91	0.01	0.00
4.97	34	SLE Q	2	1	120.42	-1189.98	26.69	650.92	44.00	150.00	0.50	12.00	219.47	3.39	371.74	389.73	0.11	0.04
4.97	82	SLE F	2	1	120.42	-1422.07	30.96	779.07	44.00	150.00	0.50	12.00	219.67	3.39	372.30	466.43	0.14	0.05

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.59	ø8/20	2	2	35	SLU	0.40	0.35	263.06	2.50	15312.40	31417.80	15312.40	0.40	0.35	176.32	2.50	15312.40	31417.80	15312.40	58.208
0.00	0.59	ø8/20	2	2	74	SLU	0.40	0.35	1627.30	2.50	15312.40	31660.00	15312.40	0.40	0.35	50.02	2.50	15312.40	31660.00	15312.40	9.410
0.00	0.59	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	517.01	2.50	15312.40	31055.30	15312.40	0.40	0.35	601.46	2.50	15312.40	31055.30	15312.40	25.459

0.00	0.59	ø8/20	2	2	19	SND	0.40	0.35	815.40	2.50	15312.40	31049.00	15312.40	0.40	0.35	371.32	2.50	15312.40	31049.00	15312.40	18.779
0.59	2.97	ø8/20	2	2	35	SLU	0.40	0.35	263.06	2.50	15312.40	31376.30	15312.40	0.40	0.35	176.32	2.50	15312.40	31376.30	15312.40	58.208
0.59	2.97	ø8/20	2	2	74	SLU	0.40	0.35	1423.88	2.50	15312.40	31618.50	15312.40	0.40	0.35	50.02	2.50	15312.40	31618.50	15312.40	10.754
0.59	2.97	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	517.01	2.50	15312.40	31023.40	15312.40	0.40	0.35	601.46	2.50	15312.40	31023.40	15312.40	25.459
0.59	2.97	ø8/20	2	2	19	SND	0.40	0.35	815.40	2.50	15312.40	31017.00	15312.40	0.40	0.35	371.32	2.50	15312.40	31017.00	15312.40	18.779
2.97	3.57	ø8/20	2	2	35	SLU	0.40	0.35	263.06	2.50	15312.40	31210.20	15312.40	0.40	0.35	176.32	2.50	15312.40	31210.20	15312.40	58.208
2.97	3.57	ø8/20	2	2	74	SLU	0.40	0.35	610.19	2.50	15312.40	31452.50	15312.40	0.40	0.35	50.02	2.50	15312.40	31452.50	15312.40	25.095
2.97	3.57	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	517.01	2.50	15312.40	30895.70	15312.40	0.40	0.35	601.46	2.50	15312.40	30895.70	15312.40	25.459
2.97	3.57	ø8/20	2	2	19	SND	0.40	0.35	815.40	2.50	15312.40	30889.30	15312.40	0.40	0.35	371.32	2.50	15312.40	30889.30	15312.40	18.779
3.77	4.22	ø8/20	2	2	75	SLU	0.40	0.35	1555.52	2.50	15312.40	31061.50	15312.40	0.40	0.35	294.69	2.50	15312.40	31061.50	15312.40	9.844
3.77	4.22	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	684.73	2.50	15312.40	30543.70	15312.40	0.40	0.35	527.46	2.50	15312.40	30543.70	15312.40	22.363
3.77	4.22	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	814.43	2.50	15312.40	30551.90	15312.40	0.40	0.35	386.90	2.50	15312.40	30551.90	15312.40	18.801
4.22	4.52	ø8/20	2	2	75	SLU	0.40	0.35	1463.13	2.50	15312.40	31030.10	15312.40	0.40	0.35	294.69	2.50	15312.40	31030.10	15312.40	10.466
4.22	4.52	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	684.73	2.50	15312.40	30519.50	15312.40	0.40	0.35	527.46	2.50	15312.40	30519.50	15312.40	22.363
4.22	4.52	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	814.43	2.50	15312.40	30527.70	15312.40	0.40	0.35	386.90	2.50	15312.40	30527.70	15312.40	18.801
4.52	4.97	ø8/20	2	2	75	SLU	0.40	0.35	1400.76	2.50	15312.40	31008.90	15312.40	0.40	0.35	294.69	2.50	15312.40	31008.90	15312.40	10.931
4.52	4.97	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	684.73	2.50	15312.40	30503.20	15312.40	0.40	0.35	527.46	2.50	15312.40	30503.20	15312.40	22.363
4.52	4.97	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	814.43	2.50	15312.40	30511.40	15312.40	0.40	0.35	386.90	2.50	15312.40	30511.40	15312.40	18.801

Verifiche di resistenza al fuoco

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	87(e)	SLU I	1	1	0.00	-5232.17	14.28	-316.33	-5232.17	-2330.21	-7146.31	260.16	62.21	22.560
0.00	87(e)	SLU I	1	1	0.00	-5232.17	14.28	-316.33	-5232.17	-2330.21	-7146.31	260.16	62.21	22.560
3.57	87	SLU I	1	1	356.88	-3804.65	106.87	96.38	-143852.00	5483.74	4816.98	39.38	42.70	37.810
3.77	87	SLU I	2	1	0.00	-1671.67	-161.11	70.64	-1671.67	-6426.66	2810.06	165.94	60.04	39.871
4.97	87	SLU I	2	1	120.42	-1189.98	26.69	650.92	-1189.98	266.82	6707.96	89.30	107.14	10.305

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.59	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	115.64	2.50	17609.30	47160.90	17609.30	0.35	0.00	25.94	2.50	17609.30	47160.90	17609.30	>100
0.59	2.97	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	115.64	2.50	17609.30	47124.10	17609.30	0.35	0.00	25.94	2.50	17609.30	47124.10	17609.30	>100
2.97	3.57	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	115.64	2.50	17609.30	46976.70	17609.30	0.35	0.00	25.94	2.50	17609.30	46976.70	17609.30	>100
3.77	4.22	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	481.87	2.50	17609.30	46609.50	17609.30	0.35	0.00	155.96	2.50	17609.30	46609.50	17609.30	36.544
4.22	4.52	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	481.87	2.50	17609.30	46581.70	17609.30	0.35	0.00	155.96	2.50	17609.30	46581.70	17609.30	36.544
4.52	4.97	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	481.87	2.50	17609.30	46562.80	17609.30	0.35	0.00	155.96	2.50	17609.30	46562.80	17609.30	36.544

Pilastrata n. 7

Nodi: 7 -2268 2007

Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Tipo	B <cm>	H <cm>	Cf <cm>	Cls	Fck <daN/cmq>	Fctk <daN/cmq>	Fcd <daN/cmq>	Fcd (Inc) <daN/cmq>	Fctd <daN/cmq>	Tp	Fyk <daN/cmq>	Fyd <daN/cmq>
1	R	40.00	40.00	4.90	C25/30	249.00	17.91	141.10	249.00	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	74	SLU	1	1	0.00	-6166.10	460.20	460.20	-1363.76	-1363.76	-6166.10	2167.31	-6742.32	281.25	10.72	4.920
0.00	74	SLU	1	1	0.00	-6166.10	460.20	460.20	-1363.76	-1363.76	-6166.10	2167.31	-6742.32	281.25	10.72	4.920
3.57	74(e)	SLU	1	1	356.88	-4310.32	50.65	86.21	1080.51	1080.51	-4310.32	433.02	6632.49	88.59	17.58	6.132
3.77	74	SLU	2	1	0.00	-2608.57	-301.51	-301.51	699.99	699.99	-2608.57	-2564.56	6128.23	104.06	10.51	8.716
4.97	74	SLU	2	1	120.42	-1982.37	184.90	184.90	990.12	990.12	-1982.37	1236.86	6224.89	84.38	14.65	6.301

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	M'ydy <daNm>	M'ydz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	13	SND	1	1	0.00	-3042.94	1192.97	1192.97	-1256.24	-1256.24	-3042.94	3208.76	-3356.02	312.19	7.66	2.680
0.00	13	SND	1	1	0.00	-3042.94	1192.97	1192.97	-1256.24	-1256.24	-3042.94	3208.76	-3356.02	312.19	7.66	2.680
3.57	19	SND	1	1	356.88	-1670.00	226.58	226.58	1365.27	1365.27	-1670.00	764.57	4825.32	85.78	15.94	3.527
3.77	7	SND	2	1	0.00	-758.19	-414.16	-414.16	-1197.59	-1197.59	-758.19	-1441.88	-4349.22	260.16	12.53	3.616
4.97	19	SND	2	1	120.42	-329.59	89.09	89.09	1080.03	1080.03	-329.59	352.35	4779.21	88.59	19.17	4.417

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	Mz <daNm>	My <daNm>	AfT <cmq>	AfC <cmq>	σ_c <daN/cmq>	σ_f <daN/cmq>
0.00	78	SLE R	1	1	0.00	-4484.54	-911.90	348.74	4.52	4.52	21.16	336.07
0.00	34	SLE Q	1	1	0.00	-3582.07	-14.49	281.91	0.00	9.05	4.61	59.52
0.00	78	SLE R	1	1	0.00	-4484.54	-911.90	348.74	4.52	4.52	21.16	336.07
0.00	34	SLE Q	1	1	0.00	-3582.07	-14.49	281.91	0.00	9.05	4.61	59.52
3.57	78	SLE R	1	1	356.88	-3057.02	736.13	24.10	5.65	3.39	12.72	254.94
3.57	34	SLE Q	1	1	356.88	-2154.54	119.85	31.81	0.00	9.05	2.53	33.06
3.77	78	SLE R	2	1	0.00	-1844.25	451.52	-211.29	4.52	4.52	11.75	217.77
3.77	65	SLE R	2	1	0.00	-932.14	-420.76	-175.38	5.65	3.39	11.45	285.17
3.77	34	SLE Q	2	1	0.00	-1029.48	-86.15	-192.04	4.52	4.52	4.59	67.12
4.97	78	SLE R	2	1	120.42	-1362.56	672.28	124.85	5.65	3.39	14.80	416.31
4.97	34	SLE Q	2	1	120.42	-547.80	209.53	55.65	5.65	3.39	4.90	120.75

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

Xg	CC	TCC	El	Sez.	X	N	My	Mz	c	s	K_2	Φ_{eq}	Δ_{sm}	A_s	$A_{c\ eff}$	σ_s	ε_{sm}	Wk

<m>					<cm>	<daN>	<daNm>	<daNm>	<mm>	<mm>			<mm>	<cmq>	<cmq>	<daN/cmq>		<mm>
3.77	34	SLE Q	2	1	0.00	-1029.48	-192.04	-86.15	44.00	150.00	0.50	12.00	228.34	1.13	132.27	67.12	0.02	0.01
3.77	69	SLE F	2	1	0.00	-938.60	-188.25	-173.02	44.00	150.00	0.50	12.00	217.64	1.13	122.18	111.71	0.03	0.01
4.97	34	SLE Q	2	1	120.42	-547.80	55.65	209.53	44.00	150.00	0.50	12.00	227.35	2.26	262.66	120.75	0.04	0.01
4.97	82	SLE F	2	1	120.42	-639.34	62.68	294.05	44.00	150.00	0.50	12.00	244.52	2.26	295.05	179.56	0.05	0.02

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.59	ø8/20	2	2	49	SLU	0.40	0.35	222.34	2.50	15312.40	31092.20	15312.40	0.40	0.35	129.05	2.50	15312.40	31092.20	15312.40	68.868
0.00	0.59	ø8/20	2	2	74	SLU	0.40	0.35	927.93	2.50	15312.40	31130.10	15312.40	0.40	0.35	114.76	2.50	15312.40	31130.10	15312.40	16.502
0.00	0.59	ø8/20	2	2	13	SND	0.40	0.35	669.50	2.50	15312.40	30865.60	15312.40	0.40	0.35	421.05	2.50	15312.40	30865.60	15312.40	22.871
0.00	0.59	ø8/20	2	2	19	SND	0.40	0.35	813.90	2.50	15312.40	30858.30	15312.40	0.40	0.35	286.02	2.50	15312.40	30858.30	15312.40	18.814
0.59	2.97	ø8/20	2	2	49	SLU	0.40	0.35	222.34	2.50	15312.40	31050.70	15312.40	0.40	0.35	129.05	2.50	15312.40	31050.70	15312.40	68.868
0.59	2.97	ø8/20	2	2	74	SLU	0.40	0.35	846.92	2.50	15312.40	31088.60	15312.40	0.40	0.35	114.76	2.50	15312.40	31088.60	15312.40	18.080
0.59	2.97	ø8/20	2	2	13	SND	0.40	0.35	669.50	2.50	15312.40	30833.70	15312.40	0.40	0.35	421.05	2.50	15312.40	30833.70	15312.40	22.871
0.59	2.97	ø8/20	2	2	19	SND	0.40	0.35	813.90	2.50	15312.40	30826.40	15312.40	0.40	0.35	286.02	2.50	15312.40	30826.40	15312.40	18.814
2.97	3.57	ø8/20	2	2	49	SLU	0.40	0.35	222.34	2.50	15312.40	30884.70	15312.40	0.40	0.35	129.05	2.50	15312.40	30884.70	15312.40	68.868
2.97	3.57	ø8/20	2	2	74	SLU	0.40	0.35	522.87	2.50	15312.40	30922.50	15312.40	0.40	0.35	114.76	2.50	15312.40	30922.50	15312.40	29.285
2.97	3.57	ø8/20	2	2	13	SND	0.40	0.35	669.50	2.50	15312.40	30706.00	15312.40	0.40	0.35	421.05	2.50	15312.40	30706.00	15312.40	22.871
2.97	3.57	ø8/20	2	2	19	SND	0.40	0.35	813.90	2.50	15312.40	30698.60	15312.40	0.40	0.35	286.02	2.50	15312.40	30698.60	15312.40	18.814
3.77	4.22	ø8/20	2	2	75	SLU	0.40	0.35	223.55	2.50	15312.40	30687.60	15312.40	0.40	0.35	423.27	2.50	15312.40	30687.60	15312.40	36.176
3.77	4.22	ø8/20	2	2	74	SLU	0.40	0.35	322.94	2.50	15312.40	30652.60	15312.40	0.40	0.35	403.92	2.50	15312.40	30652.60	15312.40	37.909
3.77	4.22	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	426.86	2.50	15312.40	30467.90	15312.40	0.40	0.35	452.92	2.50	15312.40	30467.90	15312.40	33.808
3.77	4.22	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	461.16	2.50	15312.40	30469.90	15312.40	0.40	0.35	362.95	2.50	15312.40	30469.90	15312.40	33.204
4.22	4.52	ø8/20	2	2	75	SLU	0.40	0.35	186.75	2.50	15312.40	30656.20	15312.40	0.40	0.35	423.27	2.50	15312.40	30656.20	15312.40	36.176
4.22	4.52	ø8/20	2	2	61	SLU	0.40	0.35	292.74	2.50	15312.40	30437.50	15312.40	0.40	0.35	271.11	2.50	15312.40	30437.50	15312.40	52.307
4.22	4.52	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	426.86	2.50	15312.40	30443.70	15312.40	0.40	0.35	452.92	2.50	15312.40	30443.70	15312.40	33.808
4.22	4.52	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	461.16	2.50	15312.40	30445.70	15312.40	0.40	0.35	362.95	2.50	15312.40	30445.70	15312.40	33.204
4.52	4.97	ø8/20	2	2	75	SLU	0.40	0.35	161.91	2.50	15312.40	30635.00	15312.40	0.40	0.35	423.27	2.50	15312.40	30635.00	15312.40	36.176
4.52	4.97	ø8/20	2	2	61	SLU	0.40	0.35	354.03	2.50	15312.40	30416.30	15312.40	0.40	0.35	271.11	2.50	15312.40	30416.30	15312.40	43.252
4.52	4.97	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	426.86	2.50	15312.40	30427.40	15312.40	0.40	0.35	452.92	2.50	15312.40	30427.40	15312.40	33.808
4.52	4.97	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	461.16	2.50	15312.40	30429.40	15312.40	0.40	0.35	362.95	2.50	15312.40	30429.40	15312.40	33.204

Verifiche di resistenza al fuoco

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	87(e)	SLU I	1	1	0.00	-3582.07	281.91	-14.49	-3582.07	6977.03	1881.10	7.03	70.97	24.843
0.00	87(e)	SLU I	1	1	0.00	-3582.07	281.91	-14.49	-3582.07	6977.03	1881.10	7.03	70.97	24.843
3.57	87(e)	SLU I	1	1	356.88	-2154.54	31.81	119.85	-2154.54	2443.95	6660.92	78.75	62.99	55.708
3.77	87	SLU I	2	1	0.00	-1029.48	-192.04	-86.15	-1029.48	-6330.93	-2792.54	194.06	60.57	32.874
4.97	87	SLU I	2	1	120.42	-547.80	55.65	209.53	-547.80	1638.86	6550.27	84.38	79.31	31.146

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.59	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	37.64	2.50	17609.30	46905.40	17609.30	0.35	0.00	70.08	2.50	17609.30	46905.40	17609.30	>100
0.59	2.97	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	37.64	2.50	17609.30	46868.50	17609.30	0.35	0.00	70.08	2.50	17609.30	46868.50	17609.30	>100
2.97	3.57	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	37.64	2.50	17609.30	46721.20	17609.30	0.35	0.00	70.08	2.50	17609.30	46721.20	17609.30	>100
3.77	4.22	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	245.53	2.50	17609.30	46510.10	17609.30	0.35	0.00	205.69	2.50	17609.30	46510.10	17609.30	71.719
4.22	4.52	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	245.53	2.50	17609.30	46482.20	17609.30	0.35	0.00	205.69	2.50	17609.30	46482.20	17609.30	71.719
4.52	4.97	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	245.53	2.50	17609.30	46463.40	17609.30	0.35	0.00	205.69	2.50	17609.30	46463.40	17609.30	71.719

Pilastrata n. 8

Nodi: 8 2008

Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Tipo	B <cm>	H <cm>	Cf <cm>	Cls	Fck <daN/cmq>	Fctk <daN/cmq>	Fcd <daN/cmq>	Fcd (Inc) <daN/cmq>	Fctd <daN/cmq>	Tp	Fyk <daN/cmq>	Fyd <daN/cmq>
1	R	40.00	40.00	4.90	C25/30	249.00	17.91	141.10	249.00	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	74(e)	SLU	1	1	0.00	-12394.50	238.72	249.75	-3237.39	-3237.39	-12394.50	652.29	-7835.11	272.81	13.36	2.421
0.00	74(e)	SLU	1	1	0.00	-12394.50	238.72	249.75	-3237.39	-3237.39	-12394.50	652.29	-7835.11	272.81	13.36	2.421
3.63	74	SLU	1	1	363.00	-10506.90	-251.13	-251.13	3441.63	3441.63	-10506.90	-659.99	7557.52	92.81	13.91	2.198

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	M'ydy <daNm>	M'ydz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	7	SND	1	1	0.00	-7673.86	948.97	948.97	-3844.47	-3844.47	-7673.86	1289.53	-5429.33	278.44	11.51	1.409
0.00	7	SND	1	1	0.00	-7673.86	948.97	948.97	-3844.47	-3844.47	-7673.86	1289.53	-5429.33	278.44	11.51	1.409
3.63	7	SND	1	1	363.00	-6221.84	-488.21	-488.21	4120.22	4120.22	-6221.84	-623.68	5513.29	93.52	14.80	1.337

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	Mz <daNm>	My <daNm>	AfT <cmq>	AfC <cmq>	σ_c <daN/cmq>	σ_f <daN/cmq>
0.00	78	SLE R	1	1	0.00	-8967.42	-2202.25	167.87	5.65	3.39	40.05	802.77
0.00	34	SLE Q	1	1	0.00	-8619.63	-695.64	167.66	1.13	7.92	12.56	159.60
0.00	78	SLE R	1	1	0.00	-8967.42	-2202.25	167.87	5.65	3.39	40.05	802.77
0.00	34	SLE Q	1	1	0.00	-8619.63	-695.64	167.66	1.13	7.92	12.56	159.60
3.63	78	SLE R	1	1	363.00	-7515.40	2399.60	-179.49	5.65	3.39	45.10	1107.88
3.63	34	SLE Q	1	1	363.00	-7167.62	1561.58	-177.58	5.65	3.39	28.88	505.62

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	c <mm>	s <mm>	K_2	Φ_{eq}	Δ_{sm} <mm>	A_s <cmq>	$A_{c\ eff}$ <cmq>	σ_s <daN/cmq>	ε_{sm}	Wk <mm>
3.63	34	SLE Q	1	1	363.00	-7167.62	-177.58	1561.58	44.00	150.00	0.50	12.00	183.01	3.39	268.64	505.62	0.15	0.05
3.63	56	SLE F	1	1	363.00	-7158.98	-189.54	1559.88	44.00	150.00	0.50	12.00	228.60	2.26	265.02	508.11	0.15	0.06

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.61	ø8/20	2	2	48	SLU	0.40	0.35	1026.05	2.50	15312.40	32110.40	15312.40	0.40	0.35	243.92	2.50	15312.40	32110.40	15312.40	14.924
0.00	0.61	ø8/20	2	2	74	SLU	0.40	0.35	2575.01	2.50	15312.40	31966.10	15312.40	0.40	0.35	134.94	2.50	15312.40	31966.10	15312.40	5.947
0.00	0.61	ø8/20	2	2	13	SND	0.40	0.35	1582.77	2.50	15312.40	31558.40	15312.40	0.40	0.35	584.34	2.50	15312.40	31558.40	15312.40	9.674
0.00	0.61	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	2194.11	2.50	15312.40	31600.10	15312.40	0.40	0.35	395.29	2.50	15312.40	31600.10	15312.40	6.979
0.61	3.03	ø8/20	2	2	48	SLU	0.40	0.35	1026.05	2.50	15312.40	32068.10	15312.40	0.40	0.35	243.92	2.50	15312.40	32068.10	15312.40	14.924
0.61	3.03	ø8/20	2	2	74	SLU	0.40	0.35	2329.98	2.50	15312.40	31923.90	15312.40	0.40	0.35	134.94	2.50	15312.40	31923.90	15312.40	6.572
0.61	3.03	ø8/20	2	2	13	SND	0.40	0.35	1582.77	2.50	15312.40	31525.90	15312.40	0.40	0.35	584.34	2.50	15312.40	31525.90	15312.40	9.674
0.61	3.03	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	2194.11	2.50	15312.40	31567.60	15312.40	0.40	0.35	395.29	2.50	15312.40	31567.60	15312.40	6.979
3.03	3.63	ø8/20	2	2	48	SLU	0.40	0.35	1026.05	2.50	15312.40	31899.20	15312.40	0.40	0.35	243.92	2.50	15312.40	31899.20	15312.40	14.924
3.03	3.63	ø8/20	2	2	75	SLU	0.40	0.35	1386.72	2.50	15312.40	32039.10	15312.40	0.40	0.35	154.12	2.50	15312.40	32039.10	15312.40	11.042
3.03	3.63	ø8/20	2	2	13	SND	0.40	0.35	1582.77	2.50	15312.40	31396.00	15312.40	0.40	0.35	584.34	2.50	15312.40	31396.00	15312.40	9.674
3.03	3.63	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	2194.11	2.50	15312.40	31437.70	15312.40	0.40	0.35	395.29	2.50	15312.40	31437.70	15312.40	6.979

Verifiche di resistenza al fuoco

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	87(e)	SLU I	1	1	0.00	-8619.63	167.66	-695.64	-8619.63	2024.30	-7680.33	278.44	62.65	11.078
0.00	87(e)	SLU I	1	1	0.00	-8619.63	167.66	-695.64	-8619.63	2024.30	-7680.33	278.44	62.65	11.078
3.63	87	SLU I	1	1	363.00	-7167.62	-177.58	1561.58	-7167.62	-731.16	7603.93	92.81	85.66	4.861

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.61	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	621.82	2.50	17609.30	47685.50	17609.30	0.35	0.00	95.11	2.50	17609.30	47685.50	17609.30	28.319
0.61	3.03	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	621.82	2.50	17609.30	47648.00	17609.30	0.35	0.00	95.11	2.50	17609.30	47648.00	17609.30	28.319
3.03	3.63	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	621.82	2.50	17609.30	47498.10	17609.30	0.35	0.00	95.11	2.50	17609.30	47498.10	17609.30	28.319

Pilastrata n. 9

Nodi: 9 1009

Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Tipo	B <cm>	H <cm>	Cf <cm>	Cls	Fck <daN/cmq>	Fctk <daN/cmq>	Fcd <daN/cmq>	Fcd (Inc) <daN/cmq>	Fctd <daN/cmq>	Tp	Fyk <daN/cmq>	Fyd <daN/cmq>
1	R	40.00	40.00	4.90	C25/30	249.00	17.91	141.10	249.00	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	74	SLU	1	1	0.00	-10710.00	-1619.44	-1619.44	-2237.59	-2237.59	-10710.00	-4638.36	-6429.40	239.06	6.91	2.870
0.00	74	SLU	1	1	0.00	-10710.00	-1619.44	-1619.44	-2237.59	-2237.59	-10710.00	-4638.36	-6429.40	239.06	6.91	2.870
3.63	74(e)	SLU	1	1	363.00	-8822.44	-158.31	177.77	3233.84	3233.84	-8822.44	419.21	7319.33	88.59	15.65	2.264

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	M'ydy <daNm>	M'ydz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	7	SND	1	1	0.00	-6582.26	-1693.50	-1693.50	-3316.49	-3316.49	-6582.26	-2316.54	-4682.58	250.31	8.48	1.403
0.00	7	SND	1	1	0.00	-6582.26	-1693.50	-1693.50	-3316.49	-3316.49	-6582.26	-2316.54	-4682.58	250.31	8.48	1.403
3.63	7	SND	1	1	363.00	-5130.26	-346.57	-346.57	4102.29	4102.29	-5130.26	-551.06	5408.01	92.81	15.84	1.320

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	Mz <daNm>	My <daNm>	AfT <cmq>	AfC <cmq>	σ_c <daN/cmq>	σ_f <daN/cmq>
0.00	78	SLE R	1	1	0.00	-7775.58	-1514.75	-1150.00	5.65	3.39	46.23	750.02
0.00	34	SLE Q	1	1	0.00	-7467.63	-513.75	-1096.15	4.52	4.52	24.62	278.60
0.00	78	SLE R	1	1	0.00	-7775.58	-1514.75	-1150.00	5.65	3.39	46.23	750.02
0.00	34	SLE Q	1	1	0.00	-7467.63	-513.75	-1096.15	4.52	4.52	24.62	278.60
3.63	78	SLE R	1	1	363.00	-6323.58	2257.11	-116.67	5.65	3.39	41.70	1109.60
3.63	34	SLE Q	1	1	363.00	-6015.63	1504.73	-131.53	5.65	3.39	27.78	563.74

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	c <mm>	s <mm>	K_2	Φ_{eq}	Δ_{sm} <mm>	A_s <cmq>	$A_{c\ eff}$ <cmq>	σ_s <daN/cmq>	ε_{sm}	Wk <mm>
0.00	34	SLE Q	1	1	0.00	-7467.63	-1096.15	-513.75	44.00	150.00	0.50	12.00	192.38	1.13	98.38	265.69	0.08	0.03
0.00	82	SLE F	1	1	0.00	-7424.16	-1101.87	-697.04	44.00	150.00	0.50	12.00	191.89	1.13	97.91	332.75	0.10	0.03
0.00	34	SLE Q	1	1	0.00	-7467.63	-1096.15	-513.75	44.00	150.00	0.50	12.00	192.38	1.13	98.38	265.69	0.08	0.03
0.00	82	SLE F	1	1	0.00	-7424.16	-1101.87	-697.04	44.00	150.00	0.50	12.00	191.89	1.13	97.91	332.75	0.10	0.03
3.63	34	SLE Q	1	1	363.00	-6015.63	-131.53	1504.73	44.00	150.00	0.50	12.00	194.04	3.39	299.83	563.74	0.16	0.05
3.63	82	SLE F	1	1	363.00	-5972.16	-114.09	1630.45	44.00	150.00	0.50	12.00	200.24	3.39	317.34	659.24	0.19	0.07

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.60	ø8/20	2	2	35	SLU	0.40	0.35	879.74	2.50	15312.40	31781.30	15312.40	0.40	0.35	1089.60	2.50	15312.40	31781.30	15312.40	14.053
0.00	0.60	ø8/20	2	2	74	SLU	0.40	0.35	1849.23	2.50	15312.40	31740.00	15312.40	0.40	0.35	402.51	2.50	15312.40	31740.00	15312.40	8.280
0.00	0.60	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	1629.83	2.50	15312.40	31402.60	15312.40	0.40	0.35	614.06	2.50	15312.40	31402.60	15312.40	9.395
0.00	0.60	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	2043.74	2.50	15312.40	31440.50	15312.40	0.40	0.35	489.05	2.50	15312.40	31440.50	15312.40	7.492
0.60	3.02	ø8/20	2	2	35	SLU	0.40	0.35	879.74	2.50	15312.40	31739.10	15312.40	0.40	0.35	916.08	2.50	15312.40	31739.10	15312.40	16.715
0.60	3.02	ø8/20	2	2	74	SLU	0.40	0.35	1735.24	2.50	15312.40	31697.80	15312.40	0.40	0.35	402.51	2.50	15312.40	31697.80	15312.40	8.824
0.60	3.02	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	1629.83	2.50	15312.40	31370.10	15312.40	0.40	0.35	614.06	2.50	15312.40	31370.10	15312.40	9.395
0.60	3.02	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	2043.74	2.50	15312.40	31408.00	15312.40	0.40	0.35	489.05	2.50	15312.40	31408.00	15312.40	7.492
3.02	3.63	ø8/20	2	2	48	SLU	0.40	0.35	856.73	2.50	15312.40	31573.90	15312.40	0.40	0.35	670.52	2.50	15312.40	31573.90	15312.40	17.873
3.02	3.63	ø8/20	2	2	74	SLU	0.40	0.35	1279.32	2.50	15312.40	31528.90	15312.40	0.40	0.35	402.51	2.50	15312.40	31528.90	15312.40	11.969
3.02	3.63	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	1629.83	2.50	15312.40	31240.20	15312.40	0.40	0.35	614.06	2.50	15312.40	31240.20	15312.40	9.395
3.02	3.63	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	2043.74	2.50	15312.40	31278.10	15312.40	0.40	0.35	489.05	2.50	15312.40	31278.10	15312.40	7.492

Verifiche di resistenza al fuoco

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	87	SLU I	1	1	0.00	-7467.63	-1096.15	-513.75	-7467.63	-7149.58	-3276.38	196.88	51.30	6.497
0.00	87	SLU I	1	1	0.00	-7467.63	-1096.15	-513.75	-7467.63	-7149.58	-3276.38	196.88	51.30	6.497
3.63	87	SLU I	1	1	363.00	-6015.63	-131.53	1504.73	-6015.63	-599.85	7443.43	92.11	91.43	4.944

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.60	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	556.06	2.50	17609.30	47507.10	17609.30	0.35	0.00	265.74	2.50	17609.30	47507.10	17609.30	31.668
0.60	3.02	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	556.06	2.50	17609.30	47469.60	17609.30	0.35	0.00	265.74	2.50	17609.30	47469.60	17609.30	31.668
3.02	3.63	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	556.06	2.50	17609.30	47319.70	17609.30	0.35	0.00	265.74	2.50	17609.30	47319.70	17609.30	31.668

Pilastrata n. 10

Nodi: 10 1010

Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Tipo	B <cm>	H <cm>	Cf <cm>	Cls	Fck <daN/cmq>	Fctk <daN/cmq>	Fcd <daN/cmq>	Fcd (Inc) <daN/cmq>	Fctd <daN/cmq>	Tp	Fyk <daN/cmq>	Fyd <daN/cmq>
1	R	40.00	40.00	4.90	C25/30	249.00	17.91	141.10	249.00	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	74(e)	SLU	1	1	0.00	-7767.47	123.80	-156.51	-3207.94	-3207.94	-7767.47	-422.06	-7157.05	268.59	16.05	2.232
0.00	74(e)	SLU	1	1	0.00	-7767.47	123.80	-156.51	-3207.94	-3207.94	-7767.47	-422.06	-7157.05	268.59	16.05	2.232
3.83	62(e)	SLU	1	1	383.00	-12238.60	234.93	246.61	6196.89	6196.89	-12238.60	410.98	7822.49	88.59	14.51	1.263

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	M'ydy <daNm>	M'ydz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	7	SND	1	1	0.00	-5598.86	911.57	911.57	-3866.02	-3866.02	-5598.86	1287.88	-5132.09	278.44	11.97	1.332
0.00	7	SND	1	1	0.00	-5598.86	911.57	911.57	-3866.02	-3866.02	-5598.86	1287.88	-5132.09	278.44	11.97	1.332
3.83	7	SND	1	1	383.00	-4066.86	621.59	621.59	4144.63	4144.63	-4066.86	757.46	5167.94	85.78	15.06	1.246

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	Mz <daNm>	My <daNm>	AfT <cmq>	AfC <cmq>	σ_c <daN/cmq>	σ_f <daN/cmq>
0.00	79	SLE R	1	1	0.00	-7950.81	-2260.18	74.64	5.65	3.39	39.95	927.08
0.00	78	SLE R	1	1	0.00	-5629.27	-2178.33	84.14	5.65	3.39	39.84	1115.69
0.00	34	SLE Q	1	1	0.00	-5628.83	-749.36	76.55	3.39	5.65	12.18	144.05
0.00	79	SLE R	1	1	0.00	-7950.81	-2260.18	74.64	5.65	3.39	39.95	927.08
0.00	78	SLE R	1	1	0.00	-5629.27	-2178.33	84.14	5.65	3.39	39.84	1115.69
0.00	34	SLE Q	1	1	0.00	-5628.83	-749.36	76.55	3.39	5.65	12.18	144.05
3.83	66	SLE R	1	1	383.00	-8405.77	4234.63	166.51	5.65	3.39	78.58	2456.83
3.83	34	SLE Q	1	1	383.00	-4096.83	2029.62	120.92	5.65	3.39	38.62	1181.42

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	c <mm>	s <mm>	K_2	Φ_{eq}	Δ_{sm} <mm>	A_s <cmq>	$A_{c\ eff}$ <cmq>	σ_s <daN/cmq>	ε_{sm}	Wk <mm>
0.00	34	SLE Q	1	1	0.00	-5628.83	76.55	-749.36	44.00	150.00	0.50	12.00	252.67	1.13	155.20	88.20	0.03	0.01
0.00	82	SLE F	1	1	0.00	-5297.25	78.99	-941.81	44.00	150.00	0.50	12.00	217.90	2.26	244.85	215.46	0.06	0.02
0.00	34	SLE Q	1	1	0.00	-5628.83	76.55	-749.36	44.00	150.00	0.50	12.00	252.67	1.13	155.20	88.20	0.03	0.01
0.00	82	SLE F	1	1	0.00	-5297.25	78.99	-941.81	44.00	150.00	0.50	12.00	217.90	2.26	244.85	215.46	0.06	0.02
3.83	34	SLE Q	1	1	383.00	-4096.83	120.92	2029.62	44.00	150.00	0.50	12.00	215.51	3.39	360.52	1181.42	0.34	0.13
3.83	31	SLE F	1	1	383.00	-4760.18	128.14	2429.28	44.00	150.00	0.50	12.00	216.90	3.39	364.46	1425.82	0.42	0.15

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.64	ø8/20	2	2	35	SLU	0.40	0.35	1617.18	2.50	15312.40	31669.30	15312.40	0.40	0.35	144.17	2.50	15312.40	31669.30	15312.40	9.469

0.00	0.64	ø8/20	2	2	75	SLU	0.40	0.35	2742.30	2.50	15312.40	31812.40	15312.40	0.40	0.35	25.30	2.50	15312.40	31812.40	15312.40	5.584
0.00	0.64	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	1710.50	2.50	15312.40	31066.50	15312.40	0.40	0.35	594.14	2.50	15312.40	31066.50	15312.40	8.952
0.00	0.64	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	2091.55	2.50	15312.40	31065.50	15312.40	0.40	0.35	362.43	2.50	15312.40	31065.50	15312.40	7.321
0.64	3.19	ø8/20	2	2	35	SLU	0.40	0.35	1617.18	2.50	15312.40	31624.70	15312.40	0.40	0.35	144.17	2.50	15312.40	31624.70	15312.40	9.469
0.64	3.19	ø8/20	2	2	75	SLU	0.40	0.35	2601.89	2.50	15312.40	31767.90	15312.40	0.40	0.35	25.30	2.50	15312.40	31767.90	15312.40	5.885
0.64	3.19	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	1710.50	2.50	15312.40	31032.20	15312.40	0.40	0.35	594.14	2.50	15312.40	31032.20	15312.40	8.952
0.64	3.19	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	2091.55	2.50	15312.40	31031.30	15312.40	0.40	0.35	362.43	2.50	15312.40	31031.30	15312.40	7.321
3.19	3.83	ø8/20	2	2	35	SLU	0.40	0.35	1617.18	2.50	15312.40	31446.50	15312.40	0.40	0.35	144.17	2.50	15312.40	31446.50	15312.40	9.469
3.19	3.83	ø8/20	2	2	62	SLU	0.40	0.35	2449.56	2.50	15312.40	31989.70	15312.40	0.40	0.35	38.72	2.50	15312.40	31989.70	15312.40	6.251
3.19	3.83	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	1710.50	2.50	15312.40	30895.10	15312.40	0.40	0.35	594.14	2.50	15312.40	30895.10	15312.40	8.952
3.19	3.83	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	2091.55	2.50	15312.40	30894.20	15312.40	0.40	0.35	362.43	2.50	15312.40	30894.20	15312.40	7.321

Verifiche di resistenza al fuoco
Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	87(e)	SLU I	1	1	0.00	-5628.83	76.55	-749.36	-5628.83	1106.10	-7348.36	274.22	79.76	9.805
0.00	87(e)	SLU I	1	1	0.00	-5628.83	76.55	-749.36	-5628.83	1106.10	-7348.36	274.22	79.76	9.805
3.83	87	SLU I	1	1	383.00	-4096.83	120.92	2029.62	-4096.83	466.79	7162.67	88.59	99.06	3.530

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.64	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	725.58	2.50	17609.30	47222.30	17609.30	0.35	0.00	11.59	2.50	17609.30	47222.30	17609.30	24.269
0.64	3.19	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	725.58	2.50	17609.30	47182.80	17609.30	0.35	0.00	11.59	2.50	17609.30	47182.80	17609.30	24.269
3.19	3.83	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	725.58	2.50	17609.30	47024.60	17609.30	0.35	0.00	11.59	2.50	17609.30	47024.60	17609.30	24.269

Pilastrata n. 11

Nodi: 11 1011
Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Tipo	B <cm>	H <cm>	Cf <cm>	Cls	Fck <daN/cmq>	Fctk <daN/cmq>	Fcd <daN/cmq>	Fcd (Inc) <daN/cmq>	Fctd <daN/cmq>	Tp	Fyk <daN/cmq>	Fyd <daN/cmq>
1	R	40.00	40.00	4.90	C25/30	249.00	17.91	141.10	249.00	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	74(e)	SLU	1	1	0.00	-8047.73	132.40	162.16	-2341.94	-2341.94	-8047.73	421.15	-7199.83	271.41	15.92	3.072
0.00	74(e)	SLU	1	1	0.00	-8047.73	132.40	162.16	-2341.94	-2341.94	-8047.73	421.15	-7199.83	271.41	15.92	3.072
3.83	62(e)	SLU	1	1	383.00	-13756.70	0.00	277.20	0.00	277.20	-261164.00	5980.10	5980.11	45.00	6.07	18.985

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	M'ydy <daNm>	M'ydz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	7	SND	1	1	0.00	-5823.29	749.62	749.62	-2067.22	-2067.22	-5823.29	1762.73	-4938.48	282.66	10.29	2.385
0.00	7	SND	1	1	0.00	-5823.29	749.62	749.62	-2067.22	-2067.22	-5823.29	1762.73	-4938.48	282.66	10.29	2.385
3.83	4(e)	SND	1	1	383.00	-4388.04	0.00	-88.42	0.00	88.42	-4388.04	-3415.17	3415.18	135.00	8.05	32.982

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	Mz <daNm>	My <daNm>	AfT <cmq>	AfC <cmq>	σ_c <daN/cmq>	σ_f <daN/cmq>
0.00	78	SLE R	1	1	0.00	-5825.62	-1572.83	92.28	5.65	3.39	28.45	624.88
0.00	34	SLE Q	1	1	0.00	-5900.22	-218.32	89.66	0.00	9.05	6.01	80.32
0.00	78	SLE R	1	1	0.00	-5825.62	-1572.83	92.28	5.65	3.39	28.45	624.88
0.00	34	SLE Q	1	1	0.00	-5900.22	-218.32	89.66	0.00	9.05	6.01	80.32
3.83	66	SLE R	1	1	383.00	-9427.35	0.00	0.00	0.00	9.05	5.43	81.47
3.83	78	SLE R	1	1	383.00	-4293.62	0.00	0.00	0.00	9.05	2.47	37.11
3.83	34	SLE Q	1	1	383.00	-4368.22	0.00	0.00	0.00	9.05	2.52	37.75

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.64	ø8/20	2	2	48	SLU	0.40	0.35	157.09	2.50	15312.40	31785.20	15312.40	0.40	0.35	92.95	2.50	15312.40	31785.20	15312.40	97.478
0.00	0.64	ø8/20	2	2	74	SLU	0.40	0.35	1480.12	2.50	15312.40	31382.60	15312.40	0.40	0.35	34.57	2.50	15312.40	31382.60	15312.40	10.345
0.00	0.64	ø8/20	2	2	13	SND	0.40	0.35	349.51	2.50	15312.40	31102.00	15312.40	0.40	0.35	313.06	2.50	15312.40	31102.00	15312.40	43.811
0.00	0.64	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	539.75	2.50	15312.40	31105.20	15312.40	0.40	0.35	195.72	2.50	15312.40	31105.20	15312.40	28.370
0.64	3.19	ø8/20	2	2	48	SLU	0.40	0.35	157.09	2.50	15312.40	31740.70	15312.40	0.40	0.35	92.95	2.50	15312.40	31740.70	15312.40	97.478
0.64	3.19	ø8/20	2	2	74	SLU	0.40	0.35	1190.57	2.50	15312.40	31338.10	15312.40	0.40	0.35	34.57	2.50	15312.40	31338.10	15312.40	12.861
0.64	3.19	ø8/20	2	2	13	SND	0.40	0.35	349.51	2.50	15312.40	31067.70	15312.40	0.40	0.35	313.06	2.50	15312.40	31067.70	15312.40	43.811
0.64	3.19	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	539.75	2.50	15312.40	31071.00	15312.40	0.40	0.35	195.72	2.50	15312.40	31071.00	15312.40	28.370
3.19	3.83	ø8/20	2	2	48	SLU	0.40	0.35	157.09	2.50	15312.40	31562.50	15312.40	0.40	0.35	92.95	2.50	15312.40	31562.50	15312.40	97.478
3.19	3.83	ø8/20	2	2	61	SLU	0.40	0.35	572.64	2.50	15312.40	31966.50	15312.40	0.40	0.35	34.48	2.50	15312.40	31966.50	15312.40	26.740
3.19	3.83	ø8/20	2	2	13	SND	0.40	0.35	349.51	2.50	15312.40	30930.60	15312.40	0.40	0.35	313.06	2.50	15312.40	30930.60	15312.40	43.811
3.19	3.83	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	539.75	2.50	15312.40	30933.90	15312.40	0.40	0.35	195.72	2.50	15312.40	30933.90	15312.40	28.370

Verifiche di resistenza al fuoco
Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	87(e)	SLU I	1	1	0.00	-5900.22	89.66	-218.32	-143852.00	3665.35	-6770.14	292.50	48.62	24.381
0.00	87(e)	SLU I	1	1	0.00	-5900.22	89.66	-218.32	-143852.00	3665.35	-6770.14	292.50	48.62	24.381
3.83	87(e)	SLU I	1	1	383.00	-4368.22	0.00	0.00	-143852.00	5236.24	5236.13	45.00	41.26	32.931

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.64	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	57.00	2.50	17609.30	47264.40	17609.30	0.35	0.00	23.41	2.50	17609.30	47264.40	17609.30	>100
0.64	3.19	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	57.00	2.50	17609.30	47224.80	17609.30	0.35	0.00	23.41	2.50	17609.30	47224.80	17609.30	>100
3.19	3.83	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	57.00	2.50	17609.30	47066.70	17609.30	0.35	0.00	23.41	2.50	17609.30	47066.70	17609.30	>100

Pilastrata n. 12

Nodi: 12 1012

Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Tipo	B <cm>	H <cm>	Cf <cm>	Cls	Fck <daN/cmq>	Fctk <daN/cmq>	Fcd <daN/cmq>	Fcd (Inc) <daN/cmq>	Fctd <daN/cmq>	Tp	Fyk <daN/cmq>	Fyd <daN/cmq>
1	R	40.00	40.00	4.90	C25/30	249.00	17.91	141.10	249.00	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	74(e)	SLU	1	1	0.00	-4460.39	-76.49	-89.88	-2601.23	-2601.23	-4460.39	-260.99	-6623.10	269.12	17.76	2.547
0.00	74(e)	SLU	1	1	0.00	-4460.39	-76.49	-89.88	-2601.23	-2601.23	-4460.39	-260.99	-6623.10	269.12	17.76	2.547
3.83	74	SLU	1	1	383.00	-2468.79	388.00	388.00	1849.97	1849.97	-2468.79	1233.32	6296.19	84.38	14.52	3.394

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	M'ydy <daNm>	M'ydz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	7	SND	1	1	0.00	-1211.76	-728.91	-728.91	-2443.90	-2443.90	-1211.76	-1287.58	-4509.41	261.56	13.17	1.839
0.00	7	SND	1	1	0.00	-1211.76	-728.91	-728.91	-2443.90	-2443.90	-1211.76	-1287.58	-4509.41	261.56	13.17	1.839
3.83	7	SND	1	1	383.00	320.24	423.04	423.04	2140.08	2140.08	320.24	950.57	4425.52	84.38	15.43	2.075

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	Mz <daNm>	My <daNm>	AfT <cmq>	AfC <cmq>	σ_c <daN/cmq>	σ_f <daN/cmq>
0.00	78	SLE R	1	1	0.00	-3259.36	-1754.02	-56.73	5.65	3.39	32.33	1039.77
0.00	34	SLE Q	1	1	0.00	-2598.33	-456.60	-79.50	4.52	4.52	8.49	111.30
0.00	78	SLE R	1	1	0.00	-3259.36	-1754.02	-56.73	5.65	3.39	32.33	1039.77
0.00	34	SLE Q	1	1	0.00	-2598.33	-456.60	-79.50	4.52	4.52	8.49	111.30
3.83	79	SLE R	1	1	383.00	-2227.69	1123.09	437.33	5.65	3.39	30.11	781.03
3.83	78	SLE R	1	1	383.00	-1727.36	1254.16	283.06	5.65	3.39	29.34	890.92
3.83	34	SLE Q	1	1	383.00	-1066.33	407.24	296.58	6.79	2.26	13.82	313.03

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	c <mm>	s <mm>	K_2	Φ_{eq}	Δ_{sm} <mm>	A_s <cmq>	$A_{c\ eff}$ <cmq>	σ_s <daN/cmq>	ε_{sm}	Wk <mm>
0.00	34	SLE Q	1	1	0.00	-2598.33	-79.50	-456.60	44.00	150.00	0.50	12.00	297.49	1.13	197.44	111.30	0.03	0.02
0.00	82	SLE F	1	1	0.00	-2621.29	-67.10	-684.21	44.00	150.00	0.50	12.00	194.10	3.39	300.00	269.69	0.08	0.03
0.00	34	SLE Q	1	1	0.00	-2598.33	-79.50	-456.60	44.00	150.00	0.50	12.00	297.49	1.13	197.44	111.30	0.03	0.02
0.00	82	SLE F	1	1	0.00	-2621.29	-67.10	-684.21	44.00	150.00	0.50	12.00	194.10	3.39	300.00	269.69	0.08	0.03
3.83	34	SLE Q	1	1	383.00	-1066.33	296.58	407.24	44.00	150.00	0.50	12.00	253.77	1.13	156.23	313.03	0.09	0.04
3.83	82	SLE F	1	1	383.00	-1089.29	272.61	546.96	44.00	150.00	0.50	12.00	297.74	1.13	197.68	403.76	0.12	0.06

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.64	ø8/20	2	2	36	SLU	0.40	0.35	564.19	2.50	15312.40	30989.30	15312.40	0.40	0.35	294.83	2.50	15312.40	30989.30	15312.40	27.140
0.00	0.64	ø8/20	2	2	74	SLU	0.40	0.35	1596.52	2.50	15312.40	30901.10	15312.40	0.40	0.35	121.28	2.50	15312.40	30901.10	15312.40	9.591
0.00	0.64	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	853.11	2.50	15312.40	30781.90	15312.40	0.40	0.35	431.22	2.50	15312.40	30781.90	15312.40	17.949
0.00	0.64	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	1196.86	2.50	15312.40	30850.70	15312.40	0.40	0.35	300.59	2.50	15312.40	30850.70	15312.40	12.794
0.64	3.19	ø8/20	2	2	36	SLU	0.40	0.35	564.19	2.50	15312.40	30944.70	15312.40	0.40	0.35	294.83	2.50	15312.40	30944.70	15312.40	27.140
0.64	3.19	ø8/20	2	2	74	SLU	0.40	0.35	1451.74	2.50	15312.40	30856.60	15312.40	0.40	0.35	121.28	2.50	15312.40	30856.60	15312.40	10.548
0.64	3.19	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	853.11	2.50	15312.40	30747.60	15312.40	0.40	0.35	431.22	2.50	15312.40	30747.60	15312.40	17.949
0.64	3.19	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	1196.86	2.50	15312.40	30816.40	15312.40	0.40	0.35	300.59	2.50	15312.40	30816.40	15312.40	12.794
3.19	3.83	ø8/20	2	2	49	SLU	0.40	0.35	562.35	2.50	15312.40	30764.70	15312.40	0.40	0.35	314.74	2.50	15312.40	30764.70	15312.40	27.229
3.19	3.83	ø8/20	2	2	74	SLU	0.40	0.35	872.65	2.50	15312.40	30678.40	15312.40	0.40	0.35	121.28	2.50	15312.40	30678.40	15312.40	17.547
3.19	3.83	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	853.11	2.50	15312.40	30610.50	15312.40	0.40	0.35	431.22	2.50	15312.40	30610.50	15312.40	17.949
3.19	3.83	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	1196.86	2.50	15312.40	30679.40	15312.40	0.40	0.35	300.59	2.50	15312.40	30679.40	15312.40	12.794

Verifiche di resistenza al fuoco

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	87	SLU I	1	1	0.00	-2598.33	-79.50	-456.60	-2598.33	-1282.88	-6893.88	265.78	82.76	15.130
0.00	87	SLU I	1	1	0.00	-2598.33	-79.50	-456.60	-2598.33	-1282.88	-6893.88	265.78	82.76	15.130
3.83	87	SLU I	1	1	383.00	-1066.33	296.58	407.24	-1066.33	4178.71	5768.69	56.25	45.19	14.139

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.64	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	225.55	2.50	17609.30	46753.00	17609.30	0.35	0.00	98.19	2.50	17609.30	46753.00	17609.30	78.074
0.64	3.19	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	225.55	2.50	17609.30	46713.50	17609.30	0.35	0.00	98.19	2.50	17609.30	46713.50	17609.30	78.074
3.19	3.83	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	225.55	2.50	17609.30	46555.30	17609.30	0.35	0.00	98.19	2.50	17609.30	46555.30	17609.30	78.074

Pilastrata n. 13

Nodi: 13 2013

Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Tipo	B <cm>	H <cm>	Cf <cm>	Cls	Fck <daN/cmq>	Fctk <daN/cmq>	Fcd <daN/cmq>	Fcd (Inc) <daN/cmq>	Fctd <daN/cmq>	Tp	Fyk <daN/cmq>	Fyd <daN/cmq>
1	R	40.00	40.00	4.90	C25/30	249.00	17.91	141.10	249.00	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	74	SLU	1	1	0.00	-4933.43	309.46	309.46	-3041.02	-3041.02	-4933.43	688.11	-6708.30	272.81	15.91	2.206
0.00	74	SLU	1	1	0.00	-4933.43	309.46	309.46	-3041.02	-3041.02	-4933.43	688.11	-6708.30	272.81	15.91	2.206
3.83	74	SLU	1	1	383.35	-2940.02	-469.06	-469.06	2222.54	2222.54	-2940.02	-1229.86	6365.65	95.62	14.39	2.854

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	M'ydy <daNm>	M'ydz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	19	SND	1	1	0.00	-1756.01	836.87	836.87	-1941.01	-1941.01	-1756.01	1819.06	-4254.53	284.06	10.69	2.189
0.00	19	SND	1	1	0.00	-1756.01	836.87	836.87	-1941.01	-1941.01	-1756.01	1819.06	-4254.53	284.06	10.69	2.189
3.83	19	SND	1	1	383.35	-222.62	-541.58	-541.58	1698.52	1698.52	-222.62	-1440.61	4275.77	99.84	12.66	2.531

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	Mz <daNm>	My <daNm>	AfT <cmq>	AfC <cmq>	σ_c <daN/cmq>	σ_f <daN/cmq>
0.00	78	SLE R	1	1	0.00	-3580.43	-2049.38	217.38	5.65	3.39	41.54	1285.84
0.00	34	SLE Q	1	1	0.00	-2728.57	-533.50	233.52	4.52	4.52	12.81	196.50
0.00	78	SLE R	1	1	0.00	-3580.43	-2049.38	217.38	5.65	3.39	41.54	1285.84
0.00	34	SLE Q	1	1	0.00	-2728.57	-533.50	233.52	4.52	4.52	12.81	196.50
3.83	79	SLE R	1	1	383.35	-2554.60	1341.10	-504.91	5.65	3.39	35.65	938.97
3.83	78	SLE R	1	1	383.35	-2047.04	1503.98	-340.05	5.65	3.39	35.21	1071.57
3.83	34	SLE Q	1	1	383.35	-1195.18	461.17	-356.21	5.65	3.39	16.14	367.04

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	c <mm>	s <mm>	K_2	Φ_{eq}	Δ_{sm} <mm>	A_s <cmq>	$A_{c\ eff}$ <cmq>	σ_s <daN/cmq>	ε_{sm}	Wk <mm>
0.00	34	SLE Q	1	1	0.00	-2728.57	233.52	-533.50	44.00	150.00	0.50	12.00	235.94	1.13	139.43	196.50	0.06	0.02
0.00	82	SLE F	1	1	0.00	-2777.76	221.98	-795.56	44.00	150.00	0.50	12.00	210.83	2.26	231.53	383.23	0.11	0.04
0.00	34	SLE Q	1	1	0.00	-2728.57	233.52	-533.50	44.00	150.00	0.50	12.00	235.94	1.13	139.43	196.50	0.06	0.02
0.00	82	SLE F	1	1	0.00	-2777.76	221.98	-795.56	44.00	150.00	0.50	12.00	210.83	2.26	231.53	383.23	0.11	0.04
3.83	34	SLE Q	1	1	383.35	-1195.18	-356.21	461.17	44.00	150.00	0.50	12.00	250.25	1.13	152.92	367.04	0.11	0.05
3.83	82	SLE F	1	1	383.35	-1244.36	-330.35	633.41	44.00	150.00	0.50	12.00	293.15	1.13	193.35	475.99	0.14	0.07

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.64	ø8/20	2	2	62	SLU	0.40	0.35	105.70	2.50	15312.40	31006.50	15312.40	0.40	0.35	380.01	2.50	15312.40	31006.50	15312.40	40.295
0.00	0.64	ø8/20	2	2	74	SLU	0.40	0.35	1820.42	2.50	15312.40	30964.60	15312.40	0.40	0.35	203.08	2.50	15312.40	30964.60	15312.40	8.411
0.00	0.64	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	589.49	2.50	15312.40	30745.90	15312.40	0.40	0.35	492.27	2.50	15312.40	30745.90	15312.40	25.976
0.00	0.64	ø8/20	2	2	19	SND	0.40	0.35	949.40	2.50	15312.40	30817.70	15312.40	0.40	0.35	359.39	2.50	15312.40	30817.70	15312.40	16.128
0.64	3.19	ø8/20	2	2	62	SLU	0.40	0.35	341.67	2.50	15312.40	30961.90	15312.40	0.40	0.35	380.01	2.50	15312.40	30961.90	15312.40	40.295
0.64	3.19	ø8/20	2	2	74	SLU	0.40	0.35	1671.29	2.50	15312.40	30920.00	15312.40	0.40	0.35	203.08	2.50	15312.40	30920.00	15312.40	9.162
0.64	3.19	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	589.49	2.50	15312.40	30711.60	15312.40	0.40	0.35	492.27	2.50	15312.40	30711.60	15312.40	25.976
0.64	3.19	ø8/20	2	2	19	SND	0.40	0.35	949.40	2.50	15312.40	30783.40	15312.40	0.40	0.35	359.39	2.50	15312.40	30783.40	15312.40	16.128
3.19	3.83	ø8/20	2	2	36	SLU	0.40	0.35	674.43	2.50	15312.40	30811.40	15312.40	0.40	0.35	387.85	2.50	15312.40	30811.40	15312.40	22.704
3.19	3.83	ø8/20	2	2	74	SLU	0.40	0.35	1074.80	2.50	15312.40	30741.70	15312.40	0.40	0.35	203.08	2.50	15312.40	30741.70	15312.40	14.247
3.19	3.83	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	589.49	2.50	15312.40	30574.40	15312.40	0.40	0.35	492.27	2.50	15312.40	30574.40	15312.40	25.976
3.19	3.83	ø8/20	2	2	19	SND	0.40	0.35	949.40	2.50	15312.40	30646.20	15312.40	0.40	0.35	359.39	2.50	15312.40	30646.20	15312.40	16.128

Verifiche di resistenza al fuoco

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	87	SLU I	1	1	0.00	-2728.57	233.52	-533.50	-2728.57	2845.40	-6572.22	284.06	58.90	12.298
0.00	87	SLU I	1	1	0.00	-2728.57	233.52	-533.50	-2728.57	2845.40	-6572.22	284.06	58.90	12.298
3.83	87	SLU I	1	1	383.35	-1195.18	-356.21	461.17	-1195.18	-4367.39	5687.78	126.56	44.19	12.306

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.64	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	259.47	2.50	17609.30	46773.20	17609.30	0.35	0.00	153.84	2.50	17609.30	46773.20	17609.30	67.866
0.64	3.19	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	259.47	2.50	17609.30	46733.60	17609.30	0.35	0.00	153.84	2.50	17609.30	46733.60	17609.30	67.866
3.19	3.83	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	259.47	2.50	17609.30	46575.30	17609.30	0.35	0.00	153.84	2.50	17609.30	46575.30	17609.30	67.866

Pilastrata n. 14

Nodi: 14 2014

Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Tipo	B <cm>	H <cm>	Cf <cm>	Cls	Fck <daN/cmq>	Fctk <daN/cmq>	Fcd <daN/cmq>	Fcd (Inc) <daN/cmq>	Fctd <daN/cmq>	Tp	Fyk <daN/cmq>	Fyd <daN/cmq>
1	R	40.00	40.00	4.90	C25/30	249.00	17.91	141.10	249.00	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	74(e)	SLU	1	1	0.00	-8440.22	37.33	-170.22	-4094.25	-4094.25	-8440.22	-420.14	-7260.03	268.59	15.78	1.775
0.00	74(e)	SLU	1	1	0.00	-8440.22	37.33	-170.22	-4094.25	-4094.25	-8440.22	-420.14	-7260.03	268.59	15.78	1.775
3.83	62(e)	SLU	1	1	383.35	-13491.10	199.82	272.08	6749.04	6749.04	-13491.10	407.76	8008.12	88.59	14.06	1.187

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	M'ydy <daNm>	M'ydz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	19	SND	1	1	0.00	-5725.71	750.27	750.27	-2555.22	-2555.22	-5725.71	1465.28	-5078.19	279.84	11.35	1.985
0.00	19	SND	1	1	0.00	-5725.71	750.27	750.27	-2555.22	-2555.22	-5725.71	1465.28	-5078.19	279.84	11.35	1.985
3.83	19	SND	1	1	383.35	-4192.31	469.45	469.45	3249.61	3249.61	-4192.31	756.55	5182.89	85.78	15.01	1.595

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	Mz <daNm>	My <daNm>	AfT <cmq>	AfC <cmq>	σ_c <daN/cmq>	σ_f <daN/cmq>
0.00	79	SLE R	1	1	0.00	-8640.04	-2885.87	-2.94	5.65	3.39	49.80	1320.62
0.00	78	SLE R	1	1	0.00	-6083.34	-2776.36	22.06	5.65	3.39	49.22	1521.45
0.00	34	SLE Q	1	1	0.00	-5809.46	-971.58	15.89	5.65	3.39	15.35	184.28
0.00	79	SLE R	1	1	0.00	-8640.04	-2885.87	-2.94	5.65	3.39	49.80	1320.62
0.00	78	SLE R	1	1	0.00	-6083.34	-2776.36	22.06	5.65	3.39	49.22	1521.45
0.00	34	SLE Q	1	1	0.00	-5809.46	-971.58	15.89	5.65	3.39	15.35	184.28
3.83	66	SLE R	1	1	383.35	-9246.14	4600.12	140.03	5.65	3.39	84.33	2644.19
3.83	34	SLE Q	1	1	383.35	-4276.07	2130.39	60.24	5.65	3.39	38.95	1223.96

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	c <mm>	s <mm>	K_2	Φ_{eq}	Δ_{sm} <mm>	A_s <cmq>	$A_{c\ eff}$ <cmq>	σ_s <daN/cmq>	ε_{sm}	Wk <mm>
0.00	34	SLE Q	1	1	0.00	-5809.46	15.89	-971.58	44.00	150.00	0.50	12.00	181.94	3.39	265.62	184.28	0.05	0.02
0.00	82	SLE F	1	1	0.00	-5483.34	20.34	-1213.76	44.00	150.00	0.50	12.00	200.02	3.39	316.74	374.18	0.11	0.04
0.00	34	SLE Q	1	1	0.00	-5809.46	15.89	-971.58	44.00	150.00	0.50	12.00	181.94	3.39	265.62	184.28	0.05	0.02
0.00	82	SLE F	1	1	0.00	-5483.34	20.34	-1213.76	44.00	150.00	0.50	12.00	200.02	3.39	316.74	374.18	0.11	0.04
3.83	34	SLE Q	1	1	383.35	-4276.07	60.24	2130.39	44.00	150.00	0.50	12.00	220.09	3.39	373.49	1223.96	0.36	0.13
3.83	31	SLE F	1	1	383.35	-5037.85	73.40	2583.66	44.00	150.00	0.50	12.00	220.46	3.39	374.53	1501.44	0.44	0.16

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.64	ø8/20	2	2	35	SLU	0.40	0.35	1829.26	2.50	15312.40	31761.80	15312.40	0.40	0.35	152.43	2.50	15312.40	31761.80	15312.40	8.371
0.00	0.64	ø8/20	2	2	75	SLU	0.40	0.35	3242.74	2.50	15312.40	31950.10	15312.40	0.40	0.35	32.62	2.50	15312.40	31950.10	15312.40	4.722
0.00	0.64	ø8/20	2	2	13	SND	0.40	0.35	1233.84	2.50	15312.40	31093.70	15312.40	0.40	0.35	502.06	2.50	15312.40	31093.70	15312.40	12.410
0.00	0.64	ø8/20	2	2	19	SND	0.40	0.35	1514.25	2.50	15312.40	31094.00	15312.40	0.40	0.35	310.02	2.50	15312.40	31094.00	15312.40	10.112
0.64	3.19	ø8/20	2	2	35	SLU	0.40	0.35	1829.26	2.50	15312.40	31717.20	15312.40	0.40	0.35	152.43	2.50	15312.40	31717.20	15312.40	8.371
0.64	3.19	ø8/20	2	2	75	SLU	0.40	0.35	3074.37	2.50	15312.40	31905.50	15312.40	0.40	0.35	32.62	2.50	15312.40	31905.50	15312.40	4.981
0.64	3.19	ø8/20	2	2	13	SND	0.40	0.35	1233.84	2.50	15312.40	31059.40	15312.40	0.40	0.35	502.06	2.50	15312.40	31059.40	15312.40	12.410
0.64	3.19	ø8/20	2	2	19	SND	0.40	0.35	1514.25	2.50	15312.40	31059.70	15312.40	0.40	0.35	310.02	2.50	15312.40	31059.70	15312.40	10.112
3.19	3.83	ø8/20	2	2	35	SLU	0.40	0.35	1829.26	2.50	15312.40	31538.80	15312.40	0.40	0.35	152.43	2.50	15312.40	31538.80	15312.40	8.371
3.19	3.83	ø8/20	2	2	62	SLU	0.40	0.35	2813.42	2.50	15312.40	32157.90	15312.40	0.40	0.35	59.06	2.50	15312.40	32157.90	15312.40	5.443
3.19	3.83	ø8/20	2	2	13	SND	0.40	0.35	1233.84	2.50	15312.40	30922.20	15312.40	0.40	0.35	502.06	2.50	15312.40	30922.20	15312.40	12.410
3.19	3.83	ø8/20	2	2	19	SND	0.40	0.35	1514.25	2.50	15312.40	30922.50	15312.40	0.40	0.35	310.02	2.50	15312.40	30922.50	15312.40	10.112

Verifiche di resistenza al fuoco

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	87(e)	SLU I	1	1	0.00	-5809.46	15.89	-971.58	-5809.46	-773.18	-7397.67	267.19	87.18	7.601
0.00	87(e)	SLU I	1	1	0.00	-5809.46	15.89	-971.58	-5809.46	-773.18	-7397.67	267.19	87.18	7.601
3.83	87(e)	SLU I	1	1	383.35	-4276.07	60.24	2130.39	-4276.07	-172.79	7179.98	90.70	103.59	3.368

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.64	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	809.18	2.50	17609.30	47250.30	17609.30	0.35	0.00	11.57	2.50	17609.30	47250.30	17609.30	21.762
0.64	3.19	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	809.18	2.50	17609.30	47210.70	17609.30	0.35	0.00	11.57	2.50	17609.30	47210.70	17609.30	21.762
3.19	3.83	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	809.18	2.50	17609.30	47052.40	17609.30	0.35	0.00	11.57	2.50	17609.30	47052.40	17609.30	21.762

Pilastrata n. 15

Nodi: 15 -4541 2015 2101

Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Tipo	B <cm>	H <cm>	Cf <cm>	Cls	Fck <daN/cmq>	Fctk <daN/cmq>	Fcd <daN/cmq>	Fcd (Inc) <daN/cmq>	Fctd <daN/cmq>	Tp	Fyk <daN/cmq>	Fyd <daN/cmq>
1	R	40.00	40.00	4.90	C25/30	249.00	17.91	141.10	249.00	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	74	SLU	1	1	0.00	-5362.54	-184.45	-184.45	-2679.66	-2679.66	-5362.54	-429.76	-6794.18	268.59	17.12	2.535
0.00	74	SLU	1	1	0.00	-5362.54	-184.45	-184.45	-2679.66	-2679.66	-5362.54	-429.76	-6794.18	268.59	17.12	2.535
3.57	74	SLU	1	1	356.88	-3506.76	191.42	191.42	1804.56	1804.56	-3506.76	694.18	6506.27	87.19	16.35	3.603
3.77	74	SLU	2	1	0.00	-3806.42	265.67	265.67	1420.28	1420.28	-3806.42	1222.82	6502.01	84.38	14.13	4.579
3.83	74	SLU	2	1	6.47	-3772.79	263.76	263.76	1432.04	1432.04	-3772.79	1223.08	6496.88	84.38	14.14	4.540
4.03	74	SLU	3	1	0.00	-1845.48	-264.91	-264.91	883.38	883.38	-1845.48	-1852.33	6133.46	99.14	12.65	6.947
4.63	74	SLU	3	1	59.78	-1534.65	-296.31	-296.31	815.79	815.79	-1534.65	-2192.87	6037.49	101.25	11.72	7.401

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	M'ydy <daNm>	M'ydz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	19	SND	1	1	0.00	-3115.54	-752.04	-752.04	-1957.70	-1957.70	-3115.54	-1732.43	-4539.07	257.34	10.82	2.316
0.00	19	SND	1	1	0.00	-3115.54	-752.04	-752.04	-1957.70	-1957.70	-3115.54	-1732.43	-4539.07	257.34	10.82	2.316
3.57	19	SND	1	1	356.88	-1688.01	262.32	262.32	1527.97	1527.97	-1688.01	763.37	4825.51	85.78	15.92	3.151
3.77	19	SND	2	1	0.00	-1241.62	357.56	357.56	1217.74	1217.74	-1241.62	1287.03	4509.56	81.56	13.17	3.695
3.83	19	SND	2	1	6.47	-1215.75	360.48	360.48	1232.19	1232.19	-1215.75	1287.97	4509.29	81.56	13.18	3.653
4.03	19	SND	3	1	0.00	-33.58	-246.79	-246.79	831.97	831.97	-33.58	-1283.14	4332.13	98.44	13.49	5.206
4.63	19	SND	3	1	59.78	205.53	-109.90	-109.90	724.10	724.10	205.53	-761.81	4527.12	94.22	16.56	6.267

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	Mz <daNm>	My <daNm>	AfT <cmq>	AfC <cmq>	σ_c <daN/cmq>	σ_f <daN/cmq>
0.00	78	SLE R	1	1	0.00	-3912.97	-1796.85	-131.73	5.65	3.39	34.65	1020.13
0.00	34	SLE Q	1	1	0.00	-3274.90	-222.46	-129.12	1.13	7.92	4.99	63.09
0.00	78	SLE R	1	1	0.00	-3912.97	-1796.85	-131.73	5.65	3.39	34.65	1020.13
0.00	34	SLE Q	1	1	0.00	-3274.90	-222.46	-129.12	1.13	7.92	4.99	63.09
3.57	78	SLE R	1	1	356.88	-2485.45	1209.70	142.67	5.65	3.39	24.68	719.81
3.57	34	SLE Q	1	1	356.88	-1847.38	180.30	161.16	3.39	5.65	4.85	57.20
3.77	78	SLE R	2	1	0.00	-2651.93	960.63	195.73	5.65	3.39	21.02	518.56
3.77	34	SLE Q	2	1	0.00	-1645.64	201.65	212.38	4.52	4.52	6.47	76.06
3.83	79	SLE R	2	1	6.47	-2777.80	879.01	295.10	5.65	3.39	21.42	472.23
3.83	78	SLE R	2	1	6.47	-2626.06	968.16	194.62	5.65	3.39	21.16	527.13
3.83	34	SLE Q	2	1	6.47	-1619.77	199.29	212.78	4.52	4.52	6.47	77.05
4.03	78	SLE R	3	1	0.00	-1275.17	595.67	-184.31	5.65	3.39	14.77	385.46
4.03	34	SLE Q	3	1	0.00	-408.57	125.87	-109.65	5.65	3.39	4.56	96.85
4.63	79	SLE R	3	1	59.78	-894.75	516.04	-240.28	6.79	2.26	14.90	390.43
4.63	34	SLE Q	3	1	59.78	-169.47	116.85	-97.81	6.79	2.26	4.46	114.83

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	c <mm>	s <mm>	K_2	Φ_{eq}	Δ_{sm} <mm>	A_s <cmq>	$A_{c\ eff}$ <cmq>	σ_s <daN/cmq>	ε_{sm}	Wk <mm>
0.00	82	SLE F	1	1	0.00	-3334.34	-122.50	-491.89	44.00	150.00	0.50	12.00	217.70	1.13	122.24	91.50	0.03	0.01
0.00	82	SLE F	1	1	0.00	-3334.34	-122.50	-491.89	44.00	150.00	0.50	12.00	217.70	1.13	122.24	91.50	0.03	0.01
3.57	34	SLE Q	1	1	356.88	-1847.38	161.16	180.30	44.00	150.00	0.50	12.00	153.63	1.13	61.86	36.38	0.01	0.00
3.57	82	SLE F	1	1	356.88	-1906.81	146.10	350.94	44.00	150.00	0.50	12.00	230.24	1.13	134.06	116.66	0.03	0.01
3.77	34	SLE Q	2	1	0.00	-1645.64	212.38	201.65	44.00	150.00	0.50	12.00	185.66	1.13	92.05	76.06	0.02	0.01
3.77	82	SLE F	2	1	0.00	-1767.72	195.82	324.42	44.00	150.00	0.50	12.00	216.15	1.13	120.78	129.04	0.04	0.01
3.83	34	SLE Q	2	1	6.47	-1619.77	212.78	199.29	44.00	150.00	0.50	12.00	186.86	1.13	93.17	77.05	0.02	0.01
3.83	82	SLE F	2	1	6.47	-1741.85	195.83	321.86	44.00	150.00	0.50	12.00	216.69	1.13	121.29	129.74	0.04	0.01
4.03	34	SLE Q	3	1	0.00	-408.57	-109.65	125.87	44.00	150.00	0.50	12.00	237.16	1.13	140.58	96.85	0.03	0.01
4.03	82	SLE F	3	1	0.00	-552.56	-114.61	200.78	44.00	150.00	0.50	12.00	270.11	1.13	171.64	135.75	0.04	0.02
4.63	34	SLE Q	3	1	59.78	-169.47	-97.81	116.85	44.00	150.00	0.50	12.00	255.92	1.13	158.26	114.83	0.03	0.01
4.63	82	SLE F	3	1	59.78	-313.46	-106.86	183.27	44.00	150.00	0.50	12.00	285.41	1.13	186.05	148.70	0.04	0.02

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.59	ø8/20	2	2	35	SLU	0.40	0.35	328.59	2.50	15312.40	30967.20	15312.40	0.40	0.35	518.31	2.50	15312.40	30967.20	15312.40	29.543
0.00	0.59	ø8/20	2	2	74	SLU	0.40	0.35	1623.73	2.50	15312.40	31022.20	15312.40	0.40	0.35	105.32	2.50	15312.40	31022.20	15312.40	9.430
0.00	0.59	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	625.14	2.50	15312.40	30767.00	15312.40	0.40	0.35	418.20	2.50	15312.40	30767.00	15312.40	24.494
0.00	0.59	ø8/20	2	2	19	SND	0.40	0.35	976.70	2.50	15312.40	30762.90	15312.40	0.40	0.35	282.41	2.50	15312.40	30762.90	15312.40	15.678
0.59	2.97	ø8/20	2	2	35	SLU	0.40	0.35	328.59	2.50	15312.40	30925.70	15312.40	0.40	0.35	448.72	2.50	15312.40	30925.70	15312.40	34.125
0.59	2.97	ø8/20	2	2	74	SLU	0.40	0.35	1501.32	2.50	15312.40	30980.70	15312.40	0.40	0.35	105.32	2.50	15312.40	30980.70	15312.40	10.199
0.59	2.97	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	625.14	2.50	15312.40	30735.00	15312.40	0.40	0.35	418.20	2.50	15312.40	30735.00	15312.40	24.494
0.59	2.97	ø8/20	2	2	19	SND	0.40	0.35	976.70	2.50	15312.40	30730.90	15312.40	0.40	0.35	282.41	2.50	15312.40	30730.90	15312.40	15.678
2.97	3.57	ø8/20	2	2	62	SLU	0.40	0.35	158.92	2.50	15312.40	30803.50	15312.40	0.40	0.35	229.91	2.50	15312.40	30803.50	15312.40	66.602
2.97	3.57	ø8/20	2	2	74	SLU	0.40	0.35	1011.68	2.50	15312.40	30814.70	15312.40	0.40	0.35	105.32	2.50	15312.40	30814.70	15312.40	15.136
2.97	3.57	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	625.14	2.50	15312.40	30607.30	15312.40	0.40	0.35	418.20	2.50	15312.40	30607.30	15312.40	24.494
2.97	3.57	ø8/20	2	2	19	SND	0.40	0.35	976.70	2.50	15312.40	30603.20	15312.40	0.40	0.35	282.41	2.50	15312.40	30603.20	15312.40	15.678
3.77	3.83	ø8/20	2	2	61	SLU	0.40	0.35	255.78	2.50	15312.40	30592.40	15312.40	0.40	0.35	86.22	2.50	15312.40	30592.40	15312.40	59.866
3.77	3.83	ø8/20	2	2	62	SLU	0.40	0.35	486.10	2.50	15312.40	30711.30	15312.40	0.40	0.35	67.79	2.50	15312.40	30711.30	15312.40	31.501
3.77	3.83	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	221.69	2.50	15312.40	30563.90	15312.40	0.40	0.35	214.06	2.50	15312.40	30563.90	15312.40	69.070
3.77	3.83	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	313.82	2.50	15312.40	30577.60	15312.40	0.40	0.35	118.72	2.50	15312.40	30577.60	15312.40	48.794
4.03	4.63	ø8/20	2	2	61	SLU	0.40	0.35	155.82	2.50	15312.40	30302.40	15312.40	0.40	0.35	63.15	2.50	15312.40	30302.40	15312.40	98.271
4.03	4.63	ø8/20	2	2	13	SND	0.40	0.35	125.50	2.50	15312.40	30390.60	15312.40	0.40	0.35	326.78	2.50	15312.40	30390.60	15312.40	46.859
4.03	4.63	ø8/20	2	2	19	SND	0.40	0.35	188.07	2.50	15312.40	30409.40	15312.40	0.40	0.35	236.99	2.50	15312.40	30409.40	15312.40	64.612

Verifiche di resistenza al fuoco
Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	87	SLU I	1	1	0.00	-3274.90	-129.12	-222.46	-3274.90	-3755.01	-6334.43	244.69	48.13	28.629
0.00	87	SLU I	1	1	0.00	-3274.90	-129.12	-222.46	-3274.90	-3755.01	-6334.43	244.69	48.13	28.629
3.57	87	SLU I	1	1	356.88	-1847.38	161.16	180.30	-1847.38	4704.18	5244.91	50.62	43.78	29.134
3.77	87	SLU I	2	1	0.00	-1645.64	212.38	201.65	-1645.64	5094.22	4867.48	42.19	43.11	24.058
3.83	87	SLU I	2	1	6.47	-1619.77	212.78	199.29	-1619.77	5091.14	4865.91	42.19	43.13	24.157
4.03	87	SLU I	3	1	0.00	-408.57	-109.65	125.87	-408.57	-4595.32	5110.62	128.67	44.75	41.171
4.63	87	SLU I	3	1	59.78	-169.47	-97.81	116.85	-169.47	-4381.84	5415.24	128.41	44.54	45.715

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.59	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	112.85	2.50	17609.30	46857.80	17609.30	0.35	0.00	81.34	2.50	17609.30	46857.80	17609.30	>100
0.59	2.97	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	112.85	2.50	17609.30	46821.00	17609.30	0.35	0.00	81.34	2.50	17609.30	46821.00	17609.30	>100
2.97	3.57	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	112.85	2.50	17609.30	46673.60	17609.30	0.35	0.00	81.34	2.50	17609.30	46673.60	17609.30	>100
3.77	3.83	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	36.61	2.50	17609.30	46605.50	17609.30	0.35	0.00	6.16	2.50	17609.30	46605.50	17609.30	>100
4.03	4.63	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	15.10	2.50	17609.30	46413.90	17609.30	0.35	0.00	19.81	2.50	17609.30	46413.90	17609.30	>100

Pilastrata n. 16

Nodi: 16 1016 2016

Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Tipo	B <cm>	H <cm>	Cf <cm>	Cls	Fck <daN/cmq>	Fctk <daN/cmq>	Fcd <daN/cmq>	Fcd (Inc) <daN/cmq>	Fctd <daN/cmq>	Tp	Fyk <daN/cmq>	Fyd <daN/cmq>
1	R	40.00	40.00	4.90	C25/30	249.00	17.91	141.10	249.00	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	74	SLU	1	1	0.00	-10393.70	471.72	471.72	-2690.71	-2690.71	-10393.70	1409.57	-7475.56	277.03	11.46	2.785
0.00	74	SLU	1	1	0.00	-10393.70	471.72	471.72	-2690.71	-2690.71	-10393.70	1409.57	-7475.56	277.03	11.46	2.785
3.83	74	SLU	1	1	383.00	-8402.10	-377.24	-377.24	2890.53	2890.53	-8402.10	-933.23	7222.64	94.22	13.66	2.498
4.03	75(e)	SLU	2	1	0.00	-8741.20	-55.08	-174.82	587.27	587.27	-8741.20	-2149.63	7131.97	101.25	10.14	12.157
4.30	75(e)	SLU	2	1	26.99	-8600.82	-133.24	-172.02	2650.48	2650.48	-8600.82	-419.74	7286.95	91.41	15.73	2.748

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	M'ydy <daNm>	M'ydz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	7	SND	1	1	0.00	-6989.64	873.71	873.71	-2521.19	-2521.19	-6989.64	1766.51	-5085.93	282.66	10.07	2.018
0.00	7	SND	1	1	0.00	-6989.64	873.71	873.71	-2521.19	-2521.19	-6989.64	1766.51	-5085.93	282.66	10.07	2.018
3.83	7	SND	1	1	383.00	-5457.64	-365.56	-365.56	2810.25	2810.25	-5457.64	-752.80	5365.43	94.22	14.53	1.912
4.03	19	SND	2	1	0.00	-3190.80	110.92	110.92	-1887.09	-1887.09	-3190.80	352.12	-5203.09	271.41	18.07	2.758
4.30	7(e)	SND	2	1	26.99	-3043.86	-31.51	-60.88	1922.65	1922.65	-3043.86	-213.63	5191.65	90.88	18.41	2.701

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	Mz <daNm>	My <daNm>	AfT <cmq>	AfC <cmq>	σ_c <daN/cmq>	σ_f <daN/cmq>
0.00	78	SLE R	1	1	0.00	-7517.85	-1818.07	327.46	5.65	3.39	36.68	699.95
0.00	34	SLE Q	1	1	0.00	-8058.58	-471.17	307.67	1.13	7.92	11.37	145.24
0.00	78	SLE R	1	1	0.00	-7517.85	-1818.07	327.46	5.65	3.39	36.68	699.95
0.00	34	SLE Q	1	1	0.00	-8058.58	-471.17	307.67	1.13	7.92	11.37	145.24
3.83	79	SLE R	1	1	383.00	-8664.57	2124.12	-296.39	5.65	3.39	41.26	806.70
3.83	78	SLE R	1	1	383.00	-5985.85	1986.61	-270.58	5.65	3.39	40.14	976.46
3.83	34	SLE Q	1	1	383.00	-6526.58	1182.62	-259.75	4.52	4.52	23.11	317.65
4.03	65	SLE R	2	1	0.00	-7628.15	-382.18	-47.36	0.00	9.05	8.03	106.83
4.03	79	SLE R	2	1	0.00	-6013.96	352.84	-32.01	0.00	9.05	6.72	88.63
4.03	34	SLE Q	2	1	0.00	-3785.15	-595.20	17.14	3.39	5.65	9.39	106.54
4.30	79	SLE R	2	1	26.99	-5905.98	1777.45	-89.22	5.65	3.39	32.26	773.02
4.30	34	SLE Q	2	1	26.99	-3677.17	408.73	-43.60	3.39	5.65	6.53	80.16

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	c <mm>	s <mm>	K_2	Φ_{eq}	Δ_{sm} <mm>	A_s <cmq>	$A_{c\ eff}$ <cmq>	σ_s <daN/cmq>	ε_{sm}	Wk <mm>
3.83	34	SLE Q	1	1	383.00	-6526.58	-259.75	1182.62	44.00	150.00	0.50	12.00	281.92	1.13	182.77	317.65	0.09	0.04
3.83	31	SLE F	1	1	383.00	-7230.13	-268.37	1313.79	44.00	150.00	0.50	12.00	290.40	1.13	190.76	349.45	0.10	0.05
4.03	34	SLE Q	2	1	0.00	-3785.15	17.14	-595.20	44.00	150.00	0.50	12.00	174.26	3.39	243.91	99.31	0.03	0.01
4.03	82	SLE F	2	1	0.00	-3366.19	23.29	-556.79	44.00	150.00	0.50	12.00	176.30	3.39	249.67	105.69	0.03	0.01
4.30	31	SLE F	2	1	26.99	-4374.31	-57.38	684.57	44.00	150.00	0.50	12.00	201.27	2.26	213.51	119.87	0.03	0.01

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.64	ø8/20	2	2	48	SLU	0.40	0.35	823.97	2.50	15312.40	32164.40	15312.40	0.40	0.35	569.42	2.50	15312.40	32164.40	15312.40	18.584
0.00	0.64	ø8/20	2	2	74	SLU	0.40	0.35	1886.97	2.50	15312.40	31697.50	15312.40	0.40	0.35	221.66	2.50	15312.40	31697.50	15312.40	8.115
0.00	0.64	ø8/20	2	2	13	SND	0.40	0.35	987.36	2.50	15312.40	31484.30	15312.40	0.40	0.35	459.29	2.50	15312.40	31484.30	15312.40	15.508
0.00	0.64	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	1392.02	2.50	15312.40	31518.40	15312.40	0.40	0.35	323.37	2.50	15312.40	31518.40	15312.40	11.000
0.64	3.19	ø8/20	2	2	48	SLU	0.40	0.35	823.97	2.50	15312.40	32119.80	15312.40	0.40	0.35	493.21	2.50	15312.40	32119.80	15312.40	18.584
0.64	3.19	ø8/20	2	2	74	SLU	0.40	0.35	1743.73	2.50	15312.40	31653.00	15312.40	0.40	0.35	221.66	2.50	15312.40	31653.00	15312.40	8.781
0.64	3.19	ø8/20	2	2	13	SND	0.40	0.35	987.36	2.50	15312.40	31450.00	15312.40	0.40	0.35	459.29	2.50	15312.40	31450.00	15312.40	15.508
0.64	3.19	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	1392.02	2.50	15312.40	31484.10	15312.40	0.40	0.35	323.37	2.50	15312.40	31484.10	15312.40	11.000

3.19	3.83	ø8/20	2	2	62	SLU	0.40	0.35	906.88	2.50	15312.40	32570.80	15312.40	0.40	0.35	250.78	2.50	15312.40	32570.80	15312.40	16.885
3.19	3.83	ø8/20	2	2	75	SLU	0.40	0.35	1243.05	2.50	15312.40	32014.10	15312.40	0.40	0.35	242.95	2.50	15312.40	32014.10	15312.40	12.318
3.19	3.83	ø8/20	2	2	13	SND	0.40	0.35	987.36	2.50	15312.40	31313.00	15312.40	0.40	0.35	459.29	2.50	15312.40	31313.00	15312.40	15.508
3.19	3.83	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	1392.02	2.50	15312.40	31347.10	15312.40	0.40	0.35	323.37	2.50	15312.40	31347.10	15312.40	11.000
4.03	4.30	ø8/20	2	2	48	SLU	0.40	0.35	6802.98	2.50	15312.40	31377.10	15312.40	0.40	0.35	521.99	2.50	15312.40	31377.10	15312.40	2.251
4.03	4.30	ø8/20	2	2	62	SLU	0.40	0.35	9069.59	2.50	15312.40	31982.50	15312.40	0.40	0.35	343.39	2.50	15312.40	31982.50	15312.40	1.688
4.03	4.30	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	4352.41	2.50	15312.40	30857.60	15312.40	0.40	0.35	772.19	2.50	15312.40	30857.60	15312.40	3.518
4.03	4.30	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	4545.91	2.50	15312.40	30890.30	15312.40	0.40	0.35	558.57	2.50	15312.40	30890.30	15312.40	3.368

Verifiche di resistenza al fuoco

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	87	SLU I	1	1	0.00	-8058.58	307.67	-471.17	-8058.58	4368.67	-6749.63	300.94	42.69	14.288
0.00	87	SLU I	1	1	0.00	-8058.58	307.67	-471.17	-8058.58	4368.67	-6749.63	300.94	42.69	14.288
3.83	87	SLU I	1	1	383.00	-6526.58	-259.75	1182.62	-6526.58	-1657.67	7436.98	96.33	70.54	6.293
4.03	87(e)	SLU I	2	1	0.00	-3785.15	17.14	-595.20	-3785.15	839.01	-7092.28	272.81	89.59	11.903
4.30	87(e)	SLU I	2	1	26.99	-3677.17	-43.60	408.73	-3677.17	1175.55	7062.46	85.78	81.57	17.240

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.64	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	431.80	2.50	17609.30	47598.60	17609.30	0.35	0.00	148.15	2.50	17609.30	47598.60	17609.30	40.781
0.64	3.19	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	431.80	2.50	17609.30	47559.00	17609.30	0.35	0.00	148.15	2.50	17609.30	47559.00	17609.30	40.781
3.19	3.83	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	431.80	2.50	17609.30	47400.90	17609.30	0.35	0.00	148.15	2.50	17609.30	47400.90	17609.30	40.781
4.03	4.30	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	3719.04	2.50	17609.30	46936.80	17609.30	0.35	0.00	225.04	2.50	17609.30	46936.80	17609.30	4.735

Pilastrata n. 17

Nodi: 17 -2589 2017

Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Tipo	B <cm>	H <cm>	Cf <cm>	Cls	Fck <daN/cmq>	Fctk <daN/cmq>	Fcd <daN/cmq>	Fcd (Inc) <daN/cmq>	Fctd <daN/cmq>	Tp	Fyk <daN/cmq>	Fyd <daN/cmq>
1	R	40.00	40.00	4.90	C25/30	249.00	17.91	141.10	249.00	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	74(e)	SLU	1	1	0.00	-8664.73	120.24	-174.59	-2004.84	-2004.84	-8664.73	-669.69	-7278.71	267.19	14.60	3.632
0.00	74(e)	SLU	1	1	0.00	-8664.73	120.24	-174.59	-2004.84	-2004.84	-8664.73	-669.69	-7278.71	267.19	14.60	3.632
3.83	62(e)	SLU	1	1	383.00	-14320.20	-30.90	-288.55	-24.29	-288.55	-261164.00	-6028.63	-6028.60	225.00	6.00	18.238
4.03	62(e)	SLU	2	1	0.00	-12608.70	-32.01	-252.17	-131.89	-252.17	-261164.00	-5877.67	-5877.64	225.00	6.22	20.713
4.30	62(e)	SLU	2	1	26.99	-12468.30	0.00	249.37	0.00	249.37	-261164.00	5865.04	5865.01	45.00	6.24	20.946

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	M'ydy <daNm>	M'ydz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	1	SND	1	1	0.00	-6317.69	1188.61	1188.61	-725.62	-725.62	-6317.69	4372.20	-2741.60	334.69	7.89	3.706
0.00	1	SND	1	1	0.00	-6317.69	1188.61	1188.61	-725.62	-725.62	-6317.69	4372.20	-2741.60	334.69	7.89	3.706
3.83	13(e)	SND	1	1	383.00	-4784.53	-555.85	-555.85	86.47	-96.41	-4784.53	-5179.12	-946.03	185.62	13.84	9.332
4.03	1	SND	2	1	0.00	-3537.09	-137.67	-137.67	-91.15	-91.15	-3537.09	-4015.30	-2578.98	205.31	8.27	28.904
4.30	4(e)	SND	2	1	26.99	-3485.89	0.00	69.72	0.00	69.72	-3485.89	3324.15	3324.12	45.00	8.21	41.320

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	Mz <daNm>	My <daNm>	AfT <cmq>	AfC <cmq>	σ_c <daN/cmq>	σ_f <daN/cmq>
0.00	78	SLE R	1	1	0.00	-6254.86	-1338.16	82.37	5.65	3.39	23.37	406.58
0.00	34	SLE Q	1	1	0.00	-6373.44	-11.70	72.63	0.00	9.05	4.39	63.11
0.00	78	SLE R	1	1	0.00	-6254.86	-1338.16	82.37	5.65	3.39	23.37	406.58
0.00	34	SLE Q	1	1	0.00	-6373.44	-11.70	72.63	0.00	9.05	4.39	63.11
3.83	53	SLE R	1	1	383.00	-8617.59	70.30	-71.98	0.00	9.05	6.17	88.02
3.83	78	SLE R	1	1	383.00	-4722.86	201.24	-36.51	0.00	9.05	4.73	63.46
3.83	34	SLE Q	1	1	383.00	-4841.44	56.89	-26.51	0.00	9.05	3.50	49.78
4.03	66	SLE R	2	1	0.00	-8567.71	-88.72	-23.35	0.00	9.05	5.88	84.72
4.03	78	SLE R	2	1	0.00	-3461.55	34.13	-11.84	0.00	9.05	2.38	34.29
4.03	34	SLE Q	2	1	0.00	-3579.40	-20.06	-15.02	0.00	9.05	2.36	34.27
4.30	66	SLE R	2	1	26.99	-8459.73	0.00	0.00	0.00	9.05	4.87	73.11
4.30	78	SLE R	2	1	26.99	-3353.57	0.00	0.00	0.00	9.05	1.93	28.98
4.30	34	SLE Q	2	1	26.99	-3471.42	0.00	0.00	0.00	9.05	2.00	30.00

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.64	ø8/20	2	2	48	SLU	0.40	0.35	55.32	2.50	15312.40	31869.50	15312.40	0.40	0.35	129.54	2.50	15312.40	31869.50	15312.40	>100
0.00	0.64	ø8/20	2	2	74	SLU	0.40	0.35	1459.34	2.50	15312.40	31465.50	15312.40	0.40	0.35	45.47	2.50	15312.40	31465.50	15312.40	10.493
0.00	0.64	ø8/20	2	2	13	SND	0.40	0.35	185.34	2.50	15312.40	31165.40	15312.40	0.40	0.35	457.90	2.50	15312.40	31165.40	15312.40	33.440
0.00	0.64	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	312.78	2.50	15312.40	31166.00	15312.40	0.40	0.35	270.95	2.50	15312.40	31166.00	15312.40	48.956
0.64	3.19	ø8/20	2	2	48	SLU	0.40	0.35	55.32	2.50	15312.40	31825.00	15312.40	0.40	0.35	129.54	2.50	15312.40	31825.00	15312.40	>100
0.64	3.19	ø8/20	2	2	74	SLU	0.40	0.35	1173.24	2.50	15312.40	31420.90	15312.40	0.40	0.35	45.47	2.50	15312.40	31420.90	15312.40	13.051
0.64	3.19	ø8/20	2	2	13	SND	0.40	0.35	185.34	2.50	15312.40	31131.10	15312.40	0.40	0.35	457.90	2.50	15312.40	31131.10	15312.40	33.440
0.64	3.19	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	312.78	2.50	15312.40	31131.70	15312.40	0.40	0.35	270.95	2.50	15312.40	31131.70	15312.40	48.956
3.19	3.83	ø8/20	2	2	48	SLU	0.40	0.35	55.32	2.50	15312.40	31646.80	15312.40	0.40	0.35	129.54	2.50	15312.40	31646.80	15312.40	>100
3.19	3.83	ø8/20	2	2	61	SLU	0.40	0.35	362.85	2.50	15312.40	32050.60	15312.40	0.40	0.35	32.48	2.50	15312.40	32050.60	15312.40	42.200

3.19	3.83	ø8/20	2	2	13	SND	0.40	0.35	185.34	2.50	15312.40	30994.00	15312.40	0.40	0.35	457.90	2.50	15312.40	30994.00	15312.40	33.440
3.19	3.83	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	312.78	2.50	15312.40	30994.60	15312.40	0.40	0.35	270.95	2.50	15312.40	30994.60	15312.40	48.956
4.03	4.30	ø8/20	2	2	35	SLU	0.40	0.35	190.05	2.50	15312.40	31371.70	15312.40	0.40	0.35	194.52	2.50	15312.40	31371.70	15312.40	78.719
4.03	4.30	ø8/20	2	2	61	SLU	0.40	0.35	680.68	2.50	15312.40	31775.80	15312.40	0.40	0.35	117.43	2.50	15312.40	31775.80	15312.40	22.496
4.03	4.30	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	337.65	2.50	15312.40	30788.80	15312.40	0.40	0.35	509.99	2.50	15312.40	30788.80	15312.40	30.025
4.03	4.30	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	527.13	2.50	15312.40	30790.80	15312.40	0.40	0.35	303.70	2.50	15312.40	30790.80	15312.40	29.048

Verifiche di resistenza al fuoco

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	87(e)	SLU I	1	1	0.00	-6373.44	72.63	-11.70	-143852.00	5405.19	-5405.21	315.00	40.58	22.571
0.00	87(e)	SLU I	1	1	0.00	-6373.44	72.63	-11.70	-143852.00	5405.19	-5405.21	315.00	40.58	22.571
3.83	87(e)	SLU I	1	1	383.00	-4841.44	-26.51	56.89	-143852.00	-5276.14	5276.17	135.00	41.10	29.713
4.03	87(e)	SLU I	2	1	0.00	-3579.40	-15.02	-20.06	-143852.00	-5169.36	-5169.27	225.00	41.52	40.189
4.30	87(e)	SLU I	2	1	26.99	-3471.42	0.00	0.00	-143852.00	5159.78	5159.72	45.00	41.57	41.439

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.64	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	17.91	2.50	17609.30	47337.60	17609.30	0.35	0.00	25.88	2.50	17609.30	47337.60	17609.30	>100
0.64	3.19	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	17.91	2.50	17609.30	47298.10	17609.30	0.35	0.00	25.88	2.50	17609.30	47298.10	17609.30	>100
3.19	3.83	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	17.91	2.50	17609.30	47139.90	17609.30	0.35	0.00	25.88	2.50	17609.30	47139.90	17609.30	>100
4.03	4.30	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	74.31	2.50	17609.30	46905.00	17609.30	0.35	0.00	55.62	2.50	17609.30	46905.00	17609.30	>100

Pilastrata n. 18

Nodi: 18 1018 2018

Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Tipo	B <cm>	H <cm>	Cf <cm>	Cls	Fck <daN/cmq>	Fctk <daN/cmq>	Fcd <daN/cmq>	Fcd (Inc) <daN/cmq>	Fctd <daN/cmq>	Tp	Fyk <daN/cmq>	Fyd <daN/cmq>
1	R	40.00	40.00	4.90	C25/30	249.00	17.91	141.10	249.00	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	74(e)	SLU	1	1	0.00	-8554.99	166.22	-172.38	-2945.50	-2945.50	-8554.99	-419.83	-7280.26	268.59	15.74	2.472
0.00	74(e)	SLU	1	1	0.00	-8554.99	166.22	-172.38	-2945.50	-2945.50	-8554.99	-419.83	-7280.26	268.59	15.74	2.472
3.83	74(e)	SLU	1	1	383.00	-6563.39	-62.11	132.25	1895.86	1895.86	-6563.39	426.03	6973.29	88.59	16.60	3.676
4.03	75(e)	SLU	2	1	0.00	-6030.20	16.58	120.60	953.82	953.82	-6030.20	946.97	6866.82	85.78	14.33	7.210
4.30	74(e)	SLU	2	1	26.99	-3422.50	11.34	68.45	1466.23	1466.23	-3422.50	359.94	6483.65	88.95	18.24	4.424

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	M'ydy <daNm>	M'ydz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	7	SND	1	1	0.00	-5387.76	744.16	744.16	-1818.45	-1818.45	-5387.76	1872.86	-4789.27	284.06	9.91	2.617
0.00	7	SND	1	1	0.00	-5387.76	744.16	744.16	-1818.45	-1818.45	-5387.76	1872.86	-4789.27	284.06	9.91	2.617
3.83	7	SND	1	1	383.00	-3855.76	-341.79	-341.79	1609.57	1609.57	-3855.76	-1121.39	4967.31	97.03	13.17	3.095
4.03	19(e)	SND	2	1	0.00	-1804.12	-32.70	-36.08	-1035.68	-1035.68	-1804.12	-214.18	-5006.55	269.12	18.96	4.835
4.30	7(e)	SND	2	1	26.99	-1706.92	27.06	34.14	1505.34	1505.34	-1706.92	65.79	4978.80	89.30	18.96	3.307

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	Mz <daNm>	My <daNm>	AfT <cmq>	AfC <cmq>	σ_c <daN/cmq>	σ_f <daN/cmq>
0.00	78	SLE R	1	1	0.00	-6182.90	-1981.49	114.82	5.65	3.39	36.53	908.56
0.00	34	SLE Q	1	1	0.00	-5885.91	-374.90	94.44	0.00	9.05	7.38	95.71
0.00	78	SLE R	1	1	0.00	-6182.90	-1981.49	114.82	5.65	3.39	36.53	908.56
0.00	34	SLE Q	1	1	0.00	-5885.91	-374.90	94.44	0.00	9.05	7.38	95.71
3.83	78	SLE R	1	1	383.00	-4650.90	1299.62	-42.94	5.65	3.39	22.92	524.91
3.83	34	SLE Q	1	1	383.00	-4353.91	638.39	-39.30	3.39	5.65	10.22	118.17
4.03	79	SLE R	2	1	0.00	-4122.28	626.96	11.38	3.39	5.65	9.72	111.36
4.03	78	SLE R	2	1	0.00	-2477.40	562.10	10.45	5.65	3.39	9.47	179.26
4.03	34	SLE Q	2	1	0.00	-2233.85	-21.76	8.48	0.00	9.05	1.54	22.18
4.30	79	SLE R	2	1	26.99	-4014.31	1031.65	8.10	5.65	3.39	17.48	377.90
4.30	78	SLE R	2	1	26.99	-2369.42	979.58	7.74	5.65	3.39	17.29	511.75
4.30	34	SLE Q	2	1	26.99	-2125.87	137.72	3.75	0.00	9.05	2.42	31.85

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	c <mm>	s <mm>	K_2	Φ_{eq}	Δ_{sm} <mm>	A_s <cmq>	$A_{c\ eff}$ <cmq>	σ_s <daN/cmq>	ε_{sm}	Wk <mm>
3.83	34	SLE Q	1	1	383.00	-4353.91	-39.30	638.39	44.00	150.00	0.50	12.00	197.86	2.26	207.09	92.82	0.03	0.01
3.83	82	SLE F	1	1	383.00	-4162.28	-39.65	734.42	44.00	150.00	0.50	12.00	179.34	3.39	258.27	161.13	0.05	0.01
4.30	82	SLE F	2	1	26.99	-1925.68	4.27	250.54	44.00	150.00	0.50	12.00	295.27	1.13	195.35	24.16	0.01	0.00

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.64	ø8/20	2	2	48	SLU	0.40	0.35	516.27	2.50	15312.40	31644.40	15312.40	0.40	0.35	141.91	2.50	15312.40	31644.40	15312.40	29.660
0.00	0.64	ø8/20	2	2	74	SLU	0.40	0.35	2124.67	2.50	15312.40	31450.70	15312.40	0.40	0.35	59.62	2.50	15312.40	31450.70	15312.40	7.207

0.00	0.64	ø8/20	2	2	13	SND	0.40	0.35	601.98	2.50	15312.40	31128.60	15312.40	0.40	0.35	465.58	2.50	15312.40	31128.60	15312.40	25.437
0.00	0.64	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	895.04	2.50	15312.40	31161.00	15312.40	0.40	0.35	283.34	2.50	15312.40	31161.00	15312.40	17.108
0.64	3.19	ø8/20	2	2	48	SLU	0.40	0.35	516.27	2.50	15312.40	31599.90	15312.40	0.40	0.35	141.91	2.50	15312.40	31599.90	15312.40	29.660
0.64	3.19	ø8/20	2	2	74	SLU	0.40	0.35	1837.80	2.50	15312.40	31406.20	15312.40	0.40	0.35	59.62	2.50	15312.40	31406.20	15312.40	8.332
0.64	3.19	ø8/20	2	2	13	SND	0.40	0.35	601.98	2.50	15312.40	31094.30	15312.40	0.40	0.35	465.58	2.50	15312.40	31094.30	15312.40	25.437
0.64	3.19	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	895.04	2.50	15312.40	31126.70	15312.40	0.40	0.35	283.34	2.50	15312.40	31126.70	15312.40	17.108
3.19	3.83	ø8/20	2	2	48	SLU	0.40	0.35	516.27	2.50	15312.40	31421.70	15312.40	0.40	0.35	141.91	2.50	15312.40	31421.70	15312.40	29.660
3.19	3.83	ø8/20	2	2	75	SLU	0.40	0.35	752.01	2.50	15312.40	31557.80	15312.40	0.40	0.35	61.81	2.50	15312.40	31557.80	15312.40	20.362
3.19	3.83	ø8/20	2	2	13	SND	0.40	0.35	601.98	2.50	15312.40	30957.20	15312.40	0.40	0.35	465.58	2.50	15312.40	30957.20	15312.40	25.437
3.19	3.83	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	895.04	2.50	15312.40	30989.60	15312.40	0.40	0.35	283.34	2.50	15312.40	30989.60	15312.40	17.108
4.03	4.30	ø8/20	2	2	48	SLU	0.40	0.35	1208.66	2.50	15312.40	30983.10	15312.40	0.40	0.35	63.88	2.50	15312.40	30983.10	15312.40	12.669
4.03	4.30	ø8/20	2	2	74	SLU	0.40	0.35	2380.02	2.50	15312.40	30780.70	15312.40	0.40	0.35	14.25	2.50	15312.40	30780.70	15312.40	6.434
4.03	4.30	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	1307.83	2.50	15312.40	30634.00	15312.40	0.40	0.35	216.03	2.50	15312.40	30634.00	15312.40	11.708
4.03	4.30	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	1902.94	2.50	15312.40	30660.00	15312.40	0.40	0.35	135.91	2.50	15312.40	30660.00	15312.40	8.047

Verifiche di resistenza al fuoco

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	87(e)	SLU I	1	1	0.00	-5885.91	94.44	-374.90	-5885.91	-2337.68	-7239.27	260.16	61.64	19.347
0.00	87(e)	SLU I	1	1	0.00	-5885.91	94.44	-374.90	-5885.91	-2337.68	-7239.27	260.16	61.64	19.347
3.83	87(e)	SLU I	1	1	383.00	-4353.91	-39.30	638.39	-4353.91	-860.11	7177.69	92.81	89.00	11.219
4.03	87(e)	SLU I	2	1	0.00	-2233.85	8.48	-21.76	-143852.00	5045.69	-5045.67	315.00	42.33	64.397
4.30	87(e)	SLU I	2	1	26.99	-2125.87	3.75	137.72	-2125.87	2091.48	6731.59	81.56	68.58	48.907

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.64	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	264.57	2.50	17609.30	47262.10	17609.30	0.35	0.00	34.92	2.50	17609.30	47262.10	17609.30	66.559
0.64	3.19	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	264.57	2.50	17609.30	47222.60	17609.30	0.35	0.00	34.92	2.50	17609.30	47222.60	17609.30	66.559
3.19	3.83	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	264.57	2.50	17609.30	47064.40	17609.30	0.35	0.00	34.92	2.50	17609.30	47064.40	17609.30	66.559
4.03	4.30	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	590.78	2.50	17609.30	46696.60	17609.30	0.35	0.00	17.51	2.50	17609.30	46696.60	17609.30	29.807

Pilastrata n. 19

Nodi: 19 -2291 2019

Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Tipo	B <cm>	H <cm>	Cf <cm>	Cls	Fck <daN/cmq>	Fctk <daN/cmq>	Fcd <daN/cmq>	Fcd (Inc) <daN/cmq>	Fctd <daN/cmq>	Tp	Fyk <daN/cmq>	Fyd <daN/cmq>
1	R	40.00	40.00	4.90	C25/30	249.00	17.91	141.10	249.00	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	74(e)	SLU	1	1	0.00	-8635.89	121.96	-174.01	-2315.46	-2315.46	-8635.89	-669.84	-7274.34	267.19	14.61	3.146
0.00	74(e)	SLU	1	1	0.00	-8635.89	121.96	-174.01	-2315.46	-2315.46	-8635.89	-669.84	-7274.34	267.19	14.61	3.146
3.83	62(e)	SLU	1	1	383.00	-14261.50	-57.51	-287.37	-115.85	-287.37	-261164.00	-6023.58	-6023.55	225.00	6.01	18.313
4.03	62(e)	SLU	2	1	0.00	-12586.10	7.55	251.72	-186.71	-251.72	-261164.00	5875.65	-5875.61	315.00	6.22	20.750
4.30	62(e)	SLU	2	1	26.99	-12445.70	0.00	248.91	0.00	248.91	-261164.00	5863.00	5862.97	45.00	6.24	20.984

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	M'ydy <daNm>	M'ydz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	19	SND	1	1	0.00	-6358.60	715.30	715.30	-1202.22	-1202.22	-6358.60	2642.06	-4443.30	293.91	8.01	3.695
0.00	19	SND	1	1	0.00	-6358.60	715.30	715.30	-1202.22	-1202.22	-6358.60	2642.06	-4443.30	293.91	8.01	3.695
3.83	13(e)	SND	1	1	383.00	-4828.54	-569.50	-569.50	61.44	-97.30	-4828.54	-5193.10	-947.71	185.62	13.83	9.135
4.03	19(e)	SND	2	1	0.00	-3578.02	43.63	-71.56	-188.49	-188.49	-3578.02	-1736.33	-4598.35	257.34	10.72	24.360
4.30	13(e)	SND	2	1	26.99	-3470.84	0.00	69.42	0.00	69.42	-3470.84	3324.15	3324.12	45.00	8.20	47.694

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	Mz <daNm>	My <daNm>	AfT <cmq>	AfC <cmq>	σ_c <daN/cmq>	σ_f <daN/cmq>
0.00	78	SLE R	1	1	0.00	-6235.06	-1548.95	83.53	5.65	3.39	27.54	563.45
0.00	34	SLE Q	1	1	0.00	-6354.73	-77.54	75.14	0.00	9.05	4.95	69.46
0.00	78	SLE R	1	1	0.00	-6235.06	-1548.95	83.53	5.65	3.39	27.54	563.45
0.00	34	SLE Q	1	1	0.00	-6354.73	-77.54	75.14	0.00	9.05	4.95	69.46
3.83	66	SLE R	1	1	383.00	-9781.20	-75.86	-39.38	0.00	9.05	6.61	95.50
3.83	78	SLE R	1	1	383.00	-4703.06	149.78	-40.07	0.00	9.05	4.32	58.73
3.83	34	SLE Q	1	1	383.00	-4822.73	20.26	-35.51	0.00	9.05	3.25	46.99
4.03	66	SLE R	2	1	0.00	-8553.28	-126.52	5.26	0.00	9.05	6.04	86.47
4.03	78	SLE R	2	1	0.00	-3449.95	-9.31	6.81	0.00	9.05	2.12	31.35
4.03	34	SLE Q	2	1	0.00	-3574.41	-39.46	5.24	0.00	9.05	2.44	35.15
4.30	66	SLE R	2	1	26.99	-8445.30	0.00	0.00	0.00	9.05	4.87	72.98
4.30	78	SLE R	2	1	26.99	-3341.97	0.00	0.00	0.00	9.05	1.93	28.88
4.30	34	SLE Q	2	1	26.99	-3466.43	0.00	0.00	0.00	9.05	2.00	29.96

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.64	ø8/20	2	2	48	SLU	0.40	0.35	78.85	2.50	15312.40	31863.90	15312.40	0.40	0.35	131.00	2.50	15312.40	31863.90	15312.40	>100
0.00	0.64	ø8/20	2	2	74	SLU	0.40	0.35	1526.73	2.50	15312.40	31461.60	15312.40	0.40	0.35	47.13	2.50	15312.40	31461.60	15312.40	10.030
0.00	0.64	ø8/20	2	2	13	SND	0.40	0.35	174.95	2.50	15312.40	31156.20	15312.40	0.40	0.35	460.33	2.50	15312.40	31156.20	15312.40	33.264
0.00	0.64	ø8/20	2	2	19	SND	0.40	0.35	299.54	2.50	15312.40	31155.90	15312.40	0.40	0.35	276.12	2.50	15312.40	31155.90	15312.40	51.120
0.64	3.19	ø8/20	2	2	48	SLU	0.40	0.35	78.85	2.50	15312.40	31819.30	15312.40	0.40	0.35	131.00	2.50	15312.40	31819.30	15312.40	>100

0.64	3.19	ø8/20	2	2	74	SLU	0.40	0.35	1238.71	2.50	15312.40	31417.00	15312.40	0.40	0.35	47.13	2.50	15312.40	31417.00	15312.40	12.361
0.64	3.19	ø8/20	2	2	13	SND	0.40	0.35	174.95	2.50	15312.40	31121.90	15312.40	0.40	0.35	460.33	2.50	15312.40	31121.90	15312.40	33.264
0.64	3.19	ø8/20	2	2	19	SND	0.40	0.35	299.54	2.50	15312.40	31121.60	15312.40	0.40	0.35	276.12	2.50	15312.40	31121.60	15312.40	51.120
3.19	3.83	ø8/20	2	2	48	SLU	0.40	0.35	78.85	2.50	15312.40	31641.10	15312.40	0.40	0.35	131.01	2.50	15312.40	31641.10	15312.40	>100
3.19	3.83	ø8/20	2	2	61	SLU	0.40	0.35	353.95	2.50	15312.40	32043.80	15312.40	0.40	0.35	42.70	2.50	15312.40	32043.80	15312.40	43.261
3.19	3.83	ø8/20	2	2	13	SND	0.40	0.35	174.95	2.50	15312.40	30984.80	15312.40	0.40	0.35	460.33	2.50	15312.40	30984.80	15312.40	33.264
3.19	3.83	ø8/20	2	2	19	SND	0.40	0.35	299.54	2.50	15312.40	30984.60	15312.40	0.40	0.35	276.12	2.50	15312.40	30984.60	15312.40	51.120
4.03	4.30	ø8/20	2	2	48	SLU	0.40	0.35	352.05	2.50	15312.40	31369.00	15312.40	0.40	0.35	79.95	2.50	15312.40	31369.00	15312.40	43.495
4.03	4.30	ø8/20	2	2	61	SLU	0.40	0.35	788.89	2.50	15312.40	31774.00	15312.40	0.40	0.35	23.13	2.50	15312.40	31774.00	15312.40	19.410
4.03	4.30	ø8/20	2	2	13	SND	0.40	0.35	459.24	2.50	15312.40	30782.80	15312.40	0.40	0.35	292.54	2.50	15312.40	30782.80	15312.40	33.343
4.03	4.30	ø8/20	2	2	19	SND	0.40	0.35	698.25	2.50	15312.40	30782.70	15312.40	0.40	0.35	161.64	2.50	15312.40	30782.70	15312.40	21.930

Verifiche di resistenza al fuoco

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	87(e)	SLU I	1	1	0.00	-6354.73	75.14	-77.54	-143852.00	5403.62	-5403.63	315.00	40.58	22.637
0.00	87(e)	SLU I	1	1	0.00	-6354.73	75.14	-77.54	-143852.00	5403.62	-5403.63	315.00	40.58	22.637
3.83	87(e)	SLU I	1	1	383.00	-4822.73	-35.51	20.26	-143852.00	-5274.56	5274.58	135.00	41.10	29.828
4.03	87(e)	SLU I	2	1	0.00	-3574.41	5.24	-39.46	-143852.00	5168.87	-5168.87	315.00	41.53	40.245
4.30	87(e)	SLU I	2	1	26.99	-3466.43	0.00	0.00	-143852.00	5159.33	5159.27	45.00	41.58	41.499

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.64	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	25.53	2.50	17609.30	47334.70	17609.30	0.35	0.00	28.89	2.50	17609.30	47334.70	17609.30	>100
0.64	3.19	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	25.53	2.50	17609.30	47295.20	17609.30	0.35	0.00	28.89	2.50	17609.30	47295.20	17609.30	>100
3.19	3.83	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	25.53	2.50	17609.30	47137.00	17609.30	0.35	0.00	28.89	2.50	17609.30	47137.00	17609.30	>100
4.03	4.30	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	146.19	2.50	17609.30	46904.20	17609.30	0.35	0.00	19.40	2.50	17609.30	46904.20	17609.30	>100

Pilastrata n. 20

Nodi: 20 1020 2020

Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Tipo	B <cm>	H <cm>	Cf <cm>	Cls	Fck <daN/cmq>	Fctk <daN/cmq>	Fcd <daN/cmq>	Fcd (Inc) <daN/cmq>	Fctd <daN/cmq>	Tp	Fyk <daN/cmq>	Fyd <daN/cmq>
1	R	40.00	40.00	4.90	C25/30	249.00	17.91	141.10	249.00	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	74(e)	SLU	1	1	0.00	-8620.70	112.53	-173.71	-3168.03	-3168.03	-8620.70	-419.68	-7289.85	268.59	15.72	2.301
0.00	74(e)	SLU	1	1	0.00	-8620.70	112.53	-173.71	-3168.03	-3168.03	-8620.70	-419.68	-7289.85	268.59	15.72	2.301
3.83	74(e)	SLU	1	1	383.00	-6629.10	-37.32	133.58	2084.11	2084.11	-6629.10	425.82	6983.20	88.59	16.57	3.350
4.03	75(e)	SLU	2	1	0.00	-6078.34	29.37	121.57	1187.80	1187.80	-6078.34	682.52	6886.57	87.19	15.52	5.796
4.30	74(e)	SLU	2	1	26.99	-3468.96	21.83	69.38	1702.00	1702.00	-3468.96	359.83	6490.79	88.95	18.22	3.816

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	M'ydy <daNm>	M'ydz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	19	SND	1	1	0.00	-5408.01	705.31	705.31	-1824.14	-1824.14	-5408.01	1875.32	-4802.72	284.06	9.90	2.636
0.00	19	SND	1	1	0.00	-5408.01	705.31	705.31	-1824.14	-1824.14	-5408.01	1875.32	-4802.72	284.06	9.90	2.636
3.83	19	SND	1	1	383.00	-3876.01	-326.16	-326.16	1635.66	1635.66	-3876.01	-949.33	5053.05	95.62	14.12	3.082
4.03	19(e)	SND	2	1	0.00	-1825.13	-32.25	36.50	1006.03	1006.03	-1825.13	213.85	5006.57	89.12	18.94	4.974
4.30	19	SND	2	1	26.99	-1717.16	35.01	35.01	1546.89	1546.89	-1717.16	65.65	4978.80	89.30	18.93	3.217

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	Mz <daNm>	My <daNm>	AfT <cmq>	AfC <cmq>	σ_c <daN/cmq>	σ_f <daN/cmq>
0.00	78	SLE R	1	1	0.00	-6227.51	-2131.70	76.94	5.65	3.39	38.51	1011.26
0.00	34	SLE Q	1	1	0.00	-5901.10	-408.77	70.24	0.00	9.05	7.48	96.86
0.00	78	SLE R	1	1	0.00	-6227.51	-2131.70	76.94	5.65	3.39	38.51	1011.26
0.00	34	SLE Q	1	1	0.00	-5901.10	-408.77	70.24	0.00	9.05	7.48	96.86
3.83	78	SLE R	1	1	383.00	-4695.51	1427.05	-25.41	5.65	3.39	24.94	613.96
3.83	34	SLE Q	1	1	383.00	-4369.10	672.31	-26.89	3.39	5.65	10.67	121.77
4.03	79	SLE R	2	1	0.00	-4154.83	785.43	19.97	5.65	3.39	12.87	191.01
4.03	78	SLE R	2	1	0.00	-2508.83	716.47	20.13	5.65	3.39	12.60	294.22
4.03	34	SLE Q	2	1	0.00	-2243.06	24.03	10.05	0.00	9.05	1.58	22.63
4.30	79	SLE R	2	1	26.99	-4046.85	1192.56	15.70	5.65	3.39	20.66	498.83
4.30	78	SLE R	2	1	26.99	-2400.85	1139.17	14.87	5.65	3.39	20.37	636.64
4.30	34	SLE Q	2	1	26.99	-2135.08	181.08	7.30	1.13	7.92	2.87	36.81

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	c <mm>	s <mm>	K_2	Φ_{eq}	Δ_{sm} <mm>	A_s <cmq>	$A_{c\ eff}$ <cmq>	σ_s <daN/cmq>	ε_{sm}	Wk <mm>
0.00	82	SLE F	1	1	0.00	-5713.48	70.75	-713.96	44.00	150.00	0.50	12.00	232.19	1.13	135.90	68.98	0.02	0.01
0.00	82	SLE F	1	1	0.00	-5713.48	70.75	-713.96	44.00	150.00	0.50	12.00	232.19	1.13	135.90	68.98	0.02	0.01
3.83	34	SLE Q	1	1	383.00	-4369.10	-26.89	672.31	44.00	150.00	0.50	12.00	170.12	3.39	232.21	107.74	0.03	0.01
3.83	82	SLE F	1	1	383.00	-4181.48	-26.48	781.42	44.00	150.00	0.50	12.00	187.13	3.39	280.29	187.51	0.05	0.02
4.30	82	SLE F	2	1	26.99	-1937.91	8.26	310.32	44.00	150.00	0.50	12.00	176.31	3.39	249.70	53.92	0.02	0.00

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.64	ø8/20	2	2	48	SLU	0.40	0.35	562.03	2.50	15312.40	31648.60	15312.40	0.40	0.35	120.64	2.50	15312.40	31648.60	15312.40	27.245
0.00	0.64	ø8/20	2	2	74	SLU	0.40	0.35	2233.07	2.50	15312.40	31459.50	15312.40	0.40	0.35	39.13	2.50	15312.40	31459.50	15312.40	6.857
0.00	0.64	ø8/20	2	2	13	SND	0.40	0.35	621.81	2.50	15312.40	31133.20	15312.40	0.40	0.35	443.76	2.50	15312.40	31133.20	15312.40	24.626
0.00	0.64	ø8/20	2	2	19	SND	0.40	0.35	903.34	2.50	15312.40	31165.20	15312.40	0.40	0.35	269.14	2.50	15312.40	31165.20	15312.40	16.951
0.64	3.19	ø8/20	2	2	48	SLU	0.40	0.35	562.03	2.50	15312.40	31604.10	15312.40	0.40	0.35	120.64	2.50	15312.40	31604.10	15312.40	27.245
0.64	3.19	ø8/20	2	2	74	SLU	0.40	0.35	1945.82	2.50	15312.40	31415.00	15312.40	0.40	0.35	39.13	2.50	15312.40	31415.00	15312.40	7.869
0.64	3.19	ø8/20	2	2	13	SND	0.40	0.35	621.81	2.50	15312.40	31099.00	15312.40	0.40	0.35	443.76	2.50	15312.40	31099.00	15312.40	24.626
0.64	3.19	ø8/20	2	2	19	SND	0.40	0.35	903.34	2.50	15312.40	31131.00	15312.40	0.40	0.35	269.14	2.50	15312.40	31131.00	15312.40	16.951
3.19	3.83	ø8/20	2	2	48	SLU	0.40	0.35	562.03	2.50	15312.40	31425.80	15312.40	0.40	0.35	120.64	2.50	15312.40	31425.80	15312.40	27.245
3.19	3.83	ø8/20	2	2	75	SLU	0.40	0.35	861.18	2.50	15312.40	31566.90	15312.40	0.40	0.35	40.91	2.50	15312.40	31566.90	15312.40	17.781
3.19	3.83	ø8/20	2	2	13	SND	0.40	0.35	621.81	2.50	15312.40	30961.90	15312.40	0.40	0.35	443.76	2.50	15312.40	30961.90	15312.40	24.626
3.19	3.83	ø8/20	2	2	19	SND	0.40	0.35	903.34	2.50	15312.40	30993.90	15312.40	0.40	0.35	269.14	2.50	15312.40	30993.90	15312.40	16.951
4.03	4.30	ø8/20	2	2	48	SLU	0.40	0.35	1176.80	2.50	15312.40	30985.60	15312.40	0.40	0.35	49.75	2.50	15312.40	30985.60	15312.40	13.012
4.03	4.30	ø8/20	2	2	74	SLU	0.40	0.35	2409.50	2.50	15312.40	30786.90	15312.40	0.40	0.35	28.81	2.50	15312.40	30786.90	15312.40	6.355
4.03	4.30	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	1267.52	2.50	15312.40	30632.50	15312.40	0.40	0.35	203.82	2.50	15312.40	30632.50	15312.40	12.081
4.03	4.30	ø8/20	2	2	19	SND	0.40	0.35	2003.74	2.50	15312.40	30663.50	15312.40	0.40	0.35	123.38	2.50	15312.40	30663.50	15312.40	7.642

Verifiche di resistenza al fuoco

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	87(e)	SLU I	1	1	0.00	-5901.10	70.24	-408.77	-5901.10	2122.67	-7281.41	278.44	64.86	17.816
0.00	87(e)	SLU I	1	1	0.00	-5901.10	70.24	-408.77	-5901.10	2122.67	-7281.41	278.44	64.86	17.816
3.83	87(e)	SLU I	1	1	383.00	-4369.10	-26.89	672.31	-4369.10	-859.45	7179.99	92.81	88.98	10.665
4.03	87(e)	SLU I	2	1	0.00	-2243.06	10.05	24.03	-143852.00	5046.58	5046.54	45.00	42.32	64.132
4.30	87(e)	SLU I	2	1	26.99	-2135.08	7.30	181.08	-2135.08	1601.34	6793.21	84.38	77.27	37.514

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.64	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	282.27	2.50	17609.30	47264.50	17609.30	0.35	0.00	25.36	2.50	17609.30	47264.50	17609.30	62.385
0.64	3.19	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	282.27	2.50	17609.30	47225.00	17609.30	0.35	0.00	25.36	2.50	17609.30	47225.00	17609.30	62.385
3.19	3.83	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	282.27	2.50	17609.30	47066.80	17609.30	0.35	0.00	25.36	2.50	17609.30	47066.80	17609.30	62.385
4.03	4.30	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	581.79	2.50	17609.30	46698.00	17609.30	0.35	0.00	10.21	2.50	17609.30	46698.00	17609.30	30.267

Pilastrata n. 21

Nodi: 21 -2588 2021

Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Tipo	B <cm>	H <cm>	Cf <cm>	Cls	Fck <daN/cmq>	Fctk <daN/cmq>	Fcd <daN/cmq>	Fcd (Inc) <daN/cmq>	Fctd <daN/cmq>	Tp	Fyk <daN/cmq>	Fyd <daN/cmq>
1	R	40.00	40.00	4.90	C25/30	249.00	17.91	141.10	249.00	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	74(e)	SLU	1	1	0.00	-8797.43	123.20	-177.27	-2679.00	-2679.00	-8797.43	-419.27	-7315.66	268.59	15.66	2.729
0.00	74(e)	SLU	1	1	0.00	-8797.43	123.20	-177.27	-2679.00	-2679.00	-8797.43	-419.27	-7315.66	268.59	15.66	2.729
3.83	62(e)	SLU	1	1	383.00	-14408.60	-85.51	-290.33	-92.42	-290.33	-261164.00	-6036.24	-6036.20	225.00	5.99	18.126
4.03	62(e)	SLU	2	1	0.00	-12701.10	41.67	254.02	-258.49	-258.49	-261164.00	5886.00	-5885.96	315.00	6.21	20.562
4.30	62(e)	SLU	2	1	26.99	-12560.70	0.00	251.22	-0.00	-251.22	-261164.00	5873.37	-5873.34	315.00	6.23	20.792

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	M'ydy <daNm>	M'ydz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	13	SND	1	1	0.00	-6382.54	1193.74	1193.74	-715.83	-715.83	-6382.54	4443.63	-2641.54	336.09	8.00	3.714
0.00	13	SND	1	1	0.00	-6382.54	1193.74	1193.74	-715.83	-715.83	-6382.54	4443.63	-2641.54	336.09	8.00	3.714
3.83	13(e)	SND	1	1	383.00	-4850.54	-573.77	-573.77	46.42	-97.74	-4850.54	-5193.25	-946.84	185.62	13.82	9.070
4.03	13	SND	2	1	0.00	-3636.79	126.21	126.21	-126.92	-126.92	-3636.79	3344.46	-3344.45	315.00	8.18	25.935
4.30	4(e)	SND	2	1	26.99	-3507.75	0.00	70.16	0.00	70.16	-3507.75	3334.31	3334.28	45.00	7.56	46.696

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	Mz <daNm>	My <daNm>	AfT <cmq>	AfC <cmq>	σ_c <daN/cmq>	σ_f <daN/cmq>
0.00	78	SLE R	1	1	0.00	-6345.24	-1795.76	84.42	5.65	3.39	32.25	739.85
0.00	34	SLE Q	1	1	0.00	-6412.34	-177.88	80.22	0.00	9.05	5.88	80.00
0.00	78	SLE R	1	1	0.00	-6345.24	-1795.76	84.42	5.65	3.39	32.25	739.85
0.00	34	SLE Q	1	1	0.00	-6412.34	-177.88	80.22	0.00	9.05	5.88	80.00
3.83	66	SLE R	1	1	383.00	-9881.73	-60.01	-58.36	0.00	9.05	6.70	96.67
3.83	78	SLE R	1	1	383.00	-4813.24	128.77	-41.40	0.00	9.05	4.21	57.80
3.83	34	SLE Q	1	1	383.00	-4880.34	26.38	-43.54	0.00	9.05	3.40	48.83
4.03	66	SLE R	2	1	0.00	-8631.35	-176.02	30.05	0.00	9.05	6.72	94.22
4.03	78	SLE R	2	1	0.00	-3556.02	-105.31	21.15	0.00	9.05	3.12	42.78
4.03	34	SLE Q	2	1	0.00	-3619.32	-77.24	25.41	0.00	9.05	2.95	41.06
4.30	66	SLE R	2	1	26.99	-8523.38	-0.00	0.00	0.00	9.05	4.91	73.66
4.30	78	SLE R	2	1	26.99	-3448.04	0.00	0.00	0.00	9.05	1.99	29.80
4.30	34	SLE Q	2	1	26.99	-3511.34	0.00	0.00	0.00	9.05	2.02	30.34

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.64	ø8/20	2	2	48	SLU	0.40	0.35	138.59	2.50	15312.40	31881.00	15312.40	0.40	0.35	135.06	2.50	15312.40	31881.00	15312.40	>100
0.00	0.64	ø8/20	2	2	74	SLU	0.40	0.35	1607.58	2.50	15312.40	31483.30	15312.40	0.40	0.35	47.85	2.50	15312.40	31483.30	15312.40	9.525
0.00	0.64	ø8/20	2	2	13	SND	0.40	0.35	190.21	2.50	15312.40	31167.40	15312.40	0.40	0.35	461.47	2.50	15312.40	31167.40	15312.40	33.181
0.00	0.64	ø8/20	2	2	19	SND	0.40	0.35	291.82	2.50	15312.40	31167.40	15312.40	0.40	0.35	278.77	2.50	15312.40	31167.40	15312.40	52.472
0.64	3.19	ø8/20	2	2	48	SLU	0.40	0.35	138.59	2.50	15312.40	31836.40	15312.40	0.40	0.35	135.06	2.50	15312.40	31836.40	15312.40	>100
0.64	3.19	ø8/20	2	2	74	SLU	0.40	0.35	1321.48	2.50	15312.40	31438.70	15312.40	0.40	0.35	47.85	2.50	15312.40	31438.70	15312.40	11.587
0.64	3.19	ø8/20	2	2	13	SND	0.40	0.35	190.21	2.50	15312.40	31133.10	15312.40	0.40	0.35	461.47	2.50	15312.40	31133.10	15312.40	33.181
0.64	3.19	ø8/20	2	2	19	SND	0.40	0.35	291.82	2.50	15312.40	31133.10	15312.40	0.40	0.35	278.77	2.50	15312.40	31133.10	15312.40	52.472
3.19	3.83	ø8/20	2	2	48	SLU	0.40	0.35	138.59	2.50	15312.40	31658.20	15312.40	0.40	0.35	135.06	2.50	15312.40	31658.20	15312.40	>100
3.19	3.83	ø8/20	2	2	61	SLU	0.40	0.35	379.20	2.50	15312.40	32055.90	15312.40	0.40	0.35	55.97	2.50	15312.40	32055.90	15312.40	40.381
3.19	3.83	ø8/20	2	2	13	SND	0.40	0.35	190.21	2.50	15312.40	30996.00	15312.40	0.40	0.35	461.47	2.50	15312.40	30996.00	15312.40	33.181
3.19	3.83	ø8/20	2	2	19	SND	0.40	0.35	291.82	2.50	15312.40	30996.10	15312.40	0.40	0.35	278.77	2.50	15312.40	30996.10	15312.40	52.472
4.03	4.30	ø8/20	2	2	48	SLU	0.40	0.35	651.07	2.50	15312.40	31383.20	15312.40	0.40	0.35	185.47	2.50	15312.40	31383.20	15312.40	23.519
4.03	4.30	ø8/20	2	2	62	SLU	0.40	0.35	1030.14	2.50	15312.40	32007.20	15312.40	0.40	0.35	154.38	2.50	15312.40	32007.20	15312.40	14.864
4.03	4.30	ø8/20	2	2	13	SND	0.40	0.35	470.19	2.50	15312.40	30790.60	15312.40	0.40	0.35	467.55	2.50	15312.40	30790.60	15312.40	32.567
4.03	4.30	ø8/20	2	2	19	SND	0.40	0.35	587.17	2.50	15312.40	30791.90	15312.40	0.40	0.35	293.76	2.50	15312.40	30791.90	15312.40	26.078

Verifiche di resistenza al fuoco

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	87(e)	SLU I	1	1	0.00	-6412.34	80.22	-177.88	-143852.00	4569.48	-6373.88	305.16	42.10	22.434
0.00	87(e)	SLU I	1	1	0.00	-6412.34	80.22	-177.88	-143852.00	4569.48	-6373.88	305.16	42.10	22.434
3.83	87(e)	SLU I	1	1	383.00	-4880.34	-43.54	26.38	-143852.00	-5279.43	5279.45	135.00	41.08	29.476
4.03	87(e)	SLU I	2	1	0.00	-3619.32	25.41	-77.24	-143852.00	4987.44	-5325.95	312.19	42.07	39.746
4.30	87(e)	SLU I	2	1	26.99	-3511.34	0.00	0.00	-143852.00	5163.34	5163.27	45.00	41.55	40.968

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.64	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	53.33	2.50	17609.30	47343.70	17609.30	0.35	0.00	32.31	2.50	17609.30	47343.70	17609.30	>100
0.64	3.19	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	53.33	2.50	17609.30	47304.10	17609.30	0.35	0.00	32.31	2.50	17609.30	47304.10	17609.30	>100
3.19	3.83	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	53.33	2.50	17609.30	47146.00	17609.30	0.35	0.00	32.31	2.50	17609.30	47146.00	17609.30	>100
4.03	4.30	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	286.15	2.50	17609.30	46911.10	17609.30	0.35	0.00	94.15	2.50	17609.30	46911.10	17609.30	61.538

Pilastrata n. 22

Nodi: 22 1022 2022

Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Tipo	B <cm>	H <cm>	Cf <cm>	Cls	Fck <daN/cmq>	Fctk <daN/cmq>	Fcd <daN/cmq>	Fcd (Inc) <daN/cmq>	Fctd <daN/cmq>	Tp	Fyk <daN/cmq>	Fyd <daN/cmq>
1	R	40.00	40.00	4.90	C25/30	249.00	17.91	141.10	249.00	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	74	SLU	1	1	0.00	-10007.50	-222.46	-222.46	-3175.73	-3175.73	-10007.50	-416.46	-7493.06	268.59	15.27	2.357
0.00	74	SLU	1	1	0.00	-10007.50	-222.46	-222.46	-3175.73	-3175.73	-10007.50	-416.46	-7493.06	268.59	15.27	2.357
3.83	74	SLU	1	1	383.00	-8015.90	268.39	268.39	3316.56	3316.56	-8015.90	673.00	7180.41	87.19	14.84	2.167
4.03	75(e)	SLU	2	1	0.00	-8548.43	0.38	170.97	952.18	952.18	-8548.43	1183.81	7225.78	84.38	12.68	7.569
4.30	75(e)	SLU	2	1	26.99	-8408.06	112.84	168.16	3004.66	3004.66	-8408.06	420.24	7253.60	88.59	15.80	2.414

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	M'ydy <daNm>	M'ydz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	19	SND	1	1	0.00	-7154.71	-732.60	-732.60	-2028.39	-2028.39	-7154.71	-1892.82	-5040.24	255.94	9.61	2.496
0.00	19	SND	1	1	0.00	-7154.71	-732.60	-732.60	-2028.39	-2028.39	-7154.71	-1892.82	-5040.24	255.94	9.61	2.496
3.83	19	SND	1	1	383.00	-5622.71	348.62	348.62	2442.66	2442.66	-5622.71	752.87	5393.56	85.78	14.47	2.207
4.03	7	SND	2	1	0.00	-3321.63	-75.68	-75.68	-1440.71	-1440.71	-3321.63	-291.88	-5241.53	268.94	18.29	3.639
4.30	19(e)	SND	2	1	26.99	-3164.70	56.25	63.29	1576.88	1576.88	-3164.70	291.57	5211.01	88.95	18.36	3.307

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	Mz <daNm>	My <daNm>	AfT <cmq>	AfC <cmq>	σ_c <daN/cmq>	σ_f <daN/cmq>
0.00	78	SLE R	1	1	0.00	-7256.38	-2144.44	-156.46	5.65	3.39	39.88	931.26
0.00	34	SLE Q	1	1	0.00	-7964.73	-572.51	-167.36	1.13	7.92	10.98	140.58
0.00	78	SLE R	1	1	0.00	-7256.38	-2144.44	-156.46	5.65	3.39	39.88	931.26
0.00	34	SLE Q	1	1	0.00	-7964.73	-572.51	-167.36	1.13	7.92	10.98	140.58
3.83	79	SLE R	1	1	383.00	-8419.66	2401.90	211.93	5.65	3.39	45.24	1021.74
3.83	78	SLE R	1	1	383.00	-5724.38	2273.64	195.78	5.65	3.39	44.12	1211.14
3.83	34	SLE Q	1	1	383.00	-6432.73	1270.96	207.08	5.65	3.39	24.12	372.58
4.03	79	SLE R	2	1	0.00	-5883.42	598.92	-5.16	3.39	5.65	8.94	112.21
4.03	34	SLE Q	2	1	0.00	-3744.55	-514.23	-22.96	3.39	5.65	8.00	94.18
4.30	79	SLE R	2	1	26.99	-5775.45	2016.12	75.38	5.65	3.39	36.54	969.59
4.30	34	SLE Q	2	1	26.99	-3636.57	486.32	40.43	3.39	5.65	7.79	92.07

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	c <mm>	s <mm>	K_2	Φ_{eq}	Δ_{sm} <mm>	A_s <cmq>	$A_{c\ eff}$ <cmq>	σ_s <daN/cmq>	ε_{sm}	Wk <mm>

3.83	34	SLE Q	1	1	383.00	-6432.73	207.08	1270.96	44.00	150.00	0.50	12.00	209.10	2.26	228.28	372.58	0.11	0.04
3.83	82	SLE F	1	1	383.00	-5946.50	203.16	1395.88	44.00	150.00	0.50	12.00	228.66	2.26	265.15	507.24	0.15	0.06
4.03	34	SLE Q	2	1	0.00	-3744.55	-22.96	-514.23	44.00	150.00	0.50	12.00	296.75	1.13	196.74	61.04	0.02	0.01
4.03	32	SLE F	2	1	0.00	-3744.55	-22.96	-514.23	44.00	150.00	0.50	12.00	296.75	1.13	196.74	61.04	0.02	0.01
4.30	34	SLE Q	2	1	26.99	-3636.57	40.43	486.32	44.00	150.00	0.50	12.00	265.28	1.13	167.08	56.40	0.02	0.01
4.30	31	SLE F	2	1	26.99	-4326.00	52.73	780.64	44.00	150.00	0.50	12.00	178.64	3.39	256.27	180.95	0.05	0.02

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.64	ø8/20	2	2	35	SLU	0.40	0.35	939.34	2.50	15312.40	32139.60	15312.40	0.40	0.35	509.61	2.50	15312.40	32139.60	15312.40	16.301
0.00	0.64	ø8/20	2	2	74	SLU	0.40	0.35	2123.69	2.50	15312.40	31645.70	15312.40	0.40	0.35	128.16	2.50	15312.40	31645.70	15312.40	7.210
0.00	0.64	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	809.21	2.50	15312.40	31443.10	15312.40	0.40	0.35	423.88	2.50	15312.40	31443.10	15312.40	18.923
0.00	0.64	ø8/20	2	2	19	SND	0.40	0.35	1167.37	2.50	15312.40	31468.30	15312.40	0.40	0.35	282.21	2.50	15312.40	31468.30	15312.40	13.117
0.64	3.19	ø8/20	2	2	35	SLU	0.40	0.35	939.34	2.50	15312.40	32095.00	15312.40	0.40	0.35	434.40	2.50	15312.40	32095.00	15312.40	16.301
0.64	3.19	ø8/20	2	2	74	SLU	0.40	0.35	1980.83	2.50	15312.40	31601.10	15312.40	0.40	0.35	128.16	2.50	15312.40	31601.10	15312.40	7.730
0.64	3.19	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	809.21	2.50	15312.40	31408.90	15312.40	0.40	0.35	423.88	2.50	15312.40	31408.90	15312.40	18.923
0.64	3.19	ø8/20	2	2	19	SND	0.40	0.35	1167.37	2.50	15312.40	31434.00	15312.40	0.40	0.35	282.21	2.50	15312.40	31434.00	15312.40	13.117
3.19	3.83	ø8/20	2	2	62	SLU	0.40	0.35	991.91	2.50	15312.40	32553.80	15312.40	0.40	0.35	163.01	2.50	15312.40	32553.80	15312.40	15.437
3.19	3.83	ø8/20	2	2	75	SLU	0.40	0.35	1473.55	2.50	15312.40	31965.60	15312.40	0.40	0.35	142.94	2.50	15312.40	31965.60	15312.40	10.392
3.19	3.83	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	809.21	2.50	15312.40	31271.80	15312.40	0.40	0.35	423.88	2.50	15312.40	31271.80	15312.40	18.923
3.19	3.83	ø8/20	2	2	19	SND	0.40	0.35	1167.37	2.50	15312.40	31296.90	15312.40	0.40	0.35	282.21	2.50	15312.40	31296.90	15312.40	13.117
4.03	4.30	ø8/20	2	2	36	SLU	0.40	0.35	8320.38	2.50	15312.40	31712.70	15312.40	0.40	0.35	468.21	2.50	15312.40	31712.70	15312.40	1.840
4.03	4.30	ø8/20	2	2	62	SLU	0.40	0.35	9098.70	2.50	15312.40	31977.20	15312.40	0.40	0.35	434.38	2.50	15312.40	31977.20	15312.40	1.683
4.03	4.30	ø8/20	2	2	13	SND	0.40	0.35	4193.83	2.50	15312.40	30835.10	15312.40	0.40	0.35	532.14	2.50	15312.40	30835.10	15312.40	3.651
4.03	4.30	ø8/20	2	2	19	SND	0.40	0.35	4329.22	2.50	15312.40	30861.80	15312.40	0.40	0.35	415.19	2.50	15312.40	30861.80	15312.40	3.537

Verifiche di resistenza al fuoco

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	87	SLU I	1	1	0.00	-7964.73	-167.36	-572.51	-7964.73	-2080.76	-7581.86	261.56	63.29	13.181
0.00	87	SLU I	1	1	0.00	-7964.73	-167.36	-572.51	-7964.73	-2080.76	-7581.86	261.56	63.29	13.181
3.83	87	SLU I	1	1	383.00	-6432.73	207.08	1270.96	-6432.73	1263.77	7454.18	85.08	75.94	5.871
4.03	87(e)	SLU I	2	1	0.00	-3744.55	-22.96	-514.23	-3744.55	1036.29	-7074.42	273.52	85.51	13.759
4.30	87(e)	SLU I	2	1	26.99	-3636.57	40.43	486.32	-3636.57	-1083.21	7057.00	93.52	85.69	14.520

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.64	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	481.32	2.50	17609.30	47584.10	17609.30	0.35	0.00	97.76	2.50	17609.30	47584.10	17609.30	36.585
0.64	3.19	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	481.32	2.50	17609.30	47544.50	17609.30	0.35	0.00	97.76	2.50	17609.30	47544.50	17609.30	36.585
3.19	3.83	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	481.32	2.50	17609.30	47386.40	17609.30	0.35	0.00	97.76	2.50	17609.30	47386.40	17609.30	36.585
4.03	4.30	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	3706.56	2.50	17609.30	46930.50	17609.30	0.35	0.00	234.84	2.50	17609.30	46930.50	17609.30	4.751

Pilastrata n. 23

Nodi: 23 2023

Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Tipo	B <cm>	H <cm>	Cf <cm>	Cls	Fck <daN/cmq>	Fctk <daN/cmq>	Fcd <daN/cmq>	Fcd (Inc) <daN/cmq>	Fctd <daN/cmq>	Tp	Fyk <daN/cmq>	Fyd <daN/cmq>
1	R	40.00	40.00	4.90	C25/30	249.00	17.91	141.10	249.00	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	74	SLU	1	1	0.00	-6474.29	146.05	146.05	-2574.77	-2574.77	-6474.29	426.35	-6960.20	271.41	16.64	2.704
0.00	74	SLU	1	1	0.00	-6474.29	146.05	146.05	-2574.77	-2574.77	-6474.29	426.35	-6960.20	271.41	16.64	2.704
4.30	75	SLU	1	1	429.98	-7164.40	-219.03	-219.03	3413.83	3413.83	-7164.40	-424.11	7064.97	91.41	16.33	2.069

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	M'ydy <daNm>	M'ydz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	19	SND	1	1	0.00	-4019.80	557.37	557.37	-2080.61	-2080.61	-4019.80	1287.91	-4909.84	278.44	12.39	2.356
0.00	19	SND	1	1	0.00	-4019.80	557.37	557.37	-2080.61	-2080.61	-4019.80	1287.91	-4909.84	278.44	12.39	2.356
4.30	19	SND	1	1	429.98	-2299.87	-65.39	-65.39	2466.09	2466.09	-2299.87	-65.03	5055.09	90.70	18.67	2.049

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	Mz <daNm>	My <daNm>	AfT <cmq>	AfC <cmq>	σ_c <daN/cmq>	σ_f <daN/cmq>
0.00	78	SLE R	1	1	0.00	-4688.17	-1732.74	98.10	5.65	3.39	32.29	872.49
0.00	34	SLE Q	1	1	0.00	-4797.41	-402.65	63.11	1.13	7.92	6.86	87.33
0.00	78	SLE R	1	1	0.00	-4688.17	-1732.74	98.10	5.65	3.39	32.29	872.49
0.00	34	SLE Q	1	1	0.00	-4797.41	-402.65	63.11	1.13	7.92	6.86	87.33
4.30	79	SLE R	1	1	429.98	-4918.92	2311.08	-146.94	5.65	3.39	44.09	1318.72
4.30	78	SLE R	1	1	429.98	-2968.24	2090.53	-120.56	5.65	3.39	40.14	1361.71
4.30	34	SLE Q	1	1	429.98	-3077.48	786.81	-56.60	5.65	3.39	14.33	298.59

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	c <mm>	s <mm>	K_2	Φ_{eq}	Δ_{sm} <mm>	A_s <cmq>	$A_{c\ eff}$ <cmq>	σ_s <daN/cmq>	ε_{sm}	Wk <mm>

0.00	82	SLE F	1	1	0.00	-4503.13	66.47	-601.10	44.00	150.00	0.50	12.00	248.72	1.13	151.47	72.18	0.02	0.01
0.00	82	SLE F	1	1	0.00	-4503.13	66.47	-601.10	44.00	150.00	0.50	12.00	248.72	1.13	151.47	72.18	0.02	0.01
4.30	34	SLE Q	1	1	429.98	-3077.48	-56.60	786.81	44.00	150.00	0.50	12.00	197.42	3.39	309.39	298.59	0.09	0.03
4.30	82	SLE F	1	1	429.98	-2783.21	-61.97	941.54	44.00	150.00	0.50	12.00	207.33	3.39	337.40	450.47	0.13	0.05

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.72	ø8/20	2	2	49	SLU	0.40	0.35	1004.05	2.50	15312.40	31741.70	15312.40	0.40	0.35	100.93	2.50	15312.40	31741.70	15312.40	15.251
0.00	0.72	ø8/20	2	2	75	SLU	0.40	0.35	1372.16	2.50	15312.40	31564.20	15312.40	0.40	0.35	88.92	2.50	15312.40	31564.20	15312.40	11.159
0.00	0.72	ø8/20	2	2	13	SND	0.40	0.35	766.24	2.50	15312.40	31008.30	15312.40	0.40	0.35	229.32	2.50	15312.40	31008.30	15312.40	19.984
0.00	0.72	ø8/20	2	2	19	SND	0.40	0.35	1057.42	2.50	15312.40	31047.50	15312.40	0.40	0.35	144.03	2.50	15312.40	31047.50	15312.40	14.481
0.72	3.58	ø8/20	2	2	49	SLU	0.40	0.35	1004.04	2.50	15312.40	31691.60	15312.40	0.40	0.35	100.93	2.50	15312.40	31691.60	15312.40	15.251
0.72	3.58	ø8/20	2	2	75	SLU	0.40	0.35	1372.16	2.50	15312.40	31514.20	15312.40	0.40	0.35	88.92	2.50	15312.40	31514.20	15312.40	11.159
0.72	3.58	ø8/20	2	2	13	SND	0.40	0.35	766.24	2.50	15312.40	30969.80	15312.40	0.40	0.35	229.32	2.50	15312.40	30969.80	15312.40	19.984
0.72	3.58	ø8/20	2	2	19	SND	0.40	0.35	1057.42	2.50	15312.40	31009.10	15312.40	0.40	0.35	144.03	2.50	15312.40	31009.10	15312.40	14.481
3.58	4.30	ø8/20	2	2	49	SLU	0.40	0.35	1004.04	2.50	15312.40	31491.60	15312.40	0.40	0.35	100.93	2.50	15312.40	31491.60	15312.40	15.251
3.58	4.30	ø8/20	2	2	75	SLU	0.40	0.35	1372.16	2.50	15312.40	31314.10	15312.40	0.40	0.35	88.92	2.50	15312.40	31314.10	15312.40	11.159
3.58	4.30	ø8/20	2	2	13	SND	0.40	0.35	766.24	2.50	15312.40	30815.90	15312.40	0.40	0.35	229.32	2.50	15312.40	30815.90	15312.40	19.984
3.58	4.30	ø8/20	2	2	19	SND	0.40	0.35	1057.41	2.50	15312.40	30855.20	15312.40	0.40	0.35	144.03	2.50	15312.40	30855.20	15312.40	14.481

Verifiche di resistenza al fuoco

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	87(e)	SLU I	1	1	0.00	-4797.41	63.11	-402.65	-4797.41	1837.94	-7158.68	277.03	69.82	17.781
0.00	87(e)	SLU I	1	1	0.00	-4797.41	63.11	-402.65	-4797.41	1837.94	-7158.68	277.03	69.82	17.781
4.30	87(e)	SLU I	1	1	429.98	-3077.48	-56.60	786.81	-3077.48	508.77	7014.53	88.59	100.24	8.907

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.72	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	276.63	2.50	17609.30	47093.60	17609.30	0.35	0.00	27.84	2.50	17609.30	47093.60	17609.30	63.656
0.72	3.58	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	276.63	2.50	17609.30	47049.20	17609.30	0.35	0.00	27.84	2.50	17609.30	47049.20	17609.30	63.656
3.58	4.30	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	276.63	2.50	17609.30	46871.60	17609.30	0.35	0.00	27.84	2.50	17609.30	46871.60	17609.30	63.656

Pilastrata n. 24

Nodi: 24 2024

Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Tipo	B <cm>	H <cm>	Cf <cm>	Cls	Fck <daN/cmq>	Fctk <daN/cmq>	Fcd <daN/cmq>	Fcd (Inc) <daN/cmq>	Fctd <daN/cmq>	Tp	Fyk <daN/cmq>	Fyd <daN/cmq>
1	R	40.00	40.00	4.90	C25/30	249.00	17.91	141.10	249.00	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	74(e)	SLU	1	1	0.00	-7370.05	96.50	-158.45	-2837.35	-2837.35	-7370.05	-423.39	-7096.37	268.59	16.24	2.502
0.00	74(e)	SLU	1	1	0.00	-7370.05	96.50	-158.45	-2837.35	-2837.35	-7370.05	-423.39	-7096.37	268.59	16.24	2.502
4.30	75(e)	SLU	1	1	429.98	-7346.48	77.47	157.94	3303.78	3303.78	-7346.48	423.47	7092.77	88.59	16.25	2.148

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	M'ydy <daNm>	M'ydz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	19	SND	1	1	0.00	-4261.40	565.41	565.41	-2548.55	-2548.55	-4261.40	1121.34	-5025.27	277.03	13.07	1.972
0.00	19	SND	1	1	0.00	-4261.40	565.41	565.41	-2548.55	-2548.55	-4261.40	1121.34	-5025.27	277.03	13.07	1.972
4.30	19(e)	SND	1	1	429.98	-2541.47	31.01	-54.64	2746.03	2746.03	-2541.47	-64.89	5101.37	90.70	18.56	1.858

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	Mz <daNm>	My <daNm>	AfT <cmq>	AfC <cmq>	σ_c <daN/cmq>	σ_f <daN/cmq>
0.00	78	SLE R	1	1	0.00	-5272.68	-1918.73	69.78	5.65	3.39	34.84	946.78
0.00	34	SLE Q	1	1	0.00	-4436.98	-592.42	63.65	3.39	5.65	9.68	114.34
0.00	78	SLE R	1	1	0.00	-5272.68	-1918.73	69.78	5.65	3.39	34.84	946.78
0.00	34	SLE Q	1	1	0.00	-4436.98	-592.42	63.65	3.39	5.65	9.68	114.34
4.30	79	SLE R	1	1	429.98	-5027.65	2241.87	52.39	5.65	3.39	40.53	1224.91
4.30	34	SLE Q	1	1	429.98	-2717.05	809.25	21.39	5.65	3.39	14.26	344.16

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	c <mm>	s <mm>	K_2	Φ_{eq}	Δ_{sm} <mm>	A_s <cmq>	$A_{c\ eff}$ <cmq>	σ_s <daN/cmq>	ε_{sm}	Wk <mm>
0.00	34	SLE Q	1	1	0.00	-4436.98	63.65	-592.42	44.00	150.00	0.50	12.00	250.61	1.13	153.26	70.87	0.02	0.01
0.00	82	SLE F	1	1	0.00	-4345.67	64.93	-778.03	44.00	150.00	0.50	12.00	218.82	2.26	246.59	180.27	0.05	0.02
0.00	34	SLE Q	1	1	0.00	-4436.98	63.65	-592.42	44.00	150.00	0.50	12.00	250.61	1.13	153.26	70.87	0.02	0.01
0.00	82	SLE F	1	1	0.00	-4345.67	64.93	-778.03	44.00	150.00	0.50	12.00	218.82	2.26	246.59	180.27	0.05	0.02
4.30	34	SLE Q	1	1	429.98	-2717.05	21.39	809.25	44.00	150.00	0.50	12.00	209.90	3.39	344.65	344.16	0.10	0.04
4.30	82	SLE F	1	1	429.98	-2625.74	22.64	938.79	44.00	150.00	0.50	12.00	214.92	3.39	358.87	455.19	0.13	0.05

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0	X1	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$	$d_{,y}$	$Vsdu_{,y}$	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$	$VRcd_{,y}$	$Vrd_{,y}$	$bw_{,z}$	$d_{,z}$	$Vsdu_{,z}$	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$	$VRcd_{,z}$	$Vrd_{,z}$	Sic.

<m>	<m>						<m>	<m>	<daN>		<daN>	<daN>	<daN>	<m>	<m>	<daN>		<daN>	<daN>	<daN>	
0.00	0.72	ø8/20	2	2	48	SLU	0.40	0.35	793.76	2.50	15312.40	31383.50	15312.40	0.40	0.35	42.93	2.50	15312.40	31383.50	15312.40	19.291
0.00	0.72	ø8/20	2	2	75	SLU	0.40	0.35	1437.67	2.50	15312.40	31588.60	15312.40	0.40	0.35	3.44	2.50	15312.40	31588.60	15312.40	10.651
0.00	0.72	ø8/20	2	2	13	SND	0.40	0.35	961.45	2.50	15312.40	30913.30	15312.40	0.40	0.35	211.27	2.50	15312.40	30913.30	15312.40	15.926
0.00	0.72	ø8/20	2	2	19	SND	0.40	0.35	1231.35	2.50	15312.40	30921.30	15312.40	0.40	0.35	125.96	2.50	15312.40	30921.30	15312.40	12.435
0.72	3.58	ø8/20	2	2	48	SLU	0.40	0.35	793.76	2.50	15312.40	31333.40	15312.40	0.40	0.35	42.93	2.50	15312.40	31333.40	15312.40	19.291
0.72	3.58	ø8/20	2	2	75	SLU	0.40	0.35	1437.67	2.50	15312.40	31538.60	15312.40	0.40	0.35	3.44	2.50	15312.40	31538.60	15312.40	10.651
0.72	3.58	ø8/20	2	2	13	SND	0.40	0.35	961.45	2.50	15312.40	30874.80	15312.40	0.40	0.35	211.27	2.50	15312.40	30874.80	15312.40	15.926
0.72	3.58	ø8/20	2	2	19	SND	0.40	0.35	1231.35	2.50	15312.40	30882.80	15312.40	0.40	0.35	125.96	2.50	15312.40	30882.80	15312.40	12.435
3.58	4.30	ø8/20	2	2	48	SLU	0.40	0.35	793.76	2.50	15312.40	31133.40	15312.40	0.40	0.35	42.93	2.50	15312.40	31133.40	15312.40	19.291
3.58	4.30	ø8/20	2	2	75	SLU	0.40	0.35	1437.67	2.50	15312.40	31338.50	15312.40	0.40	0.35	3.44	2.50	15312.40	31338.50	15312.40	10.651
3.58	4.30	ø8/20	2	2	13	SND	0.40	0.35	961.45	2.50	15312.40	30720.90	15312.40	0.40	0.35	211.27	2.50	15312.40	30720.90	15312.40	15.926
3.58	4.30	ø8/20	2	2	19	SND	0.40	0.35	1231.35	2.50	15312.40	30728.90	15312.40	0.40	0.35	125.96	2.50	15312.40	30728.90	15312.40	12.435

Verifiche di resistenza al fuoco

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	87(e)	SLU I	1	1	0.00	-4436.98	63.65	-592.42	-4436.98	1151.71	-7173.15	274.22	80.86	12.107
0.00	87(e)	SLU I	1	1	0.00	-4436.98	63.65	-592.42	-4436.98	1151.71	-7173.15	274.22	80.86	12.107
4.30	87(e)	SLU I	1	1	429.98	-2717.05	21.39	809.25	-2717.05	523.13	6954.72	88.59	100.65	8.596

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.72	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	325.98	2.50	17609.30	47037.80	17609.30	0.35	0.00	9.83	2.50	17609.30	47037.80	17609.30	54.019
0.72	3.58	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	325.98	2.50	17609.30	46993.40	17609.30	0.35	0.00	9.83	2.50	17609.30	46993.40	17609.30	54.019
3.58	4.30	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	325.98	2.50	17609.30	46815.80	17609.30	0.35	0.00	9.83	2.50	17609.30	46815.80	17609.30	54.019

Pilastrata n. 25

Nodi: 25 -4535 2025

Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Tipo	B <cm>	H <cm>	Cf <cm>	Cls	Fck <daN/cmq>	Fctk <daN/cmq>	Fcd <daN/cmq>	Fcd (Inc) <daN/cmq>	Fctd <daN/cmq>	Tp	Fyk <daN/cmq>	Fyd <daN/cmq>
1	R	40.00	40.00	4.90	C25/30	249.00	17.91	141.10	249.00	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	74	SLU	1	1	0.00	-5822.58	359.60	359.60	-1568.74	-1568.74	-5822.58	1448.45	-6782.91	277.03	12.68	4.310
0.00	74	SLU	1	1	0.00	-5822.58	359.60	359.60	-1568.74	-1568.74	-5822.58	1448.45	-6782.91	277.03	12.68	4.310
3.57	74	SLU	1	1	356.88	-3966.80	87.92	87.92	1193.86	1193.86	-3966.80	434.09	6578.74	88.59	17.73	5.508
3.77	74	SLU	2	1	0.00	-2744.10	82.19	82.19	743.64	743.64	-2744.10	698.47	6381.15	87.19	16.66	8.580
4.30	74	SLU	2	1	53.10	-2467.97	111.11	111.11	1384.66	1384.66	-2467.97	438.59	6346.85	88.59	18.35	4.580

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	M'ydy <daNm>	M'ydz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	19	SND	1	1	0.00	-3752.57	665.96	665.96	-1848.08	-1848.08	-3752.57	1611.67	-4704.67	281.25	11.25	2.531
0.00	19	SND	1	1	0.00	-3752.57	665.96	665.96	-1848.08	-1848.08	-3752.57	1611.67	-4704.67	281.25	11.25	2.531
3.57	19(e)	SND	1	1	356.88	-2325.05	23.06	46.50	1382.78	1382.78	-2325.05	214.02	5082.99	89.12	18.74	3.677
3.77	19	SND	2	1	0.00	-1324.34	63.88	63.88	870.60	870.60	-1324.34	292.28	4935.79	88.95	19.16	5.664
4.30	7	SND	2	1	53.10	-1052.46	48.75	48.75	-1970.35	-1970.35	-1052.46	66.37	-4873.64	270.70	19.26	2.473

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	Mz <daNm>	My <daNm>	AfT <cmq>	AfC <cmq>	σ_c <daN/cmq>	σ_f <daN/cmq>
0.00	78	SLE R	1	1	0.00	-4307.61	-1051.99	277.43	5.65	3.39	23.00	434.47
0.00	34	SLE Q	1	1	0.00	-3809.58	-110.00	228.66	0.00	9.05	5.09	65.50
0.00	78	SLE R	1	1	0.00	-4307.61	-1051.99	277.43	5.65	3.39	23.00	434.47
0.00	34	SLE Q	1	1	0.00	-3809.58	-110.00	228.66	0.00	9.05	5.09	65.50
3.57	78	SLE R	1	1	356.88	-2880.08	808.37	64.34	5.65	3.39	15.05	337.21
3.57	34	SLE Q	1	1	356.88	-2382.05	147.07	48.93	0.00	9.05	3.04	39.34
3.77	78	SLE R	2	1	0.00	-1937.36	494.50	59.51	5.65	3.39	9.48	193.38
3.77	34	SLE Q	2	1	0.00	-1415.50	52.96	41.12	0.00	9.05	1.61	21.19
4.30	78	SLE R	2	1	53.10	-1724.96	919.33	74.89	5.65	3.39	18.03	556.13
4.30	34	SLE Q	2	1	53.10	-1203.09	-26.55	37.34	0.00	9.05	1.23	16.48

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	c <mm>	s <mm>	K_2	Φ_{eq}	Δ_{sm} <mm>	A_s <cmq>	$A_{c\ eff}$ <cmq>	σ_s <daN/cmq>	ε_{sm}	Wk <mm>
4.30	69	SLE F	2	1	53.10	-1198.26	36.59	-180.47	44.00	150.00	0.50	12.00	238.85	1.13	142.18	33.21	0.01	0.00

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.59	ø8/20	2	2	48	SLU	0.40	0.35	207.12	2.50	15312.40	31064.80	15312.40	0.40	0.35	94.26	2.50	15312.40	31064.80	15312.40	73.930
0.00	0.59	ø8/20	2	2	74	SLU	0.40	0.35	774.10	2.50	15312.40	31084.00	15312.40	0.40	0.35	76.13	2.50	15312.40	31084.00	15312.40	19.781
0.00	0.59	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	603.37	2.50	15312.40	30821.80	15312.40	0.40	0.35	249.89	2.50	15312.40	30821.80	15312.40	25.378
0.00	0.59	ø8/20	2	2	19	SND	0.40	0.35	905.30	2.50	15312.40	30827.80	15312.40	0.40	0.35	163.47	2.50	15312.40	30827.80	15312.40	16.914

0.59	2.97	ø8/20	2	2	48	SLU	0.40	0.35	207.12	2.50	15312.40	31023.30	15312.40	0.40	0.35	94.26	2.50	15312.40	31023.30	15312.40	73.930
0.59	2.97	ø8/20	2	2	74	SLU	0.40	0.35	774.10	2.50	15312.40	31042.50	15312.40	0.40	0.35	76.13	2.50	15312.40	31042.50	15312.40	19.781
0.59	2.97	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	603.37	2.50	15312.40	30789.90	15312.40	0.40	0.35	249.89	2.50	15312.40	30789.90	15312.40	25.378
0.59	2.97	ø8/20	2	2	19	SND	0.40	0.35	905.30	2.50	15312.40	30795.90	15312.40	0.40	0.35	163.47	2.50	15312.40	30795.90	15312.40	16.914
2.97	3.57	ø8/20	2	2	48	SLU	0.40	0.35	207.12	2.50	15312.40	30857.30	15312.40	0.40	0.35	94.26	2.50	15312.40	30857.30	15312.40	73.930
2.97	3.57	ø8/20	2	2	74	SLU	0.40	0.35	774.10	2.50	15312.40	30876.40	15312.40	0.40	0.35	76.13	2.50	15312.40	30876.40	15312.40	19.781
2.97	3.57	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	603.37	2.50	15312.40	30662.20	15312.40	0.40	0.35	249.89	2.50	15312.40	30662.20	15312.40	25.378
2.97	3.57	ø8/20	2	2	19	SND	0.40	0.35	905.30	2.50	15312.40	30668.20	15312.40	0.40	0.35	163.47	2.50	15312.40	30668.20	15312.40	16.914
3.77	4.30	ø8/20	2	2	36	SLU	0.40	0.35	233.09	2.50	15312.40	30729.50	15312.40	0.40	0.35	77.65	2.50	15312.40	30729.50	15312.40	65.692
3.77	4.30	ø8/20	2	2	74	SLU	0.40	0.35	1207.16	2.50	15312.40	30670.80	15312.40	0.40	0.35	54.46	2.50	15312.40	30670.80	15312.40	12.685
3.77	4.30	ø8/20	2	2	19	SND	0.40	0.35	1971.74	2.50	15312.40	30512.70	15312.40	0.40	0.35	45.65	2.50	15312.40	30512.70	15312.40	7.766
3.77	4.30	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	2271.22	2.50	15312.40	30504.70	15312.40	0.40	0.35	31.41	2.50	15312.40	30504.70	15312.40	6.742

Verifiche di resistenza al fuoco

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	87	SLU I	1	1	0.00	-3809.58	228.66	-110.00	-3809.58	6646.84	-3132.37	343.12	54.77	28.958
0.00	87	SLU I	1	1	0.00	-3809.58	228.66	-110.00	-3809.58	6646.84	-3132.37	343.12	54.77	28.958
3.57	87	SLU I	1	1	356.88	-2382.05	48.93	147.07	-2382.05	2287.39	6732.80	80.16	65.22	45.877
3.77	87	SLU I	2	1	0.00	-1415.50	41.12	52.96	-143852.00	4379.42	5715.60	53.44	44.06	>100
4.30	87	SLU I	2	1	53.10	-1203.09	37.34	-26.55	-143852.00	5785.57	-4186.47	326.25	45.13	>100

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.59	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	72.03	2.50	17609.30	46940.60	17609.30	0.35	0.00	50.36	2.50	17609.30	46940.60	17609.30	>100
0.59	2.97	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	72.03	2.50	17609.30	46903.80	17609.30	0.35	0.00	50.36	2.50	17609.30	46903.80	17609.30	>100
2.97	3.57	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	72.03	2.50	17609.30	46756.40	17609.30	0.35	0.00	50.36	2.50	17609.30	46756.40	17609.30	>100
3.77	4.30	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	149.74	2.50	17609.30	46569.90	17609.30	0.35	0.00	7.12	2.50	17609.30	46569.90	17609.30	>100

Pilastrata n. 26

Nodi: 26 1026 2026

Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Tipo	B <cm>	H <cm>	Cf <cm>	Cls	Fck <daN/cmq>	Fctk <daN/cmq>	Fcd <daN/cmq>	Fcd (Inc) <daN/cmq>	Fctd <daN/cmq>	Tp	Fyk <daN/cmq>	Fyd <daN/cmq>
1	R	40.00	40.00	4.90	C25/30	249.00	17.91	141.10	249.00	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	35(e)	SLU	1	1	0.00	-22273.50	-3854.90	-3854.90	164.96	448.81	-22273.50	-9202.82	1096.87	174.38	9.44	2.388
0.00	35(e)	SLU	1	1	0.00	-22273.50	-3854.90	-3854.90	164.96	448.81	-22273.50	-9202.82	1096.87	174.38	9.44	2.388
3.63	61	SLU	1	1	363.00	-21284.70	-450.15	-450.15	-1623.07	-1623.07	-21284.70	-2524.41	-8783.70	255.94	7.38	5.426
4.03	61	SLU	2	1	0.00	-4713.83	-411.63	-411.63	-794.39	-794.39	-4713.83	-3227.04	-6301.03	250.31	8.78	7.913
4.68	61	SLU	2	1	64.84	-4376.66	-132.56	-132.56	-863.27	-863.27	-4376.66	-959.89	-6604.67	265.78	14.96	7.630

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	M'ydy <daNm>	M'ydz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	19	SND	1	1	0.00	-15063.10	-2338.97	-2338.97	3716.48	3716.48	-15063.10	-3386.70	5299.53	118.12	6.56	1.432
0.00	19	SND	1	1	0.00	-15063.10	-2338.97	-2338.97	3716.48	3716.48	-15063.10	-3386.70	5299.53	118.12	6.56	1.432
3.63	19	SND	1	1	363.00	-13611.10	-405.42	-405.42	-3633.19	-3633.19	-13611.10	-731.72	-6499.57	265.78	12.09	1.789
4.03	19	SND	2	1	0.00	-1626.26	-352.67	-352.67	-1384.08	-1384.08	-1626.26	-1123.02	-4655.31	262.97	13.82	3.349
4.68	19	SND	2	1	64.84	-1366.89	-41.02	-41.02	-1361.99	-1361.99	-1366.89	-66.04	-4918.48	269.30	19.12	3.610

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	Mz <daNm>	My <daNm>	AfT <cmq>	AfC <cmq>	σ_c <daN/cmq>	σ_f <daN/cmq>
0.00	39	SLE R	1	1	0.00	-15988.20	127.45	-2669.91	4.52	4.52	43.50	520.40
0.00	34	SLE Q	1	1	0.00	-15312.10	239.78	-1744.66	3.39	5.65	28.56	348.23
0.00	39	SLE R	1	1	0.00	-15988.20	127.45	-2669.91	4.52	4.52	43.50	520.40
0.00	34	SLE Q	1	1	0.00	-15312.10	239.78	-1744.66	3.39	5.65	28.56	348.23
3.63	65	SLE R	1	1	363.00	-15135.40	-1103.80	-314.01	1.13	7.92	20.99	268.51
3.63	34	SLE Q	1	1	363.00	-13860.10	-244.54	-246.02	0.00	9.05	12.14	166.50
4.03	52	SLE R	2	1	0.00	-2607.87	-329.80	-476.56	4.52	4.52	13.61	205.77
4.03	34	SLE Q	2	1	0.00	-1976.15	-342.96	-228.42	4.52	4.52	9.46	135.22
4.68	65	SLE R	2	1	64.84	-3025.67	-592.22	-88.96	5.65	3.39	11.08	169.31
4.68	34	SLE Q	2	1	64.84	-1716.79	-270.48	-33.34	4.52	4.52	4.66	52.76

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	c <mm>	s <mm>	K_2	Φ_{eq}	Δ_{sm} <mm>	A_s <cmq>	$A_{c\ eff}$ <cmq>	σ_s <daN/cmq>	ε_{sm}	Wk <mm>
0.00	43	SLE F	1	1	0.00	-15315.10	-1920.89	235.15	44.00	150.00	0.50	12.00	219.86	1.13	124.28	195.26	0.06	0.02
0.00	43	SLE F	1	1	0.00	-15315.10	-1920.89	235.15	44.00	150.00	0.50	12.00	219.86	1.13	124.28	195.26	0.06	0.02
4.03	34	SLE Q	2	1	0.00	-1976.15	-228.42	-342.96	44.00	150.00	0.50	12.00	208.99	1.13	114.03	135.22	0.04	0.01
4.03	69	SLE F	2	1	0.00	-2110.23	-234.31	-385.48	44.00	150.00	0.50	12.00	215.52	1.13	120.19	153.07	0.04	0.02
4.68	34	SLE Q	2	1	64.84	-1716.79	-33.34	-270.48	44.00	150.00	0.50	12.00	294.71	1.13	194.82	50.22	0.01	0.01
4.68	69	SLE F	2	1	64.84	-1850.86	-38.64	-344.56	44.00	150.00	0.50	12.00	215.71	2.26	240.72	87.84	0.03	0.01

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.60	ø8/20	2	2	35	SLU	0.40	0.35	94.98	2.50	15312.40	33292.10	15312.40	0.40	0.35	2129.20	2.50	15312.40	33292.10	15312.40	7.192
0.00	0.60	ø8/20	2	2	61	SLU	0.40	0.35	904.72	2.50	15312.40	33412.70	15312.40	0.40	0.35	591.61	2.50	15312.40	33412.70	15312.40	16.925
0.00	0.60	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	1286.65	2.50	15312.40	32388.90	15312.40	0.40	0.35	849.95	2.50	15312.40	32388.90	15312.40	11.901
0.00	0.60	ø8/20	2	2	19	SND	0.40	0.35	2024.70	2.50	15312.40	32389.70	15312.40	0.40	0.35	617.51	2.50	15312.40	32389.70	15312.40	7.563
0.60	3.02	ø8/20	2	2	35	SLU	0.40	0.35	94.98	2.50	15312.40	33249.90	15312.40	0.40	0.35	1781.45	2.50	15312.40	33249.90	15312.40	8.595
0.60	3.02	ø8/20	2	2	61	SLU	0.40	0.35	904.72	2.50	15312.40	33370.50	15312.40	0.40	0.35	591.61	2.50	15312.40	33370.50	15312.40	16.925
0.60	3.02	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	1286.65	2.50	15312.40	32356.40	15312.40	0.40	0.35	849.95	2.50	15312.40	32356.40	15312.40	11.901
0.60	3.02	ø8/20	2	2	19	SND	0.40	0.35	2024.70	2.50	15312.40	32357.20	15312.40	0.40	0.35	617.51	2.50	15312.40	32357.20	15312.40	7.563
3.02	3.63	ø8/20	2	2	48	SLU	0.40	0.35	135.14	2.50	15312.40	33074.60	15312.40	0.40	0.35	1137.76	2.50	15312.40	33074.60	15312.40	13.458
3.02	3.63	ø8/20	2	2	61	SLU	0.40	0.35	904.72	2.50	15312.40	33201.60	15312.40	0.40	0.35	591.61	2.50	15312.40	33201.60	15312.40	16.925
3.02	3.63	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	1286.65	2.50	15312.40	32226.50	15312.40	0.40	0.35	849.95	2.50	15312.40	32226.50	15312.40	11.901
3.02	3.63	ø8/20	2	2	19	SND	0.40	0.35	2024.70	2.50	15312.40	32227.30	15312.40	0.40	0.35	617.51	2.50	15312.40	32227.30	15312.40	7.563
4.03	4.68	ø8/20	2	2	48	SLU	0.40	0.35	236.90	2.50	15312.40	30798.80	15312.40	0.40	0.35	1090.59	2.50	15312.40	30798.80	15312.40	14.040
4.03	4.68	ø8/20	2	2	75	SLU	0.40	0.35	442.88	2.50	15312.40	30845.40	15312.40	0.40	0.35	415.76	2.50	15312.40	30845.40	15312.40	34.574
4.03	4.68	ø8/20	2	2	13	SND	0.40	0.35	126.41	2.50	15312.40	30606.00	15312.40	0.40	0.35	675.53	2.50	15312.40	30606.00	15312.40	22.667
4.03	4.68	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	262.74	2.50	15312.40	30605.00	15312.40	0.40	0.35	665.61	2.50	15312.40	30605.00	15312.40	23.005

Verifiche di resistenza al fuoco

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	87(e)	SLU I	1	1	0.00	-15312.10	-1744.66	239.78	-15312.10	-8685.49	-1468.38	187.03	61.45	4.972
0.00	87(e)	SLU I	1	1	0.00	-15312.10	-1744.66	239.78	-15312.10	-8685.49	-1468.38	187.03	61.45	4.972
3.63	87(e)	SLU I	1	1	363.00	-13860.10	-246.02	-244.54	-143852.00	-6025.38	-6025.26	225.00	37.99	10.379
4.03	87	SLU I	2	1	0.00	-1976.15	-228.42	-342.96	-1976.15	-4063.60	-5976.32	239.06	46.01	17.538
4.68	87(e)	SLU I	2	1	64.84	-1716.79	-33.34	-270.48	-1716.79	925.44	-6791.34	272.81	91.81	25.139

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.60	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	133.42	2.50	17609.30	48721.80	17609.30	0.35	0.00	412.85	2.50	17609.30	48721.80	17609.30	42.653
0.60	3.02	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	133.42	2.50	17609.30	48684.40	17609.30	0.35	0.00	412.85	2.50	17609.30	48684.40	17609.30	42.653
3.02	3.63	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	133.42	2.50	17609.30	48534.50	17609.30	0.35	0.00	412.85	2.50	17609.30	48534.50	17609.30	42.653
4.03	4.68	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	111.80	2.50	17609.30	46656.70	17609.30	0.35	0.00	300.87	2.50	17609.30	46656.70	17609.30	58.529

Pilastrata n. 27

Nodi: 27 1027 2027

Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Tipo	B <cm>	H <cm>	Cf <cm>	Cls	Fck <daN/cmq>	Fctk <daN/cmq>	Fcd <daN/cmq>	Fcd (Inc) <daN/cmq>	Fctd <daN/cmq>	Tp	Fyk <daN/cmq>	Fyd <daN/cmq>
1	R	40.00	40.00	4.90	C25/30	249.00	17.91	141.10	249.00	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	74(e)	SLU	1	1	0.00	-23849.80	154.01	-480.57	-1917.86	-1917.86	-23849.80	-2285.24	-9193.76	257.34	7.30	4.791
0.00	74(e)	SLU	1	1	0.00	-23849.80	154.01	-480.57	-1917.86	-1917.86	-23849.80	-2285.24	-9193.76	257.34	7.30	4.791
3.63	74(e)	SLU	1	1	363.00	-21962.20	-1.78	-442.54	1634.36	1634.36	-21962.20	-2531.47	8862.37	104.06	7.30	5.443
4.03	61(e)	SLU	2	1	0.00	-9147.48	84.23	182.95	-1097.46	-1097.46	-9147.48	1179.99	-7313.92	275.62	12.53	6.659
4.68	74(e)	SLU	2	1	64.84	-4470.47	-18.96	-89.41	650.05	650.05	-4470.47	-958.83	6626.51	94.22	14.90	10.204

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	M'ydy <daNm>	M'ydz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	19	SND	1	1	0.00	-16802.10	855.42	855.42	3671.98	3671.98	-16802.10	1470.05	6614.79	80.16	9.11	1.797
0.00	19	SND	1	1	0.00	-16802.10	855.42	855.42	3671.98	3671.98	-16802.10	1470.05	6614.79	80.16	9.11	1.797
3.63	19(e)	SND	1	1	363.00	-15350.10	152.80	309.30	-3340.14	-3340.14	-15350.10	728.13	-6731.11	274.22	11.68	2.018
4.03	19	SND	2	1	0.00	-3099.85	143.54	143.54	-1447.20	-1447.20	-3099.85	553.05	-5108.96	272.81	16.50	3.533
4.68	19(e)	SND	2	1	64.84	-2840.48	-6.95	-56.81	-1102.48	-1102.48	-2840.48	-352.47	-5157.40	268.59	18.21	4.683

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	Mz <daNm>	My <daNm>	AfT <cmq>	AfC <cmq>	σ_c <daN/cmq>	σ_f <daN/cmq>
0.00	65	SLE R	1	1	0.00	-19892.80	1143.40	108.84	0.00	9.05	22.06	291.18
0.00	78	SLE R	1	1	0.00	-17097.30	-1269.69	106.82	0.00	9.05	21.59	279.76
0.00	34	SLE Q	1	1	0.00	-17056.10	41.94	104.56	0.00	9.05	11.07	161.35
0.00	65	SLE R	1	1	0.00	-19892.80	1143.40	108.84	0.00	9.05	22.06	291.18
0.00	78	SLE R	1	1	0.00	-17097.30	-1269.69	106.82	0.00	9.05	21.59	279.76
0.00	34	SLE Q	1	1	0.00	-17056.10	41.94	104.56	0.00	9.05	11.07	161.35
3.63	65	SLE R	1	1	363.00	-18440.80	-1080.34	-5.97	0.00	9.05	19.82	262.83
3.63	78	SLE R	1	1	363.00	-15645.30	1075.99	-1.51	0.00	9.05	18.14	237.84
3.63	34	SLE Q	1	1	363.00	-15604.10	-78.84	-1.44	0.00	9.05	9.67	142.50
4.03	65	SLE R	2	1	0.00	-6288.53	-747.22	59.12	3.39	5.65	11.73	142.45
4.03	34	SLE Q	2	1	0.00	-3455.10	-467.54	55.37	3.39	5.65	7.73	90.98
4.68	78	SLE R	2	1	64.84	-3135.94	427.94	-12.99	3.39	5.65	6.57	77.48
4.68	34	SLE Q	2	1	64.84	-3195.74	-20.30	-13.32	0.00	9.05	2.13	30.82

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	c <mm>	s <mm>	K_2	Φ_{eq}	Δ_{sm} <mm>	A_s <cmq>	$A_{c\ eff}$ <cmq>	σ_s <daN/cmq>	ε_{sm}	Wk <mm>
4.03	34	SLE Q	2	1	0.00	-3455.10	55.37	-467.54	44.00	150.00	0.50	12.00	248.90	1.13	151.65	59.02	0.02	0.01
4.03	69	SLE F	2	1	0.00	-3744.52	55.67	-524.48	44.00	150.00	0.50	12.00	267.56	1.13	169.23	71.52	0.02	0.01

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.60	ø8/20	2	2	48	SLU	0.40	0.35	35.57	2.50	15312.40	33784.20	15312.40	0.40	0.35	113.55	2.50	15312.40	33784.20	15312.40	>100
0.00	0.60	ø8/20	2	2	74	SLU	0.40	0.35	978.58	2.50	15312.40	33503.70	15312.40	0.40	0.35	42.92	2.50	15312.40	33503.70	15312.40	15.648
0.00	0.60	ø8/20	2	2	13	SND	0.40	0.35	1363.77	2.50	15312.40	32612.40	15312.40	0.40	0.35	543.56	2.50	15312.40	32612.40	15312.40	11.228
0.00	0.60	ø8/20	2	2	19	SND	0.40	0.35	1931.71	2.50	15312.40	32625.20	15312.40	0.40	0.35	282.92	2.50	15312.40	32625.20	15312.40	7.927
0.60	3.02	ø8/20	2	2	48	SLU	0.40	0.35	35.57	2.50	15312.40	33742.00	15312.40	0.40	0.35	113.55	2.50	15312.40	33742.00	15312.40	>100
0.60	3.02	ø8/20	2	2	74	SLU	0.40	0.35	978.58	2.50	15312.40	33461.40	15312.40	0.40	0.35	42.92	2.50	15312.40	33461.40	15312.40	15.648
0.60	3.02	ø8/20	2	2	13	SND	0.40	0.35	1363.77	2.50	15312.40	32580.00	15312.40	0.40	0.35	543.56	2.50	15312.40	32580.00	15312.40	11.228
0.60	3.02	ø8/20	2	2	19	SND	0.40	0.35	1931.71	2.50	15312.40	32592.70	15312.40	0.40	0.35	282.92	2.50	15312.40	32592.70	15312.40	7.927
3.02	3.63	ø8/20	2	2	48	SLU	0.40	0.35	35.57	2.50	15312.40	33573.10	15312.40	0.40	0.35	113.55	2.50	15312.40	33573.10	15312.40	>100
3.02	3.63	ø8/20	2	2	74	SLU	0.40	0.35	978.58	2.50	15312.40	33292.50	15312.40	0.40	0.35	42.92	2.50	15312.40	33292.50	15312.40	15.648
3.02	3.63	ø8/20	2	2	13	SND	0.40	0.35	1363.77	2.50	15312.40	32450.00	15312.40	0.40	0.35	543.56	2.50	15312.40	32450.00	15312.40	11.228
3.02	3.63	ø8/20	2	2	19	SND	0.40	0.35	1931.71	2.50	15312.40	32462.80	15312.40	0.40	0.35	282.92	2.50	15312.40	32462.80	15312.40	7.927
4.03	4.68	ø8/20	2	2	48	SLU	0.40	0.35	1169.65	2.50	15312.40	31238.40	15312.40	0.40	0.35	305.56	2.50	15312.40	31238.40	15312.40	13.091
4.03	4.68	ø8/20	2	2	75	SLU	0.40	0.35	1482.70	2.50	15312.40	31343.30	15312.40	0.40	0.35	185.28	2.50	15312.40	31343.30	15312.40	10.327
4.03	4.68	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	874.91	2.50	15312.40	30796.80	15312.40	0.40	0.35	412.40	2.50	15312.40	30796.80	15312.40	17.502

Verifiche di resistenza al fuoco

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	87(e)	SLU I	1	1	0.00	-17056.10	104.56	41.94	-143852.00	6283.65	6283.65	45.00	37.02	8.434
0.00	87(e)	SLU I	1	1	0.00	-17056.10	104.56	41.94	-143852.00	6283.65	6283.65	45.00	37.02	8.434
3.63	87(e)	SLU I	1	1	363.00	-15604.10	-1.44	-78.84	-143852.00	-6166.61	-6166.61	225.00	37.46	9.219
4.03	87(e)	SLU I	2	1	0.00	-3455.10	55.37	-467.54	-3455.10	1047.91	-7030.90	273.52	85.80	15.041
4.68	87(e)	SLU I	2	1	64.84	-3195.74	-13.32	-20.30	-143852.00	-5134.90	-5134.90	225.00	41.71	45.014

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.60	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	33.27	2.50	17609.30	48991.90	17609.30	0.35	0.00	29.20	2.50	17609.30	48991.90	17609.30	>100
0.60	3.02	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	33.27	2.50	17609.30	48954.40	17609.30	0.35	0.00	29.20	2.50	17609.30	48954.40	17609.30	>100
3.02	3.63	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	33.27	2.50	17609.30	48804.50	17609.30	0.35	0.00	29.20	2.50	17609.30	48804.50	17609.30	>100
4.03	4.68	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	689.75	2.50	17609.30	46885.70	17609.30	0.35	0.00	105.94	2.50	17609.30	46885.70	17609.30	25.530

Pilastrata n. 28

Nodi: 28 1028 2028

Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Tipo	B <cm>	H <cm>	Cf <cm>	Cls	Fck <daN/cmq>	Fctk <daN/cmq>	Fcd <daN/cmq>	Fcd (Inc) <daN/cmq>	Fctd <daN/cmq>	Tp	Fyk <daN/cmq>	Fyd <daN/cmq>
1	R	40.00	40.00	4.90	C25/30	249.00	17.91	141.10	249.00	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	74(e)	SLU	1	1	0.00	-10578.50	89.05	-213.16	-2167.08	-2167.08	-10578.50	-659.58	-7568.35	267.19	13.88	3.489
0.00	74(e)	SLU	1	1	0.00	-10578.50	89.05	-213.16	-2167.08	-2167.08	-10578.50	-659.58	-7568.35	267.19	13.88	3.489
3.83	74(e)	SLU	1	1	383.00	-8586.95	19.70	173.03	1700.43	1700.43	-8586.95	670.09	7266.92	87.19	14.63	4.270
4.03	61(e)	SLU	2	1	0.00	-9519.66	12.64	-190.39	-1182.58	-1182.58	-9519.66	-1177.57	-7368.94	264.38	12.44	6.230
4.95	74(e)	SLU	2	1	91.90	-4020.71	-7.82	80.41	1230.94	1230.94	-4020.71	433.91	6587.43	88.59	17.70	5.352

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	M'ydy <daNm>	M'ydz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	19	SND	1	1	0.00	-7634.55	592.97	592.97	-1685.31	-1685.31	-7634.55	1896.28	-5110.96	284.06	9.51	3.050
0.00	19	SND	1	1	0.00	-7634.55	592.97	592.97	-1685.31	-1685.31	-7634.55	1896.28	-5110.96	284.06	9.51	3.050
3.83	7(e)	SND	1	1	383.00	-6102.81	111.06	122.97	1286.86	1286.86	-6102.81	548.29	5545.36	87.19	15.49	4.306
4.03	19	SND	2	1	0.00	-3245.38	165.28	165.28	-992.81	-992.81	-3245.38	760.21	-5054.40	274.22	15.36	5.078
4.95	7(e)	SND	2	1	91.90	-2877.91	13.47	57.56	1287.40	1287.40	-2877.91	291.55	5165.38	88.95	18.49	4.015

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	Mz <daNm>	My <daNm>	AfT <cmq>	AfC <cmq>	σ_c <daN/cmq>	σ_f <daN/cmq>
0.00	78	SLE R	1	1	0.00	-7582.28	-1448.51	61.07	5.65	3.39	24.21	363.73
0.00	34	SLE Q	1	1	0.00	-7769.55	-195.05	58.15	0.00	9.05	6.62	91.26
0.00	78	SLE R	1	1	0.00	-7582.28	-1448.51	61.07	5.65	3.39	24.21	363.73
0.00	34	SLE Q	1	1	0.00	-7769.55	-195.05	58.15	0.00	9.05	6.62	91.26
3.83	78	SLE R	1	1	383.00	-6050.27	1137.07	13.35	5.65	3.39	18.34	270.60
3.83	34	SLE Q	1	1	383.00	-6237.55	219.63	9.64	0.00	9.05	5.53	75.74
4.03	65	SLE R	2	1	0.00	-6531.27	-785.77	8.74	3.39	5.65	11.69	142.21
4.03	78	SLE R	2	1	0.00	-3183.90	528.44	17.21	4.52	4.52	8.47	100.14
4.03	34	SLE Q	2	1	0.00	-3382.92	-199.79	13.17	0.00	9.05	3.75	49.52
4.95	78	SLE R	2	1	91.90	-2816.29	817.43	-5.41	5.65	3.39	14.03	336.21
4.95	34	SLE Q	2	1	91.90	-3015.31	23.68	-4.58	0.00	9.05	1.98	28.75

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.64	ø8/20	2	2	48	SLU	0.40	0.35	255.32	2.50	15312.40	32058.10	15312.40	0.40	0.35	58.61	2.50	15312.40	32058.10	15312.40	59.973
0.00	0.64	ø8/20	2	2	74	SLU	0.40	0.35	1009.79	2.50	15312.40	31722.30	15312.40	0.40	0.35	18.11	2.50	15312.40	31722.30	15312.40	15.164
0.00	0.64	ø8/20	2	2	13	SND	0.40	0.35	471.60	2.50	15312.40	31355.70	15312.40	0.40	0.35	246.86	2.50	15312.40	31355.70	15312.40	32.469
0.00	0.64	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	783.34	2.50	15312.40	31363.40	15312.40	0.40	0.35	118.47	2.50	15312.40	31363.40	15312.40	19.548
0.64	3.19	ø8/20	2	2	48	SLU	0.40	0.35	255.32	2.50	15312.40	32013.50	15312.40	0.40	0.35	58.61	2.50	15312.40	32013.50	15312.40	59.973
0.64	3.19	ø8/20	2	2	74	SLU	0.40	0.35	1009.79	2.50	15312.40	31677.80	15312.40	0.40	0.35	18.11	2.50	15312.40	31677.80	15312.40	15.164
0.64	3.19	ø8/20	2	2	13	SND	0.40	0.35	471.60	2.50	15312.40	31321.40	15312.40	0.40	0.35	246.86	2.50	15312.40	31321.40	15312.40	32.469
0.64	3.19	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	783.34	2.50	15312.40	31329.20	15312.40	0.40	0.35	118.47	2.50	15312.40	31329.20	15312.40	19.548
3.19	3.83	ø8/20	2	2	48	SLU	0.40	0.35	255.32	2.50	15312.40	31835.30	15312.40	0.40	0.35	58.61	2.50	15312.40	31835.30	15312.40	59.973
3.19	3.83	ø8/20	2	2	74	SLU	0.40	0.35	1009.79	2.50	15312.40	31499.60	15312.40	0.40	0.35	18.11	2.50	15312.40	31499.60	15312.40	15.164
3.19	3.83	ø8/20	2	2	13	SND	0.40	0.35	471.60	2.50	15312.40	31184.30	15312.40	0.40	0.35	246.86	2.50	15312.40	31184.30	15312.40	32.469
3.19	3.83	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	783.34	2.50	15312.40	31192.10	15312.40	0.40	0.35	118.47	2.50	15312.40	31192.10	15312.40	19.548
4.03	4.95	ø8/20	2	2	48	SLU	0.40	0.35	392.12	2.50	15312.40	31243.20	15312.40	0.40	0.35	80.23	2.50	15312.40	31243.20	15312.40	39.050
4.03	4.95	ø8/20	2	2	74	SLU	0.40	0.35	481.18	2.50	15312.40	30906.30	15312.40	0.40	0.35	36.08	2.50	15312.40	30906.30	15312.40	31.823
4.03	4.95	ø8/20	2	2	13	SND	0.40	0.35	503.07	2.50	15312.40	30767.10	15312.40	0.40	0.35	383.34	2.50	15312.40	30767.10	15312.40	30.438
4.03	4.95	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	757.22	2.50	15312.40	30775.00	15312.40	0.40	0.35	177.99	2.50	15312.40	30775.00	15312.40	20.222

Verifiche di resistenza al fuoco
Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	87(e)	SLU I	1	1	0.00	-7769.55	58.15	-195.05	-143852.00	4884.91	-6067.55	306.56	41.74	18.515
0.00	87(e)	SLU I	1	1	0.00	-7769.55	58.15	-195.05	-143852.00	4884.91	-6067.55	306.56	41.74	18.515
3.83	87(e)	SLU I	1	1	383.00	-6237.55	9.64	219.63	-143852.00	3888.74	6721.32	64.69	46.60	23.062
4.03	87(e)	SLU I	2	1	0.00	-3382.92	13.17	-199.79	-3382.92	-2303.55	-6882.17	260.16	63.84	34.407
4.95	87(e)	SLU I	2	1	91.90	-3015.31	-4.58	23.68	-143852.00	-5118.51	5118.71	135.00	41.81	47.707

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.64	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	108.27	2.50	17609.30	47553.80	17609.30	0.35	0.00	12.67	2.50	17609.30	47553.80	17609.30	>100
0.64	3.19	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	108.27	2.50	17609.30	47514.30	17609.30	0.35	0.00	12.67	2.50	17609.30	47514.30	17609.30	>100
3.19	3.83	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	108.27	2.50	17609.30	47356.10	17609.30	0.35	0.00	12.67	2.50	17609.30	47356.10	17609.30	>100
4.03	4.95	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	243.16	2.50	17609.30	46874.50	17609.30	0.35	0.00	19.32	2.50	17609.30	46874.50	17609.30	72.419

Pilastrata n. 29

Nodi: 29 1029 2029
Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Tipo	B <cm>	H <cm>	Cf <cm>	Cls	Fck <daN/cmq>	Fctk <daN/cmq>	Fcd <daN/cmq>	Fcd (Inc) <daN/cmq>	Fctd <daN/cmq>	Tp	Fyk <daN/cmq>	Fyd <daN/cmq>
1	R	40.00	40.00	4.90	C25/30	249.00	17.91	141.10	249.00	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	74(e)	SLU	1	1	0.00	-10526.90	88.26	-212.12	-2487.45	-2487.45	-10526.90	-659.86	-7560.54	267.19	13.90	3.040
0.00	74(e)	SLU	1	1	0.00	-10526.90	88.26	-212.12	-2487.45	-2487.45	-10526.90	-659.86	-7560.54	267.19	13.90	3.040
3.83	74(e)	SLU	1	1	383.00	-8535.32	15.82	171.99	1951.36	1951.36	-8535.32	670.36	7259.11	87.19	14.65	3.721
4.03	61(e)	SLU	2	1	0.00	-9547.51	45.33	-190.95	-1183.84	-1183.84	-9547.51	-1177.39	-7373.07	264.38	12.44	6.227
4.95	74(e)	SLU	2	1	91.90	-3968.21	-7.76	79.36	1396.40	1396.40	-3968.21	434.07	6579.18	88.59	17.72	4.714

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	M'ydy <daNm>	M'ydz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	19	SND	1	1	0.00	-7660.60	574.06	574.06	-1759.75	-1759.75	-7660.60	1629.87	-5265.61	281.25	10.38	2.978
0.00	19	SND	1	1	0.00	-7660.60	574.06	574.06	-1759.75	-1759.75	-7660.60	1629.87	-5265.61	281.25	10.38	2.978
3.83	19(e)	SND	1	1	383.00	-6342.63	122.39	-127.80	1315.63	1315.63	-6342.63	-623.10	5527.42	93.52	14.77	4.208
4.03	7	SND	2	1	0.00	-3275.48	146.24	146.24	-930.73	-930.73	-3275.48	759.50	-5054.51	274.22	15.35	5.425
4.95	19(e)	SND	2	1	91.90	-2903.99	15.82	58.08	1364.40	1364.40	-2903.99	291.69	5180.64	88.95	18.45	3.796

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	Mz <daNm>	My <daNm>	AfT <cmq>	AfC <cmq>	σ_c <daN/cmq>	σ_f <daN/cmq>
0.00	78	SLE R	1	1	0.00	-7547.56	-1665.58	60.18	5.65	3.39	28.46	518.39
0.00	34	SLE Q	1	1	0.00	-7769.47	-254.84	51.61	0.00	9.05	7.07	96.33
0.00	78	SLE R	1	1	0.00	-7547.56	-1665.58	60.18	5.65	3.39	28.46	518.39
0.00	34	SLE Q	1	1	0.00	-7769.47	-254.84	51.61	0.00	9.05	7.07	96.33
3.83	78	SLE R	1	1	383.00	-6015.56	1307.11	11.07	5.65	3.39	21.60	390.55
3.83	34	SLE Q	1	1	383.00	-6237.47	267.07	15.58	0.00	9.05	5.99	80.82
4.03	65	SLE R	2	1	0.00	-6549.54	-784.29	30.83	3.39	5.65	11.94	145.08
4.03	78	SLE R	2	1	0.00	-3148.60	669.22	13.80	5.65	3.39	11.17	195.49
4.03	34	SLE Q	2	1	0.00	-3383.08	-159.91	19.02	0.00	9.05	3.46	46.28
4.95	78	SLE R	2	1	91.90	-2780.99	929.59	-5.28	5.65	3.39	16.14	426.70
4.95	34	SLE Q	2	1	91.90	-3015.47	59.62	-3.02	0.00	9.05	2.27	32.03

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.

0.00	0.64	ø8/20	2	2	48	SLU	0.40	0.35	323.75	2.50	15312.40	32056.30	15312.40	0.40	0.35	51.11	2.50	15312.40	32056.30	15312.40	47.298
0.00	0.64	ø8/20	2	2	74	SLU	0.40	0.35	1158.96	2.50	15312.40	31715.40	15312.40	0.40	0.35	18.92	2.50	15312.40	31715.40	15312.40	13.212
0.00	0.64	ø8/20	2	2	13	SND	0.40	0.35	500.59	2.50	15312.40	31352.70	15312.40	0.40	0.35	241.56	2.50	15312.40	31352.70	15312.40	30.589
0.00	0.64	ø8/20	2	2	19	SND	0.40	0.35	802.97	2.50	15312.40	31359.40	15312.40	0.40	0.35	120.35	2.50	15312.40	31359.40	15312.40	19.070
0.64	3.19	ø8/20	2	2	48	SLU	0.40	0.35	323.75	2.50	15312.40	32011.70	15312.40	0.40	0.35	51.11	2.50	15312.40	32011.70	15312.40	47.298
0.64	3.19	ø8/20	2	2	74	SLU	0.40	0.35	1158.96	2.50	15312.40	31670.90	15312.40	0.40	0.35	18.92	2.50	15312.40	31670.90	15312.40	13.212
0.64	3.19	ø8/20	2	2	13	SND	0.40	0.35	500.59	2.50	15312.40	31318.40	15312.40	0.40	0.35	241.56	2.50	15312.40	31318.40	15312.40	30.589
0.64	3.19	ø8/20	2	2	19	SND	0.40	0.35	802.97	2.50	15312.40	31325.10	15312.40	0.40	0.35	120.35	2.50	15312.40	31325.10	15312.40	19.070
3.19	3.83	ø8/20	2	2	48	SLU	0.40	0.35	323.75	2.50	15312.40	31833.50	15312.40	0.40	0.35	51.11	2.50	15312.40	31833.50	15312.40	47.298
3.19	3.83	ø8/20	2	2	74	SLU	0.40	0.35	1158.96	2.50	15312.40	31492.60	15312.40	0.40	0.35	18.92	2.50	15312.40	31492.60	15312.40	13.212
3.19	3.83	ø8/20	2	2	13	SND	0.40	0.35	500.59	2.50	15312.40	31181.30	15312.40	0.40	0.35	241.56	2.50	15312.40	31181.30	15312.40	30.589
3.19	3.83	ø8/20	2	2	19	SND	0.40	0.35	802.97	2.50	15312.40	31188.00	15312.40	0.40	0.35	120.35	2.50	15312.40	31188.00	15312.40	19.070
4.03	4.95	ø8/20	2	2	48	SLU	0.40	0.35	359.55	2.50	15312.40	31241.40	15312.40	0.40	0.35	88.84	2.50	15312.40	31241.40	15312.40	42.588
4.03	4.95	ø8/20	2	2	74	SLU	0.40	0.35	435.22	2.50	15312.40	30899.20	15312.40	0.40	0.35	29.96	2.50	15312.40	30899.20	15312.40	35.183
4.03	4.95	ø8/20	2	2	13	SND	0.40	0.35	558.30	2.50	15312.40	30764.10	15312.40	0.40	0.35	375.10	2.50	15312.40	30764.10	15312.40	27.427
4.03	4.95	ø8/20	2	2	19	SND	0.40	0.35	819.94	2.50	15312.40	30771.00	15312.40	0.40	0.35	196.15	2.50	15312.40	30771.00	15312.40	18.675

Verifiche di resistenza al fuoco

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	87(e)	SLU I	1	1	0.00	-7769.47	51.61	-254.84	-143852.00	4161.90	-6827.64	298.12	44.29	18.515
0.00	87(e)	SLU I	1	1	0.00	-7769.47	51.61	-254.84	-143852.00	4161.90	-6827.64	298.12	44.29	18.515
3.83	87(e)	SLU I	1	1	383.00	-6237.47	15.58	267.07	-143852.00	3230.83	6980.66	73.12	52.54	23.063
4.03	87(e)	SLU I	2	1	0.00	-3383.08	19.02	-159.91	-3383.08	-2867.92	-6666.96	255.94	58.09	41.799
4.95	87(e)	SLU I	2	1	91.90	-3015.47	-3.02	59.62	-143852.00	-5118.53	5118.73	135.00	41.81	47.705

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.64	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	136.27	2.50	17609.30	47553.80	17609.30	0.35	0.00	9.41	2.50	17609.30	47553.80	17609.30	>100
0.64	3.19	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	136.27	2.50	17609.30	47514.30	17609.30	0.35	0.00	9.41	2.50	17609.30	47514.30	17609.30	>100
3.19	3.83	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	136.27	2.50	17609.30	47356.10	17609.30	0.35	0.00	9.41	2.50	17609.30	47356.10	17609.30	>100
4.03	4.95	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	238.87	2.50	17609.30	46874.60	17609.30	0.35	0.00	23.98	2.50	17609.30	46874.60	17609.30	73.719

Pilastrata n. 30

Nodi: 30 -4534 2030

Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Tipo	B <cm>	H <cm>	Cf <cm>	Cls	Fck <daN/cmq>	Fctk <daN/cmq>	Fcd <daN/cmq>	Fcd (Inc) <daN/cmq>	Fctd <daN/cmq>	Tp	Fyk <daN/cmq>	Fyd <daN/cmq>
1	R	40.00	40.00	4.90	C25/30	249.00	17.91	141.10	249.00	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	74	SLU	1	1	0.00	-5217.74	232.53	232.53	-1659.46	-1659.46	-5217.74	953.02	-6741.78	274.22	14.62	4.063
0.00	74	SLU	1	1	0.00	-5217.74	232.53	232.53	-1659.46	-1659.46	-5217.74	953.02	-6741.78	274.22	14.62	4.063
3.57	74	SLU	1	1	356.88	-3361.96	120.65	120.65	1180.88	1180.88	-3361.96	695.12	6474.38	87.19	16.42	5.486
3.77	74	SLU	2	1	0.00	-1997.82	114.26	114.26	861.69	861.69	-1997.82	806.97	6247.57	86.48	16.35	7.247
4.95	74	SLU	2	1	118.01	-1384.18	54.39	54.39	980.85	980.85	-1384.18	441.69	6181.65	88.59	18.79	6.309

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	M'ydy <daNm>	M'ydz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	19	SND	1	1	0.00	-3860.46	651.88	651.88	-1915.42	-1915.42	-3860.46	1609.18	-4720.57	281.25	11.21	2.465
0.00	19	SND	1	1	0.00	-3860.46	651.88	651.88	-1915.42	-1915.42	-3860.46	1609.18	-4720.57	281.25	11.21	2.465
3.57	19	SND	1	1	356.88	-2432.94	188.35	188.35	1381.39	1381.39	-2432.94	633.75	4983.10	86.48	16.16	3.602
3.77	19	SND	2	1	0.00	-1387.42	187.02	187.02	1011.26	1011.26	-1387.42	950.69	4698.85	84.38	14.82	4.662
4.95	7	SND	2	1	118.01	-945.19	22.13	22.13	-1191.73	-1191.73	-945.19	66.37	-4858.77	270.70	19.29	4.073

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	Mz <daNm>	My <daNm>	AfT <cmq>	AfC <cmq>	σ_c <daN/cmq>	σ_f <daN/cmq>
0.00	78	SLE R	1	1	0.00	-3946.83	-1112.48	191.82	5.65	3.39	22.86	493.64
0.00	34	SLE Q	1	1	0.00	-4044.85	-146.12	203.10	0.00	9.05	5.31	68.44
0.00	78	SLE R	1	1	0.00	-3946.83	-1112.48	191.82	5.65	3.39	22.86	493.64
0.00	34	SLE Q	1	1	0.00	-4044.85	-146.12	203.10	0.00	9.05	5.31	68.44
3.57	78	SLE R	1	1	356.88	-2519.30	791.98	91.08	5.65	3.39	15.54	370.02
3.57	34	SLE Q	1	1	356.88	-2617.33	105.70	88.97	0.00	9.05	3.16	41.17
3.77	78	SLE R	2	1	0.00	-1470.36	578.06	85.54	5.65	3.39	12.02	316.58
3.77	34	SLE Q	2	1	0.00	-1570.10	85.57	84.15	1.13	7.92	2.40	30.35
4.95	78	SLE R	2	1	118.01	-998.33	650.84	37.28	5.65	3.39	12.47	415.12
4.95	34	SLE Q	2	1	118.01	-1098.07	-1.15	37.37	0.00	9.05	0.96	13.16

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	c <mm>	s <mm>	K_2	Φ_{eq}	Δ_{sm} <mm>	A_s <cmq>	$A_{c\ eff}$ <cmq>	σ_s <daN/cmq>	ε_{sm}	Wk <mm>
3.77	82	SLE F	2	1	0.00	-1463.69	79.20	169.50	44.00	150.00	0.50	12.00	157.17	1.13	65.19	24.82	0.01	0.00

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.59	ø8/20	2	2	48	SLU	0.40	0.35	209.54	2.50	15312.40	31109.80	15312.40	0.40	0.35	62.12	2.50	15312.40	31109.80	15312.40	73.077
0.00	0.59	ø8/20	2	2	74	SLU	0.40	0.35	795.88	2.50	15312.40	31002.80	15312.40	0.40	0.35	31.35	2.50	15312.40	31002.80	15312.40	19.240
0.00	0.59	ø8/20	2	2	13	SND	0.40	0.35	755.82	2.50	15312.40	30859.50	15312.40	0.40	0.35	238.00	2.50	15312.40	30859.50	15312.40	20.259
0.00	0.59	ø8/20	2	2	19	SND	0.40	0.35	923.78	2.50	15312.40	30866.10	15312.40	0.40	0.35	131.34	2.50	15312.40	30866.10	15312.40	16.576
0.59	2.97	ø8/20	2	2	48	SLU	0.40	0.35	209.54	2.50	15312.40	31068.20	15312.40	0.40	0.35	62.12	2.50	15312.40	31068.20	15312.40	73.077
0.59	2.97	ø8/20	2	2	74	SLU	0.40	0.35	795.88	2.50	15312.40	30961.30	15312.40	0.40	0.35	31.35	2.50	15312.40	30961.30	15312.40	19.240
0.59	2.97	ø8/20	2	2	13	SND	0.40	0.35	755.82	2.50	15312.40	30827.60	15312.40	0.40	0.35	238.00	2.50	15312.40	30827.60	15312.40	20.259
0.59	2.97	ø8/20	2	2	19	SND	0.40	0.35	923.78	2.50	15312.40	30834.20	15312.40	0.40	0.35	131.34	2.50	15312.40	30834.20	15312.40	16.576
2.97	3.57	ø8/20	2	2	48	SLU	0.40	0.35	209.54	2.50	15312.40	30902.20	15312.40	0.40	0.35	62.12	2.50	15312.40	30902.20	15312.40	73.077
2.97	3.57	ø8/20	2	2	74	SLU	0.40	0.35	795.88	2.50	15312.40	30795.20	15312.40	0.40	0.35	31.35	2.50	15312.40	30795.20	15312.40	19.240
2.97	3.57	ø8/20	2	2	13	SND	0.40	0.35	755.82	2.50	15312.40	30699.90	15312.40	0.40	0.35	238.00	2.50	15312.40	30699.90	15312.40	20.259
2.97	3.57	ø8/20	2	2	19	SND	0.40	0.35	923.78	2.50	15312.40	30706.40	15312.40	0.40	0.35	131.34	2.50	15312.40	30706.40	15312.40	16.576
3.77	4.95	ø8/20	2	2	48	SLU	0.40	0.35	98.58	2.50	15312.40	30677.70	15312.40	0.40	0.35	88.74	2.50	15312.40	30677.70	15312.40	>100
3.77	4.95	ø8/20	2	2	61	SLU	0.40	0.35	335.28	2.50	15312.40	30787.50	15312.40	0.40	0.35	53.87	2.50	15312.40	30787.50	15312.40	45.671
3.77	4.95	ø8/20	2	2	13	SND	0.40	0.35	218.04	2.50	15312.40	30527.20	15312.40	0.40	0.35	242.61	2.50	15312.40	30527.20	15312.40	63.116
3.77	4.95	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	299.70	2.50	15312.40	30537.70	15312.40	0.40	0.35	123.82	2.50	15312.40	30537.70	15312.40	51.092

Verifiche di resistenza al fuoco

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	87	SLU I	1	1	0.00	-4044.85	203.10	-146.12	-4044.85	6135.89	-4344.50	326.25	43.74	30.049
0.00	87	SLU I	1	1	0.00	-4044.85	203.10	-146.12	-4044.85	6135.89	-4344.50	326.25	43.74	30.049
3.57	87	SLU I	1	1	356.88	-2617.33	88.97	105.70	-2617.33	4671.58	5393.66	52.03	43.82	51.645
3.77	87	SLU I	2	1	0.00	-1570.10	84.15	85.57	-1570.10	4981.81	4981.79	45.00	42.87	58.703
4.95	87(e)	SLU I	2	1	118.01	-1098.07	37.37	-1.15	-143852.00	6119.97	-3467.99	337.50	51.45	>100

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.59	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	70.56	2.50	17609.30	46977.00	17609.30	0.35	0.00	31.98	2.50	17609.30	46977.00	17609.30	>100
0.59	2.97	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	70.56	2.50	17609.30	46940.20	17609.30	0.35	0.00	31.98	2.50	17609.30	46940.20	17609.30	>100
2.97	3.57	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	70.56	2.50	17609.30	46792.80	17609.30	0.35	0.00	31.98	2.50	17609.30	46792.80	17609.30	>100
3.77	4.95	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	73.48	2.50	17609.30	46593.80	17609.30	0.35	0.00	39.65	2.50	17609.30	46593.80	17609.30	>100

Pilastrata n. 31

Nodi: 31 1031 2031

Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Tipo	B <cm>	H <cm>	Cf <cm>	Cls	Fck <daN/cmq>	Fctk <daN/cmq>	Fcd <daN/cmq>	Fcd (Inc) <daN/cmq>	Fctd <daN/cmq>	Tp	Fyk <daN/cmq>	Fyd <daN/cmq>
1	R	40.00	40.00	4.90	C25/30	249.00	17.91	141.10	249.00	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	61	SLU	1	1	0.00	-13814.70	-1804.89	-1804.89	2655.20	2655.20	-13814.70	-4765.33	6776.50	120.94	6.54	2.580
0.00	61	SLU	1	1	0.00	-13814.70	-1804.89	-1804.89	2655.20	2655.20	-13814.70	-4765.33	6776.50	120.94	6.54	2.580
3.63	61	SLU	1	1	363.00	-11927.10	425.35	425.35	-3456.06	-3456.06	-11927.10	911.24	-7749.89	274.22	12.59	2.241
4.03	74	SLU	2	1	0.00	-548.96	291.32	291.32	3456.24	3456.24	-548.96	443.88	6061.79	88.59	19.09	1.752
5.33	61	SLU	2	1	129.95	-1255.58	-231.96	-231.96	-1902.31	-1902.31	-1255.58	-708.26	-6141.32	267.19	17.35	3.225

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	M'ydy <daNm>	M'ydz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	13	SND	1	1	0.00	-7542.14	-3532.60	-3532.60	3300.52	3300.52	-7542.14	-3900.70	3554.30	140.62	6.96	1.092
0.00	13	SND	1	1	0.00	-7542.14	-3532.60	-3532.60	3300.52	3300.52	-7542.14	-3900.70	3554.30	140.62	6.96	1.092
3.63	19	SND	1	1	363.00	-6406.29	1313.31	1313.31	-4565.17	-4565.17	-6406.29	1464.97	-5182.50	279.84	11.16	1.134
4.03	7	SND	2	1	0.00	-259.44	647.22	647.22	3822.83	3822.83	-259.44	763.84	4615.02	85.78	16.39	1.206
5.33	13	SND	2	1	129.95	377.53	-114.50	-114.50	-1580.27	-1580.27	377.53	-386.85	-4655.23	268.59	20.00	2.947

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	Mz <daNm>	My <daNm>	AfT <cmq>	AfC <cmq>	σ_c <daN/cmq>	σ_f <daN/cmq>
0.00	65	SLE R	1	1	0.00	-9900.02	1821.17	-1282.28	4.52	4.52	52.56	802.08
0.00	34	SLE Q	1	1	0.00	-8795.54	1071.83	-1193.88	4.52	4.52	35.73	432.98
0.00	65	SLE R	1	1	0.00	-9900.02	1821.17	-1282.28	4.52	4.52	52.56	802.08
0.00	34	SLE Q	1	1	0.00	-8795.54	1071.83	-1193.88	4.52	4.52	35.73	432.98
3.63	65	SLE R	1	1	363.00	-8448.02	-2406.75	308.87	5.65	3.39	47.33	1048.21
3.63	34	SLE Q	1	1	363.00	-7343.54	-1734.55	323.01	5.65	3.39	35.04	653.58
4.03	80	SLE R	2	1	0.00	-861.54	2432.99	215.61	5.65	3.39	49.35	1920.80
4.03	78	SLE R	2	1	0.00	-441.39	2433.75	206.35	5.65	3.39	49.19	1969.90
4.03	34	SLE Q	2	1	0.00	-494.33	2087.06	202.09	5.65	3.39	42.85	1683.48
5.33	65	SLE R	2	1	129.95	-843.17	-1319.98	-156.34	5.65	3.39	27.74	1009.15
5.33	34	SLE Q	2	1	129.95	25.48	-1032.41	-64.34	5.65	3.39	20.24	854.02

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	c <mm>	s <mm>	K_2	Φ_{eq}	Δ_{sm} <mm>	A_s <cmq>	$A_{c\ eff}$ <cmq>	σ_s <daN/cmq>	ε_{sm}	Wk <mm>
0.00	34	SLE Q	1	1	0.00	-8795.54	-1193.88	1071.83	44.00	150.00	0.50	12.00	188.61	1.13	94.82	432.98	0.13	0.04

0.00	69	SLE F	1	1	0.00	-8931.85	-1207.50	1241.97	44.00	150.00	0.50	12.00	193.06	1.13	99.02	510.95	0.15	0.05
0.00	34	SLE Q	1	1	0.00	-8795.54	-1193.88	1071.83	44.00	150.00	0.50	12.00	188.61	1.13	94.82	432.98	0.13	0.04
0.00	69	SLE F	1	1	0.00	-8931.85	-1207.50	1241.97	44.00	150.00	0.50	12.00	193.06	1.13	99.02	510.95	0.15	0.05
3.63	34	SLE Q	1	1	363.00	-7343.54	323.01	-1734.55	44.00	150.00	0.50	12.00	219.38	2.26	247.66	653.58	0.19	0.07
3.63	69	SLE F	1	1	363.00	-7479.85	325.52	-1883.92	44.00	150.00	0.50	12.00	227.21	2.26	262.39	752.99	0.22	0.08
4.03	34	SLE Q	2	1	0.00	-494.33	202.09	2087.06	44.00	150.00	0.50	12.00	221.37	3.39	377.10	1683.48	0.49	0.18
4.03	82	SLE F	2	1	0.00	-401.14	199.23	2154.36	44.00	150.00	0.50	12.00	222.22	3.39	379.49	1748.04	0.51	0.19
5.33	34	SLE Q	2	1	129.95	25.48	-64.34	-1032.41	44.00	150.00	0.92	12.00	345.67	3.39	393.83	854.02	0.25	0.15
5.33	56	SLE F	2	1	129.95	28.06	-62.45	-1036.95	44.00	150.00	0.93	12.00	346.89	3.39	394.64	857.36	0.25	0.15

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.60	ø8/20	2	2	35	SLU	0.40	0.35	1001.63	2.50	15312.40	32014.90	15312.40	0.40	0.35	1283.13	2.50	15312.40	32014.90	15312.40	11.934
0.00	0.60	ø8/20	2	2	61	SLU	0.40	0.35	1683.54	2.50	15312.40	32156.70	15312.40	0.40	0.35	614.39	2.50	15312.40	32156.70	15312.40	9.095
0.00	0.60	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	1766.96	2.50	15312.40	31651.30	15312.40	0.40	0.35	1761.99	2.50	15312.40	31651.30	15312.40	8.666
0.00	0.60	ø8/20	2	2	19	SND	0.40	0.35	2417.93	2.50	15312.40	31622.40	15312.40	0.40	0.35	979.27	2.50	15312.40	31622.40	15312.40	6.333
0.60	3.02	ø8/20	2	2	35	SLU	0.40	0.35	1001.63	2.50	15312.40	31972.70	15312.40	0.40	0.35	1108.89	2.50	15312.40	31972.70	15312.40	13.809
0.60	3.02	ø8/20	2	2	61	SLU	0.40	0.35	1683.54	2.50	15312.40	32114.50	15312.40	0.40	0.35	614.39	2.50	15312.40	32114.50	15312.40	9.095
0.60	3.02	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	1766.96	2.50	15312.40	31618.80	15312.40	0.40	0.35	1761.99	2.50	15312.40	31618.80	15312.40	8.666
0.60	3.02	ø8/20	2	2	19	SND	0.40	0.35	2417.93	2.50	15312.40	31589.90	15312.40	0.40	0.35	979.27	2.50	15312.40	31589.90	15312.40	6.333
3.02	3.63	ø8/20	2	2	48	SLU	0.40	0.35	1046.60	2.50	15312.40	31812.50	15312.40	0.40	0.35	927.96	2.50	15312.40	31812.50	15312.40	14.631
3.02	3.63	ø8/20	2	2	61	SLU	0.40	0.35	1683.54	2.50	15312.40	31945.60	15312.40	0.40	0.35	614.39	2.50	15312.40	31945.60	15312.40	9.095
3.02	3.63	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	1766.96	2.50	15312.40	31488.80	15312.40	0.40	0.35	1761.99	2.50	15312.40	31488.80	15312.40	8.666
3.02	3.63	ø8/20	2	2	19	SND	0.40	0.35	2417.93	2.50	15312.40	31460.00	15312.40	0.40	0.35	979.27	2.50	15312.40	31460.00	15312.40	6.333
4.03	4.48	ø8/20	2	2	48	SLU	0.40	0.35	3393.63	2.50	15312.40	30467.30	15312.40	0.40	0.35	640.06	2.50	15312.40	30467.30	15312.40	4.512
4.03	4.48	ø8/20	2	2	76	SLU	0.40	0.35	3602.66	2.50	15312.40	30460.70	15312.40	0.40	0.35	355.49	2.50	15312.40	30460.70	15312.40	4.250
4.03	4.48	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	2952.82	2.50	15312.40	30416.00	15312.40	0.40	0.35	904.09	2.50	15312.40	30416.00	15312.40	5.186
4.03	4.48	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	3403.88	2.50	15312.40	30405.20	15312.40	0.40	0.35	557.70	2.50	15312.40	30405.20	15312.40	4.499
4.48	4.88	ø8/20	2	2	49	SLU	0.40	0.35	3375.56	2.50	15312.40	30520.10	15312.40	0.40	0.35	533.96	2.50	15312.40	30520.10	15312.40	4.536
4.48	4.88	ø8/20	2	2	76	SLU	0.40	0.35	3602.65	2.50	15312.40	30429.30	15312.40	0.40	0.35	355.48	2.50	15312.40	30429.30	15312.40	4.250
4.48	4.88	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	2952.81	2.50	15312.40	30391.90	15312.40	0.40	0.35	904.09	2.50	15312.40	30391.90	15312.40	5.186
4.48	4.88	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	3403.87	2.50	15312.40	30381.00	15312.40	0.40	0.35	557.70	2.50	15312.40	30381.00	15312.40	4.499
4.88	5.33	ø8/20	2	2	49	SLU	0.40	0.35	3375.56	2.50	15312.40	30492.20	15312.40	0.40	0.35	474.75	2.50	15312.40	30492.20	15312.40	4.536
4.88	5.33	ø8/20	2	2	76	SLU	0.40	0.35	3602.64	2.50	15312.40	30401.40	15312.40	0.40	0.35	355.48	2.50	15312.40	30401.40	15312.40	4.250
4.88	5.33	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	2952.81	2.50	15312.40	30370.40	15312.40	0.40	0.35	904.08	2.50	15312.40	30370.40	15312.40	5.186
4.88	5.33	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	3403.86	2.50	15312.40	30359.60	15312.40	0.40	0.35	557.70	2.50	15312.40	30359.60	15312.40	4.499

Verifiche di resistenza al fuoco

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	87	SLU I	1	1	0.00	-8795.54	-1193.88	1071.83	-8795.54	-5894.32	5319.34	137.81	39.80	4.949
0.00	87	SLU I	1	1	0.00	-8795.54	-1193.88	1071.83	-8795.54	-5894.32	5319.34	137.81	39.80	4.949
3.63	87	SLU I	1	1	363.00	-7343.54	323.01	-1734.55	-7343.54	1374.92	-7572.19	275.62	72.18	4.362
4.03	87	SLU I	2	1	0.00	-494.33	202.09	2087.06	-494.33	603.26	6613.76	88.59	102.94	3.167
5.33	87	SLU I	2	1	129.95	25.48	-64.34	-1032.41	25.48	-325.97	-6517.59	269.30	108.62	6.309

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.60	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	773.11	2.50	17609.30	47712.70	17609.30	0.35	0.00	417.88	2.50	17609.30	47712.70	17609.30	22.777
0.60	3.02	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	773.11	2.50	17609.30	47675.20	17609.30	0.35	0.00	417.88	2.50	17609.30	47675.20	17609.30	22.777
3.02	3.63	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	773.11	2.50	17609.30	47525.30	17609.30	0.35	0.00	417.88	2.50	17609.30	47525.30	17609.30	22.777
4.03	4.48	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	2400.46	2.50	17609.30	46427.20	17609.30	0.35	0.00	205.01	2.50	17609.30	46427.20	17609.30	7.336
4.48	4.88	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	2400.46	2.50	17609.30	46399.40	17609.30	0.35	0.00	205.01	2.50	17609.30	46399.40	17609.30	7.336
4.88	5.33	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	2400.45	2.50	17609.30	46374.60	17609.30	0.35	0.00	205.01	2.50	17609.30	46374.60	17609.30	7.336

Pilastrata n. 32

Nodi: 32 1032 2032

Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Tipo	B <cm>	H <cm>	Cf <cm>	Cls	Fck <daN/cmq>	Fctk <daN/cmq>	Fcd <daN/cmq>	Fcd (Inc) <daN/cmq>	Fctd <daN/cmq>	Tp	Fyk <daN/cmq>	Fyd <daN/cmq>
1	R	40.00	40.00	4.90	C25/30	249.00	17.91	141.10	249.00	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	74(e)	SLU	1	1	0.00	-14316.20	52.15	-288.47	-2337.88	-2337.88	-14316.20	-897.59	-8100.29	265.78	11.93	3.460
0.00	74(e)	SLU	1	1	0.00	-14316.20	52.15	-288.47	-2337.88	-2337.88	-14316.20	-897.59	-8100.29	265.78	11.93	3.460
3.63	74(e)	SLU	1	1	363.00	-12428.60	218.91	250.44	1332.31	1332.31	-12428.60	1395.36	7773.27	82.97	11.02	5.826
4.03	75	SLU	2	1	0.00	-9935.52	-267.54	-267.54	2135.22	2135.22	-9935.52	-923.95	7451.78	94.22	13.21	3.489
4.03	75	SLU	2	1	0.00	-9935.52	-267.54	-267.54	2135.22	2135.22	-9935.52	-923.95	7451.78	94.22	13.21	3.489
5.33	75(e)	SLU	2	1	129.95	-9259.77	63.46	-185.19	-506.44	-506.44	-9259.77	-2551.85	-7122.47	255.94	9.23	14.030

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	M'ydy <daNm>	M'ydz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	1	SND	1	1	0.00	-9957.44	-3508.97	-3508.97	-2611.15	-2611.15	-9957.44	-4548.44	-3302.71	210.94	7.00	1.285
0.00	1	SND	1	1	0.00	-9957.44	-3508.97	-3508.97	-2611.15	-2611.15	-9957.44	-4548.44	-3302.71	210.94	7.00	1.285
3.63	1	SND	1	1	363.00	-8827.76	3192.62	3192.62	1780.14	1780.14	-8827.76	4831.91	2654.29	22.50	7.82	1.508
4.03	7	SND	2	1	0.00	-3497.28	-231.04	-231.04	2210.87	2210.87	-3497.28	-552.67	5168.15	92.81	16.37	2.338
4.03	7	SND	2	1	0.00	-3497.28	-231.04	-231.04	2210.87	2210.87	-3497.28	-552.67	5168.15	92.81	16.37	2.338
5.33	7(e)	SND	2	1	129.95	-2977.47	54.80	-59.55	-524.38	-524.38	-2977.47	-553.46	-5093.92	267.19	16.55	9.709

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	Mz <daNm>	My <daNm>	AfT <cmq>	AfC <cmq>	σ_c <daN/cmq>	σ_f <daN/cmq>
0.00	78	SLE R	1	1	0.00	-10242.60	-1572.68	30.67	3.39	5.65	24.46	279.50
0.00	34	SLE Q	1	1	0.00	-10131.80	-362.09	7.01	0.00	9.05	8.96	122.71
0.00	78	SLE R	1	1	0.00	-10242.60	-1572.68	30.67	3.39	5.65	24.46	279.50
0.00	34	SLE Q	1	1	0.00	-10131.80	-362.09	7.01	0.00	9.05	8.96	122.71
3.63	78	SLE R	1	1	363.00	-8790.61	898.96	160.62	3.39	5.65	15.12	187.22
3.63	34	SLE Q	1	1	363.00	-8679.79	292.19	180.25	0.00	9.05	9.00	120.01
4.03	79	SLE R	2	1	0.00	-6868.35	1480.22	-187.21	5.65	3.39	27.67	476.97
4.03	78	SLE R	2	1	0.00	-4041.18	1251.17	-158.72	5.65	3.39	24.83	582.01
4.03	34	SLE Q	2	1	0.00	-4247.34	1004.68	-155.08	5.65	3.39	19.68	370.61
4.03	79	SLE R	2	1	0.00	-6868.35	1480.22	-187.21	5.65	3.39	27.67	476.97
4.03	78	SLE R	2	1	0.00	-4041.18	1251.17	-158.72	5.65	3.39	24.83	582.01
4.03	34	SLE Q	2	1	0.00	-4247.34	1004.68	-155.08	5.65	3.39	19.68	370.61
5.33	66	SLE R	2	1	129.95	-8962.51	-330.01	49.82	0.00	9.05	8.38	113.63
5.33	78	SLE R	2	1	129.95	-3521.37	-296.76	37.65	1.13	7.92	4.96	63.28
5.33	34	SLE Q	2	1	129.95	-3727.53	-238.29	36.78	0.00	9.05	4.48	58.43

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	c <mm>	s <mm>	K_2	Φ_{eq}	Δ_{sm} <mm>	A_s <cmq>	$A_{c\ eff}$ <cmq>	σ_s <daN/cmq>	ε_{sm}	Wk <mm>
4.03	34	SLE Q	2	1	0.00	-4247.34	-155.08	1004.68	44.00	150.00	0.50	12.00	227.12	2.26	262.24	370.61	0.11	0.04
4.03	56	SLE F	2	1	0.00	-4247.55	-138.89	1004.30	44.00	150.00	0.50	12.00	230.95	2.26	269.46	366.09	0.11	0.04
4.03	34	SLE Q	2	1	0.00	-4247.34	-155.08	1004.68	44.00	150.00	0.50	12.00	227.12	2.26	262.24	370.61	0.11	0.04
4.03	56	SLE F	2	1	0.00	-4247.55	-138.89	1004.30	44.00	150.00	0.50	12.00	230.95	2.26	269.46	366.09	0.11	0.04

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.60	ø8/20	2	2	35	SLU	0.40	0.35	366.25	2.50	15312.40	32556.50	15312.40	0.40	0.35	475.11	2.50	15312.40	32556.50	15312.40	32.229
0.00	0.60	ø8/20	2	2	74	SLU	0.40	0.35	1353.02	2.50	15312.40	32224.00	15312.40	0.40	0.35	45.94	2.50	15312.40	32224.00	15312.40	11.317
0.00	0.60	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	1209.70	2.50	15312.40	31682.20	15312.40	0.40	0.35	1846.17	2.50	15312.40	31682.20	15312.40	8.294
0.00	0.60	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	1583.98	2.50	15312.40	31685.50	15312.40	0.40	0.35	898.20	2.50	15312.40	31685.50	15312.40	9.667
0.60	3.02	ø8/20	2	2	35	SLU	0.40	0.35	366.25	2.50	15312.40	32514.30	15312.40	0.40	0.35	402.51	2.50	15312.40	32514.30	15312.40	38.042
0.60	3.02	ø8/20	2	2	74	SLU	0.40	0.35	1239.04	2.50	15312.40	32181.80	15312.40	0.40	0.35	45.94	2.50	15312.40	32181.80	15312.40	12.358
0.60	3.02	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	1209.70	2.50	15312.40	31649.80	15312.40	0.40	0.35	1846.17	2.50	15312.40	31649.80	15312.40	8.294
0.60	3.02	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	1583.98	2.50	15312.40	31653.00	15312.40	0.40	0.35	898.20	2.50	15312.40	31653.00	15312.40	9.667
3.02	3.63	ø8/20	2	2	35	SLU	0.40	0.35	366.25	2.50	15312.40	32345.40	15312.40	0.40	0.35	112.11	2.50	15312.40	32345.40	15312.40	41.809
3.02	3.63	ø8/20	2	2	74	SLU	0.40	0.35	783.11	2.50	15312.40	32012.90	15312.40	0.40	0.35	45.94	2.50	15312.40	32012.90	15312.40	19.553
3.02	3.63	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	1209.70	2.50	15312.40	31519.80	15312.40	0.40	0.35	1846.17	2.50	15312.40	31519.80	15312.40	8.294
3.02	3.63	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	1583.98	2.50	15312.40	31523.10	15312.40	0.40	0.35	898.20	2.50	15312.40	31523.10	15312.40	9.667
4.03	4.48	ø8/20	2	2	35	SLU	0.40	0.35	1687.79	2.50	15312.40	31503.00	15312.40	0.40	0.35	419.89	2.50	15312.40	31503.00	15312.40	9.072
4.03	4.48	ø8/20	2	2	75	SLU	0.40	0.35	2032.79	2.50	15312.40	31636.00	15312.40	0.40	0.35	254.70	2.50	15312.40	31636.00	15312.40	7.533
4.03	4.48	ø8/20	2	2	13	SND	0.40	0.35	1623.75	2.50	15312.40	30947.20	15312.40	0.40	0.35	309.22	2.50	15312.40	30947.20	15312.40	9.430
4.03	4.48	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	2104.80	2.50	15312.40	30958.90	15312.40	0.40	0.35	219.96	2.50	15312.40	30958.90	15312.40	7.275
4.48	4.88	ø8/20	2	2	35	SLU	0.40	0.35	1687.79	2.50	15312.40	31471.60	15312.40	0.40	0.35	365.89	2.50	15312.40	31471.60	15312.40	9.072
4.48	4.88	ø8/20	2	2	75	SLU	0.40	0.35	2032.78	2.50	15312.40	31604.60	15312.40	0.40	0.35	254.70	2.50	15312.40	31604.60	15312.40	7.533
4.48	4.88	ø8/20	2	2	13	SND	0.40	0.35	1623.74	2.50	15312.40	30923.00	15312.40	0.40	0.35	309.22	2.50	15312.40	30923.00	15312.40	9.430
4.48	4.88	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	2104.80	2.50	15312.40	30934.80	15312.40	0.40	0.35	219.95	2.50	15312.40	30934.80	15312.40	7.275
4.88	5.33	ø8/20	2	2	35	SLU	0.40	0.35	1687.78	2.50	15312.40	31443.70	15312.40	0.40	0.35	317.94	2.50	15312.40	31443.70	15312.40	9.072
4.88	5.33	ø8/20	2	2	75	SLU	0.40	0.35	2032.78	2.50	15312.40	31576.70	15312.40	0.40	0.35	254.70	2.50	15312.40	31576.70	15312.40	7.533
4.88	5.33	ø8/20	2	2	13	SND	0.40	0.35	1623.74	2.50	15312.40	30901.60	15312.40	0.40	0.35	309.22	2.50	15312.40	30901.60	15312.40	9.430
4.88	5.33	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	2104.79	2.50	15312.40	30913.30	15312.40	0.40	0.35	219.95	2.50	15312.40	30913.30	15312.40	7.275

Verifiche di resistenza al fuoco

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	87(e)	SLU I	1	1	0.00	-10131.80	7.01	-362.09	-143852.00	4072.30	-7220.81	295.31	44.13	14.198
0.00	87(e)	SLU I	1	1	0.00	-10131.80	7.01	-362.09	-143852.00	4072.30	-7220.81	295.31	44.13	14.198
3.63	87	SLU I	1	1	363.00	-8679.79	180.25	292.19	-143852.00	4204.32	6942.29	61.88	43.85	16.573
4.03	87	SLU I	2	1	0.00	-4247.34	-155.08	1004.68	-4247.34	-1059.41	7148.76	93.52	85.07	7.109
4.03	87	SLU I	2	1	0.00	-4247.34	-155.08	1004.68	-4247.34	-1059.41	7148.76	93.52	85.07	7.109
5.33	87(e)	SLU I	2	1	129.95	-3727.53	36.78	-238.29	-3727.53	2118.42	-6964.36	278.44	67.01	29.155

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.60	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	180.24	2.50	17609.30	47919.60	17609.30	0.35	0.00	47.72	2.50	17609.30	47919.60	17609.30	97.697
0.60	3.02	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	180.24	2.50	17609.30	47882.20	17609.30	0.35	0.00	47.72	2.50	17609.30	47882.20	17609.30	97.697
3.02	3.63	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	180.24	2.50	17609.30	47732.30	17609.30	0.35	0.00	47.72	2.50	17609.30	47732.30	17609.30	97.697
4.03	4.48	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	956.48	2.50	17609.30	47008.40	17609.30	0.35	0.00	147.64	2.50	17609.30	47008.40	17609.30	18.410
4.48	4.88	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	956.48	2.50	17609.30	46980.50	17609.30	0.35	0.00	147.64	2.50	17609.30	46980.50	17609.30	18.411
4.88	5.33	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	956.47	2.50	17609.30	46955.80	17609.30	0.35	0.00	147.64	2.50	17609.30	46955.80	17609.30	18.411

Pilastrata n. 33

Nodi: 33 1033 2033

Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Tipo	B <cm>	H <cm>	Cf <cm>	Cls	Fck <daN/cmq>	Fctk <daN/cmq>	Fcd <daN/cmq>	Fcd (Inc) <daN/cmq>	Fctd <daN/cmq>	Tp	Fyk <daN/cmq>	Fyd <daN/cmq>
1	R	40.00	40.00	4.90	C25/30	249.00	17.91	141.10	249.00	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	61(e)	SLU	1	1	0.00	-19188.70	159.55	386.65	2513.25	2513.25	-19188.70	1347.57	8744.57	82.97	9.57	3.480
0.00	61(e)	SLU	1	1	0.00	-19188.70	159.55	386.65	2513.25	2513.25	-19188.70	1347.57	8744.57	82.97	9.57	3.480
3.63	61(e)	SLU	1	1	363.00	-17301.10	-294.04	-348.62	-3140.22	-3140.22	-17301.10	-882.29	-8530.26	265.78	11.19	2.714
4.03	74	SLU	2	1	0.00	-1687.61	185.99	185.99	3515.95	3515.95	-1687.61	364.08	6216.63	88.95	19.01	1.769
5.33	61(e)	SLU	2	1	129.95	-4048.43	-72.49	-80.97	-1361.46	-1361.46	-4048.43	-433.85	-6591.56	268.59	17.69	4.843

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	M'ydy <daNm>	M'ydz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	13	SND	1	1	0.00	-10951.30	3744.80	3744.80	3065.53	3065.53	-10951.30	4459.12	3612.95	33.75	7.30	1.186
0.00	13	SND	1	1	0.00	-10951.30	3744.80	3744.80	3065.53	3065.53	-10951.30	4459.12	3612.95	33.75	7.30	1.186
3.63	13	SND	1	1	363.00	-9499.26	-3470.30	-3470.30	-3267.81	-3267.81	-9499.26	-3996.55	-3813.72	222.19	6.64	1.159
4.03	7	SND	2	1	0.00	-1187.17	75.10	75.10	3717.01	3717.01	-1187.17	66.17	4888.57	89.30	19.20	1.315
5.33	19(e)	SND	2	1	129.95	-659.57	2.15	13.19	-964.95	-964.95	-659.57	66.74	-4814.38	270.70	19.44	4.989

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	Mz <daNm>	My <daNm>	AfT <cmq>	AfC <cmq>	σ_c <daN/cmq>	σ_f <daN/cmq>
0.00	65	SLE R	1	1	0.00	-13615.80	1720.39	109.07	3.39	5.65	26.85	322.04
0.00	34	SLE Q	1	1	0.00	-11367.70	754.79	93.48	0.00	9.05	13.74	179.12
0.00	65	SLE R	1	1	0.00	-13615.80	1720.39	109.07	3.39	5.65	26.85	322.04
0.00	34	SLE Q	1	1	0.00	-11367.70	754.79	93.48	0.00	9.05	13.74	179.12
3.63	65	SLE R	1	1	363.00	-12163.80	-2180.85	-204.29	5.65	3.39	37.81	511.37
3.63	34	SLE Q	1	1	363.00	-9915.69	-1380.52	-178.72	3.39	5.65	23.19	270.85
4.03	78	SLE R	2	1	0.00	-1227.88	2463.90	135.95	5.65	3.39	47.68	1874.95
4.03	34	SLE Q	2	1	0.00	-1359.68	1941.64	158.27	5.65	3.39	38.87	1446.42
5.33	65	SLE R	2	1	129.95	-2732.45	-939.15	-49.29	5.65	3.39	17.31	450.78
5.33	34	SLE Q	2	1	129.95	-839.87	-597.74	-26.46	5.65	3.39	11.28	388.00

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	c <mm>	s <mm>	K_2	Φ_{eq}	Δ_{sm} <mm>	A_s <cmq>	$A_{c\ eff}$ <cmq>	σ_s <daN/cmq>	ε_{sm}	Wk <mm>
3.63	34	SLE Q	1	1	363.00	-9915.69	-178.72	-1380.52	44.00	150.00	0.50	12.00	252.30	1.13	154.85	191.16	0.06	0.02
3.63	69	SLE F	1	1	363.00	-10178.40	-180.74	-1554.76	44.00	150.00	0.50	12.00	289.40	1.13	189.81	266.86	0.08	0.04
4.03	34	SLE Q	2	1	0.00	-1359.68	158.27	1941.64	44.00	150.00	0.50	12.00	220.84	3.39	375.59	1446.42	0.42	0.16
4.03	82	SLE F	2	1	0.00	-1157.26	157.05	2046.75	44.00	150.00	0.50	12.00	222.25	3.39	379.57	1555.08	0.45	0.17
5.33	34	SLE Q	2	1	129.95	-839.87	-26.46	-597.74	44.00	150.00	0.50	12.00	221.74	3.39	378.15	388.00	0.11	0.04
5.33	69	SLE F	2	1	129.95	-1042.32	-28.66	-672.22	44.00	150.00	0.50	12.00	221.06	3.39	376.20	424.53	0.12	0.05

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.60	ø8/20	2	2	48	SLU	0.40	0.35	758.85	2.50	15312.40	32608.20	15312.40	0.40	0.35	326.09	2.50	15312.40	32608.20	15312.40	20.178
0.00	0.60	ø8/20	2	2	61	SLU	0.40	0.35	1557.43	2.50	15312.40	32878.00	15312.40	0.40	0.35	124.95	2.50	15312.40	32878.00	15312.40	9.832
0.00	0.60	ø8/20	2	2	13	SND	0.40	0.35	1744.72	2.50	15312.40	31887.50	15312.40	0.40	0.35	1987.59	2.50	15312.40	31887.50	15312.40	7.704
0.00	0.60	ø8/20	2	2	19	SND	0.40	0.35	2235.81	2.50	15312.40	31927.00	15312.40	0.40	0.35	979.66	2.50	15312.40	31927.00	15312.40	6.849
0.60	3.02	ø8/20	2	2	48	SLU	0.40	0.35	758.85	2.50	15312.40	32566.00	15312.40	0.40	0.35	326.09	2.50	15312.40	32566.00	15312.40	20.178
0.60	3.02	ø8/20	2	2	61	SLU	0.40	0.35	1557.43	2.50	15312.40	32835.80	15312.40	0.40	0.35	124.95	2.50	15312.40	32835.80	15312.40	9.832
0.60	3.02	ø8/20	2	2	13	SND	0.40	0.35	1744.72	2.50	15312.40	31855.00	15312.40	0.40	0.35	1987.59	2.50	15312.40	31855.00	15312.40	7.704
0.60	3.02	ø8/20	2	2	19	SND	0.40	0.35	2235.81	2.50	15312.40	31894.50	15312.40	0.40	0.35	979.66	2.50	15312.40	31894.50	15312.40	6.849
3.02	3.63	ø8/20	2	2	48	SLU	0.40	0.35	758.85	2.50	15312.40	32397.00	15312.40	0.40	0.35	326.09	2.50	15312.40	32397.00	15312.40	20.178
3.02	3.63	ø8/20	2	2	61	SLU	0.40	0.35	1557.43	2.50	15312.40	32666.90	15312.40	0.40	0.35	124.95	2.50	15312.40	32666.90	15312.40	9.832
3.02	3.63	ø8/20	2	2	13	SND	0.40	0.35	1744.72	2.50	15312.40	31725.10	15312.40	0.40	0.35	1987.59	2.50	15312.40	31725.10	15312.40	7.704
3.02	3.63	ø8/20	2	2	19	SND	0.40	0.35	2235.81	2.50	15312.40	31764.60	15312.40	0.40	0.35	979.66	2.50	15312.40	31764.60	15312.40	6.849
4.03	4.48	ø8/20	2	2	63	SLU	0.40	0.35	2734.28	2.50	15312.40	30961.20	15312.40	0.40	0.35	210.14	2.50	15312.40	30961.20	15312.40	5.600
4.03	4.48	ø8/20	2	2	76	SLU	0.40	0.35	2962.46	2.50	15312.40	30716.60	15312.40	0.40	0.35	187.99	2.50	15312.40	30716.60	15312.40	5.169
4.03	4.48	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	2703.88	2.50	15312.40	30503.80	15312.40	0.40	0.35	339.19	2.50	15312.40	30503.80	15312.40	5.663
4.03	4.48	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	3039.47	2.50	15312.40	30509.10	15312.40	0.40	0.35	268.72	2.50	15312.40	30509.10	15312.40	5.038
4.48	4.88	ø8/20	2	2	63	SLU	0.40	0.35	2734.27	2.50	15312.40	30929.80	15312.40	0.40	0.35	210.14	2.50	15312.40	30929.80	15312.40	5.600
4.48	4.88	ø8/20	2	2	76	SLU	0.40	0.35	2962.45	2.50	15312.40	30685.20	15312.40	0.40	0.35	187.99	2.50	15312.40	30685.20	15312.40	5.169
4.48	4.88	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	2703.87	2.50	15312.40	30479.70	15312.40	0.40	0.35	339.19	2.50	15312.40	30479.70	15312.40	5.663
4.48	4.88	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	3039.46	2.50	15312.40	30485.00	15312.40	0.40	0.35	268.72	2.50	15312.40	30485.00	15312.40	5.038
4.88	5.33	ø8/20	2	2	63	SLU	0.40	0.35	2734.26	2.50	15312.40	30901.90	15312.40	0.40	0.35	210.14	2.50	15312.40	30901.90	15312.40	5.600
4.88	5.33	ø8/20	2	2	76	SLU	0.40	0.35	2962.44	2.50	15312.40	30657.30	15312.40	0.40	0.35	187.99	2.50	15312.40	30657.30	15312.40	5.169
4.88	5.33	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	2703.87	2.50	15312.40	30458.20	15312.40	0.40	0.35	339.19	2.50	15312.40	30458.20	15312.40	5.663
4.88	5.33	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	3039.45	2.50	15312.40	30463.50	15312.40	0.40	0.35	268.72	2.50	15312.40	30463.50	15312.40	5.038

Verifiche di resistenza al fuoco

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	87(e)	SLU I	1	1	0.00	-11367.70	93.48	754.79	-11367.70	2371.14	7920.30	80.16	57.91	10.482
0.00	87(e)	SLU I	1	1	0.00	-11367.70	93.48	754.79	-11367.70	2371.14	7920.30	80.16	57.91	10.482
3.63	87(e)	SLU I	1	1	363.00	-9915.69	-178.72	-1380.52	-9915.69	-1156.78	-7967.56	265.08	72.78	5.772
4.03	87	SLU I	2	1	0.00	-1359.68	158.27	1941.64	-1359.68	572.80	6745.00	88.59	102.07	3.475
5.33	87	SLU I	2	1	129.95	-839.87	-26.46	-597.74	-839.87	-295.58	-6654.38	269.30	107.61	11.133

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.60	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	588.24	2.50	17609.30	48111.00	17609.30	0.35	0.00	74.99	2.50	17609.30	48111.00	17609.30	29.936
0.60	3.02	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	588.24	2.50	17609.30	48073.50	17609.30	0.35	0.00	74.99	2.50	17609.30	48073.50	17609.30	29.936
3.02	3.63	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	588.24	2.50	17609.30	47923.60	17609.30	0.35	0.00	74.99	2.50	17609.30	47923.60	17609.30	29.936

4.03	4.48	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	1954.08	2.50	17609.30	46561.20	17609.30	0.35	0.00	142.15	2.50	17609.30	46561.20	17609.30	9.012
4.48	4.88	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	1954.08	2.50	17609.30	46533.40	17609.30	0.35	0.00	142.15	2.50	17609.30	46533.40	17609.30	9.012
4.88	5.33	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	1954.07	2.50	17609.30	46508.60	17609.30	0.35	0.00	142.15	2.50	17609.30	46508.60	17609.30	9.012

Pilastrata n. 34

Nodi: 34 1034 2034

Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Tipo	B <cm>	H <cm>	Cf <cm>	Cls	Fck <daN/cmq>	Fctk <daN/cmq>	Fcd <daN/cmq>	Fcd (Inc) <daN/cmq>	Fctd <daN/cmq>	Tp	Fyk <daN/cmq>	Fyd <daN/cmq>
1	R	40.00	40.00	4.90	C25/30	249.00	17.91	141.10	249.00	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	61(e)	SLU	1	1	0.00	-21285.00	177.15	-428.89	2577.12	2577.12	-21285.00	-1568.20	9004.38	98.44	8.73	3.498
0.00	61(e)	SLU	1	1	0.00	-21285.00	177.15	-428.89	2577.12	2577.12	-21285.00	-1568.20	9004.38	98.44	8.73	3.498
3.63	61(e)	SLU	1	1	363.00	-19397.40	-152.90	-390.86	-2763.59	-2763.59	-19397.40	-1113.58	-8804.31	264.38	10.06	3.180
4.03	61(e)	SLU	2	1	0.00	-13925.90	58.10	278.52	-3157.35	-3157.35	-13925.90	646.12	-8058.90	272.81	12.92	2.551
5.33	61(e)	SLU	2	1	129.95	-13250.20	-11.55	-265.00	-6032.45	-6032.45	-13250.20	-408.41	-7972.38	268.59	14.15	1.322

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	M'ydy <daNm>	M'ydz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	13	SND	1	1	0.00	-10094.00	3659.01	3659.01	2048.75	2048.75	-10094.00	4986.77	2710.81	22.50	7.66	1.353
0.00	13	SND	1	1	0.00	-10094.00	3659.01	3659.01	2048.75	2048.75	-10094.00	4986.77	2710.81	22.50	7.66	1.353
3.63	13	SND	1	1	363.00	-8641.98	-3285.32	-3285.32	-1708.12	-1708.12	-8641.98	-4884.50	-2518.93	201.09	7.99	1.484
4.03	19	SND	2	1	0.00	-4475.63	-228.26	-228.26	-2097.03	-2097.03	-4475.63	-551.73	-5311.43	267.19	16.06	2.532
5.33	19(e)	SND	2	1	129.95	-3955.81	25.46	79.12	-3105.35	-3105.35	-3955.81	63.19	-5307.38	270.70	17.86	1.709

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	Mz <daNm>	My <daNm>	AfT <cmq>	AfC <cmq>	σ_c <daN/cmq>	σ_f <daN/cmq>
0.00	65	SLE R	1	1	0.00	-14887.10	1745.89	119.40	3.39	5.65	27.16	330.84
0.00	34	SLE Q	1	1	0.00	-10289.70	541.93	94.75	0.00	9.05	11.32	149.56
0.00	65	SLE R	1	1	0.00	-14887.10	1745.89	119.40	3.39	5.65	27.16	330.84
0.00	34	SLE Q	1	1	0.00	-10289.70	541.93	94.75	0.00	9.05	11.32	149.56
3.63	65	SLE R	1	1	363.00	-13435.10	-1885.70	-102.27	3.39	5.65	29.72	347.66
3.63	34	SLE Q	1	1	363.00	-8837.74	-868.63	-76.89	3.39	5.65	13.77	172.70
4.03	66	SLE R	2	1	0.00	-11031.30	-2224.80	51.24	5.65	3.39	36.85	601.52
4.03	65	SLE R	2	1	0.00	-9546.00	-2144.86	39.62	5.65	3.39	36.06	675.31
4.03	34	SLE Q	2	1	0.00	-4836.44	-868.33	26.42	5.65	3.39	14.14	192.90
5.33	66	SLE R	2	1	129.95	-10511.50	-4149.43	-9.08	5.65	3.39	72.50	2108.71
5.33	65	SLE R	2	1	129.95	-9026.19	-4099.70	-7.92	5.65	3.39	72.08	2235.10
5.33	34	SLE Q	2	1	129.95	-4316.63	-1660.65	-5.72	5.65	3.39	29.02	832.33

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	c <mm>	s <mm>	K_2	Φ_{eq}	Δ_{sm} <mm>	A_s <cmq>	$A_{c\ eff}$ <cmq>	σ_s <daN/cmq>	ε_{sm}	Wk <mm>
4.03	34	SLE Q	2	1	0.00	-4836.44	26.42	-868.33	44.00	150.00	0.50	12.00	184.90	3.39	273.97	192.90	0.06	0.02
4.03	69	SLE F	2	1	0.00	-5297.05	26.65	-1039.27	44.00	150.00	0.50	12.00	191.78	3.39	293.42	269.31	0.08	0.03
5.33	34	SLE Q	2	1	129.95	-4316.63	-5.72	-1660.65	44.00	150.00	0.50	12.00	219.54	3.39	371.91	832.33	0.24	0.09
5.33	69	SLE F	2	1	129.95	-4777.24	-5.87	-2001.98	44.00	150.00	0.50	12.00	221.16	3.39	376.50	1050.51	0.31	0.12

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.60	ø8/20	2	2	48	SLU	0.40	0.35	733.77	2.50	15312.40	32706.60	15312.40	0.40	0.35	294.40	2.50	15312.40	32706.60	15312.40	20.868
0.00	0.60	ø8/20	2	2	61	SLU	0.40	0.35	1471.27	2.50	15312.40	33159.40	15312.40	0.40	0.35	90.92	2.50	15312.40	33159.40	15312.40	10.408
0.00	0.60	ø8/20	2	2	13	SND	0.40	0.35	1034.75	2.50	15312.40	31703.20	15312.40	0.40	0.35	1913.04	2.50	15312.40	31703.20	15312.40	8.004
0.00	0.60	ø8/20	2	2	19	SND	0.40	0.35	1291.57	2.50	15312.40	31723.50	15312.40	0.40	0.35	930.95	2.50	15312.40	31723.50	15312.40	11.856
0.60	3.02	ø8/20	2	2	48	SLU	0.40	0.35	733.77	2.50	15312.40	32664.40	15312.40	0.40	0.35	294.40	2.50	15312.40	32664.40	15312.40	20.868
0.60	3.02	ø8/20	2	2	61	SLU	0.40	0.35	1471.27	2.50	15312.40	33117.20	15312.40	0.40	0.35	90.92	2.50	15312.40	33117.20	15312.40	10.408
0.60	3.02	ø8/20	2	2	13	SND	0.40	0.35	1034.75	2.50	15312.40	31670.70	15312.40	0.40	0.35	1913.04	2.50	15312.40	31670.70	15312.40	8.004
0.60	3.02	ø8/20	2	2	19	SND	0.40	0.35	1291.57	2.50	15312.40	31691.00	15312.40	0.40	0.35	930.95	2.50	15312.40	31691.00	15312.40	11.856
3.02	3.63	ø8/20	2	2	48	SLU	0.40	0.35	733.77	2.50	15312.40	32495.40	15312.40	0.40	0.35	294.40	2.50	15312.40	32495.40	15312.40	20.868
3.02	3.63	ø8/20	2	2	61	SLU	0.40	0.35	1471.27	2.50	15312.40	32948.30	15312.40	0.40	0.35	90.92	2.50	15312.40	32948.30	15312.40	10.408
3.02	3.63	ø8/20	2	2	13	SND	0.40	0.35	1034.75	2.50	15312.40	31540.80	15312.40	0.40	0.35	1913.03	2.50	15312.40	31540.80	15312.40	8.004
3.02	3.63	ø8/20	2	2	19	SND	0.40	0.35	1291.57	2.50	15312.40	31561.10	15312.40	0.40	0.35	930.95	2.50	15312.40	31561.10	15312.40	11.856
4.03	4.48	ø8/20	2	2	49	SLU	0.40	0.35	1579.36	2.50	15312.40	32192.70	15312.40	0.40	0.35	70.08	2.50	15312.40	32192.70	15312.40	9.695
4.03	4.48	ø8/20	2	2	61	SLU	0.40	0.35	2212.41	2.50	15312.40	32171.60	15312.40	0.40	0.35	53.60	2.50	15312.40	32171.60	15312.40	6.921
4.03	4.48	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	792.39	2.50	15312.40	30980.70	15312.40	0.40	0.35	330.24	2.50	15312.40	30980.70	15312.40	19.324
4.03	4.48	ø8/20	2	2	19	SND	0.40	0.35	855.76	2.50	15312.40	30993.10	15312.40	0.40	0.35	193.28	2.50	15312.40	30993.10	15312.40	17.893
4.48	4.88	ø8/20	2	2	49	SLU	0.40	0.35	1579.36	2.50	15312.40	32161.20	15312.40	0.40	0.35	70.08	2.50	15312.40	32161.20	15312.40	9.695
4.48	4.88	ø8/20	2	2	61	SLU	0.40	0.35	2212.41	2.50	15312.40	32140.20	15312.40	0.40	0.35	53.60	2.50	15312.40	32140.20	15312.40	6.921
4.48	4.88	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	792.39	2.50	15312.40	30956.60	15312.40	0.40	0.35	330.24	2.50	15312.40	30956.60	15312.40	19.324
4.48	4.88	ø8/20	2	2	19	SND	0.40	0.35	855.76	2.50	15312.40	30968.90	15312.40	0.40	0.35	193.28	2.50	15312.40	30968.90	15312.40	17.893
4.88	5.33	ø8/20	2	2	49	SLU	0.40	0.35	1579.36	2.50	15312.40	32133.40	15312.40	0.40	0.35	70.08	2.50	15312.40	32133.40	15312.40	9.695
4.88	5.33	ø8/20	2	2	61	SLU	0.40	0.35	2212.40	2.50	15312.40	32112.30	15312.40	0.40	0.35	53.60	2.50	15312.40	32112.30	15312.40	6.921
4.88	5.33	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	792.39	2.50	15312.40	30935.10	15312.40	0.40	0.35	330.24	2.50	15312.40	30935.10	15312.40	19.324
4.88	5.33	ø8/20	2	2	19	SND	0.40	0.35	855.76	2.50	15312.40	30947.50	15312.40	0.40	0.35	193.28	2.50	15312.40	30947.50	15312.40	17.893

Verifiche di resistenza al fuoco

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	87(e)	SLU I	1	1	0.00	-10289.70	94.75	541.93	-143852.00	3058.59	7623.50	75.94	52.11	13.980
0.00	87(e)	SLU I	1	1	0.00	-10289.70	94.75	541.93	-143852.00	3058.59	7623.50	75.94	52.11	13.980
3.63	87(e)	SLU I	1	1	363.00	-8837.74	-76.89	-868.63	-8837.74	1663.28	-7764.12	277.03	66.09	8.955
4.03	87(e)	SLU I	2	1	0.00	-4836.44	26.42	-868.33	-4836.44	791.16	-7251.71	272.81	88.37	8.349
5.33	87(e)	SLU I	2	1	129.95	-4316.63	-5.72	-1660.65	-4316.63	458.19	-7201.36	271.41	98.67	4.339

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.60	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	388.58	2.50	17609.30	47944.10	17609.30	0.35	0.00	47.28	2.50	17609.30	47944.10	17609.30	45.316
0.60	3.02	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	388.58	2.50	17609.30	47906.60	17609.30	0.35	0.00	47.28	2.50	17609.30	47906.60	17609.30	45.316
3.02	3.63	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	388.58	2.50	17609.30	47756.70	17609.30	0.35	0.00	47.28	2.50	17609.30	47756.70	17609.30	45.316
4.03	4.48	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	609.70	2.50	17609.30	47099.60	17609.30	0.35	0.00	24.74	2.50	17609.30	47099.60	17609.30	28.882
4.48	4.88	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	609.70	2.50	17609.30	47071.80	17609.30	0.35	0.00	24.74	2.50	17609.30	47071.80	17609.30	28.882
4.88	5.33	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	609.70	2.50	17609.30	47047.00	17609.30	0.35	0.00	24.74	2.50	17609.30	47047.00	17609.30	28.882

Pilastrata n. 35

Nodi: 35 1035 2035

Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Tipo	B <cm>	H <cm>	Cf <cm>	Cls	Fck <daN/cmq>	Fctk <daN/cmq>	Fcd <daN/cmq>	Fcd (Inc) <daN/cmq>	Fctd <daN/cmq>	Tp	Fyk <daN/cmq>	Fyd <daN/cmq>
1	R	40.00	40.00	4.90	C25/30	249.00	17.91	141.10	249.00	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	61(e)	SLU	1	1	0.00	-17560.60	-124.17	-353.85	1629.59	1629.59	-17560.60	-1848.45	8449.63	99.84	8.97	5.187
0.00	61(e)	SLU	1	1	0.00	-17560.60	-124.17	-353.85	1629.59	1629.59	-17560.60	-1848.45	8449.63	99.84	8.97	5.187
3.63	61(e)	SLU	1	1	363.00	-15673.00	292.92	315.81	-1733.21	-1733.21	-15673.00	1608.06	-8214.50	278.44	9.78	4.751
4.03	74	SLU	2	1	0.00	-4352.35	-564.96	-564.96	2875.47	2875.47	-4352.35	-1218.47	6585.28	95.62	13.97	2.285
5.33	62	SLU	2	1	129.95	-9740.43	301.20	301.20	-5908.30	-5908.30	-9740.43	417.11	-7453.82	271.41	15.36	1.262

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	M'ydy <daNm>	M'ydz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	1	SND	1	1	0.00	-8255.60	-3176.56	-3176.56	1259.76	1259.76	-8255.60	-5121.59	2032.96	164.53	9.06	1.613
0.00	1	SND	1	1	0.00	-8255.60	-3176.56	-3176.56	1259.76	1259.76	-8255.60	-5121.59	2032.96	164.53	9.06	1.613
3.63	1	SND	1	1	363.00	-6803.60	2622.04	2622.04	-1245.55	-1245.55	-6803.60	4722.85	-2327.07	340.31	8.44	1.814
4.03	13	SND	2	1	0.00	-2974.01	-1487.01	-1487.01	1907.36	1907.36	-2974.01	-2856.21	3686.69	120.94	7.94	1.928
5.33	19(e)	SND	2	1	129.95	-2316.66	44.20	46.33	-2886.43	-2886.43	-2316.66	65.10	-5070.47	270.70	18.66	1.757

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	Mz <daNm>	My <daNm>	AfT <cmq>	AfC <cmq>	σ_c <daN/cmq>	σ_f <daN/cmq>
0.00	65	SLE R	1	1	0.00	-12341.90	1098.62	-88.26	2.26	6.79	17.62	224.07
0.00	34	SLE Q	1	1	0.00	-9490.26	260.61	-90.69	0.00	9.05	8.44	115.47
0.00	65	SLE R	1	1	0.00	-12341.90	1098.62	-88.26	2.26	6.79	17.62	224.07
0.00	34	SLE Q	1	1	0.00	-9490.26	260.61	-90.69	0.00	9.05	8.44	115.47
3.63	65	SLE R	1	1	363.00	-10889.90	-1187.51	209.37	3.39	5.65	19.95	244.53
3.63	34	SLE Q	1	1	363.00	-8038.26	-650.28	196.75	1.13	7.92	12.15	153.67
4.03	78	SLE R	2	1	0.00	-3093.24	1990.30	-401.39	5.65	3.39	45.17	1355.04
4.03	34	SLE Q	2	1	0.00	-3164.71	1509.36	-395.00	5.65	3.39	35.82	959.80
5.33	66	SLE R	2	1	129.95	-6615.99	-4022.27	202.67	5.65	3.39	76.21	2505.01
5.33	34	SLE Q	2	1	129.95	-2644.90	-1844.92	74.18	5.65	3.39	34.60	1189.12

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	c <mm>	s <mm>	K_2	Φ_{eq}	Δ_{sm} <mm>	A_s <cmq>	$A_{c\ eff}$ <cmq>	σ_s <daN/cmq>	ε_{sm}	Wk <mm>
4.03	34	SLE Q	2	1	0.00	-3164.71	-395.00	1509.36	44.00	150.00	0.50	12.00	235.14	2.26	277.35	959.80	0.28	0.11
4.03	82	SLE F	2	1	0.00	-2848.10	-391.21	1583.80	44.00	150.00	0.50	12.00	241.95	2.26	290.18	1055.84	0.31	0.13
5.33	34	SLE Q	2	1	129.95	-2644.90	74.18	-1844.92	44.00	150.00	0.50	12.00	222.13	3.39	379.25	1189.12	0.35	0.13
5.33	31	SLE F	2	1	129.95	-3249.53	93.82	-2136.07	44.00	150.00	0.50	12.00	221.06	3.39	376.22	1357.15	0.40	0.15

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.60	ø8/20	2	2	35	SLU	0.40	0.35	284.99	2.50	15312.40	32416.30	15312.40	0.40	0.35	274.76	2.50	15312.40	32416.30	15312.40	53.729
0.00	0.60	ø8/20	2	2	61	SLU	0.40	0.35	926.39	2.50	15312.40	32659.50	15312.40	0.40	0.35	114.90	2.50	15312.40	32659.50	15312.40	16.529
0.00	0.60	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	690.16	2.50	15312.40	31756.30	15312.40	0.40	0.35	1597.35	2.50	15312.40	31756.30	15312.40	9.586
0.00	0.60	ø8/20	2	2	19	SND	0.40	0.35	1024.34	2.50	15312.40	31720.30	15312.40	0.40	0.35	703.45	2.50	15312.40	31720.30	15312.40	14.948
0.60	3.02	ø8/20	2	2	35	SLU	0.40	0.35	284.99	2.50	15312.40	32374.10	15312.40	0.40	0.35	274.76	2.50	15312.40	32374.10	15312.40	53.729
0.60	3.02	ø8/20	2	2	61	SLU	0.40	0.35	926.39	2.50	15312.40	32617.30	15312.40	0.40	0.35	114.90	2.50	15312.40	32617.30	15312.40	16.529
0.60	3.02	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	690.16	2.50	15312.40	31723.80	15312.40	0.40	0.35	1597.35	2.50	15312.40	31723.80	15312.40	9.586
0.60	3.02	ø8/20	2	2	19	SND	0.40	0.35	1024.34	2.50	15312.40	31687.80	15312.40	0.40	0.35	703.45	2.50	15312.40	31687.80	15312.40	14.948
3.02	3.63	ø8/20	2	2	35	SLU	0.40	0.35	284.99	2.50	15312.40	32205.20	15312.40	0.40	0.35	274.76	2.50	15312.40	32205.20	15312.40	53.729
3.02	3.63	ø8/20	2	2	61	SLU	0.40	0.35	926.39	2.50	15312.40	32448.40	15312.40	0.40	0.35	114.90	2.50	15312.40	32448.40	15312.40	16.529
3.02	3.63	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	690.16	2.50	15312.40	31593.90	15312.40	0.40	0.35	1597.35	2.50	15312.40	31593.90	15312.40	9.586
3.02	3.63	ø8/20	2	2	19	SND	0.40	0.35	1024.34	2.50	15312.40	31557.80	15312.40	0.40	0.35	703.45	2.50	15312.40	31557.80	15312.40	14.948
4.03	4.48	ø8/20	2	2	62	SLU	0.40	0.35	6193.64	2.50	15312.40	31700.50	15312.40	0.40	0.35	734.66	2.50	15312.40	31700.50	15312.40	2.472
4.03	4.48	ø8/20	2	2	13	SND	0.40	0.35	2743.11	2.50	15312.40	30750.20	15312.40	0.40	0.35	1256.10	2.50	15312.40	30750.20	15312.40	5.582
4.03	4.48	ø8/20	2	2	19	SND	0.40	0.35	2878.92	2.50	15312.40	30768.70	15312.40	0.40	0.35	804.98	2.50	15312.40	30768.70	15312.40	5.319

4.48	4.88	ø8/20	2	2	62	SLU	0.40	0.35	6193.62	2.50	15312.40	31669.10	15312.40	0.40	0.35	734.66	2.50	15312.40	31669.10	15312.40	2.472
4.48	4.88	ø8/20	2	2	13	SND	0.40	0.35	2743.10	2.50	15312.40	30726.00	15312.40	0.40	0.35	1256.10	2.50	15312.40	30726.00	15312.40	5.582
4.48	4.88	ø8/20	2	2	19	SND	0.40	0.35	2878.91	2.50	15312.40	30744.50	15312.40	0.40	0.35	804.98	2.50	15312.40	30744.50	15312.40	5.319
4.88	5.33	ø8/20	2	2	62	SLU	0.40	0.35	6193.61	2.50	15312.40	31641.30	15312.40	0.40	0.35	734.66	2.50	15312.40	31641.30	15312.40	2.472
4.88	5.33	ø8/20	2	2	13	SND	0.40	0.35	2743.10	2.50	15312.40	30704.60	15312.40	0.40	0.35	1256.09	2.50	15312.40	30704.60	15312.40	5.582
4.88	5.33	ø8/20	2	2	19	SND	0.40	0.35	2878.90	2.50	15312.40	30723.10	15312.40	0.40	0.35	804.98	2.50	15312.40	30723.10	15312.40	5.319

Verifiche di resistenza al fuoco

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	87(e)	SLU I	1	1	0.00	-9490.26	-90.69	260.61	-143852.00	-4839.57	6378.07	124.45	41.50	15.158
0.00	87(e)	SLU I	1	1	0.00	-9490.26	-90.69	260.61	-143852.00	-4839.57	6378.07	124.45	41.50	15.158
3.63	87	SLU I	1	1	363.00	-8038.26	196.75	-650.28	-8038.26	2343.50	-7545.74	279.84	59.79	11.630
4.03	87	SLU I	2	1	0.00	-3164.71	-395.00	1509.36	-3164.71	-1896.39	6913.00	97.03	71.42	4.595
5.33	87	SLU I	2	1	129.95	-2644.90	74.18	-1844.92	-2644.90	213.74	-6932.93	270.70	105.45	3.757

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.60	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	250.94	2.50	17609.30	47820.30	17609.30	0.35	0.00	79.18	2.50	17609.30	47820.30	17609.30	70.175
0.60	3.02	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	250.94	2.50	17609.30	47782.80	17609.30	0.35	0.00	79.18	2.50	17609.30	47782.80	17609.30	70.175
3.02	3.63	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	250.94	2.50	17609.30	47632.90	17609.30	0.35	0.00	79.18	2.50	17609.30	47632.90	17609.30	70.175
4.03	4.48	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	2581.15	2.50	17609.30	46840.80	17609.30	0.35	0.00	361.04	2.50	17609.30	46840.80	17609.30	6.822
4.48	4.88	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	2581.15	2.50	17609.30	46812.90	17609.30	0.35	0.00	361.04	2.50	17609.30	46812.90	17609.30	6.822
4.88	5.33	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	2581.14	2.50	17609.30	46788.10	17609.30	0.35	0.00	361.04	2.50	17609.30	46788.10	17609.30	6.822

Pilastrata n. 36

Nodi: 36 1036 2036

Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Tipo	B <cm>	H <cm>	Cf <cm>	Cls	Fck <daN/cmq>	Fctk <daN/cmq>	Fcd <daN/cmq>	Fcd (Inc) <daN/cmq>	Fctd <daN/cmq>	Tp	Fyk <daN/cmq>	Fyd <daN/cmq>
1	R	40.00	40.00	4.90	C25/30	249.00	17.91	141.10	249.00	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	74	SLU	1	1	0.00	-14117.20	353.07	353.07	-1741.29	-1741.29	-14117.20	1619.50	-7990.78	278.44	10.09	4.589
0.00	74	SLU	1	1	0.00	-14117.20	353.07	353.07	-1741.29	-1741.29	-14117.20	1619.50	-7990.78	278.44	10.09	4.589
3.63	61	SLU	1	1	363.00	-15957.20	-555.71	-555.71	-1680.42	-1680.42	-15957.20	-2525.35	-8087.35	255.94	8.12	4.787
4.03	74	SLU	2	1	0.00	-4332.75	697.50	697.50	3070.51	3070.51	-4332.75	1460.08	6556.41	82.97	13.06	2.133
5.33	62	SLU	2	1	129.95	-9828.43	-307.13	-307.13	-5895.27	-5895.27	-9828.43	-416.88	-7466.75	268.59	15.33	1.267

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	M'ydy <daNm>	M'ydz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	13	SND	1	1	0.00	-8644.41	1941.28	1941.28	733.15	733.15	-8644.41	5245.36	1904.74	14.06	9.34	2.689
0.00	13	SND	1	1	0.00	-8644.41	1941.28	1941.28	733.15	733.15	-8644.41	5245.36	1904.74	14.06	9.34	2.689
3.63	1	SND	1	1	363.00	-7043.33	-1338.22	-1338.22	-998.63	-998.63	-7043.33	-4197.39	-3127.91	210.94	7.37	3.135
4.03	13	SND	2	1	0.00	-3045.19	1161.55	1161.55	1813.54	1813.54	-3045.19	2549.51	3951.74	64.69	8.33	2.184
5.33	7	SND	2	1	129.95	-2396.78	-61.60	-61.60	-2590.37	-2590.37	-2396.78	-64.91	-5070.47	269.30	18.63	1.957

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	Mz <daNm>	My <daNm>	AfT <cmq>	AfC <cmq>	σ_c <daN/cmq>	σ_f <daN/cmq>
0.00	78	SLE R	1	1	0.00	-10054.10	-1153.90	244.57	3.39	5.65	19.99	242.08
0.00	34	SLE Q	1	1	0.00	-9669.77	126.61	248.16	0.00	9.05	8.74	119.26
0.00	78	SLE R	1	1	0.00	-10054.10	-1153.90	244.57	3.39	5.65	19.99	242.08
0.00	34	SLE Q	1	1	0.00	-9669.77	126.61	248.16	0.00	9.05	8.74	119.26
3.63	65	SLE R	1	1	363.00	-11087.20	-1148.29	-388.48	3.39	5.65	21.56	263.24
3.63	34	SLE Q	1	1	363.00	-8217.77	-549.00	-333.70	1.13	7.92	12.53	158.35
4.03	78	SLE R	2	1	0.00	-3079.64	2121.12	495.29	5.65	3.39	49.93	1493.20
4.03	34	SLE Q	2	1	0.00	-3152.39	1539.63	480.37	5.65	3.39	38.41	1014.95
5.33	66	SLE R	2	1	129.95	-6674.12	-4012.97	-206.77	5.65	3.39	76.12	2491.98
5.33	34	SLE Q	2	1	129.95	-2632.58	-1828.53	-77.62	5.65	3.39	34.40	1178.46

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	c <mm>	s <mm>	K_2	Φ_{eq}	Δ_{sm} <mm>	A_s <cmq>	$A_{c\ eff}$ <cmq>	σ_s <daN/cmq>	ε_{sm}	Wk <mm>
4.03	34	SLE Q	2	1	0.00	-3152.39	480.37	1539.63	44.00	150.00	0.50	12.00	225.05	2.26	258.34	1014.95	0.30	0.11
4.03	82	SLE F	2	1	0.00	-2830.37	479.89	1631.82	44.00	150.00	0.50	12.00	232.80	2.26	272.95	1127.14	0.33	0.13
5.33	34	SLE Q	2	1	129.95	-2632.58	-77.62	-1828.53	44.00	150.00	0.50	12.00	221.78	3.39	378.25	1178.46	0.34	0.13
5.33	69	SLE F	2	1	129.95	-2954.87	-87.96	-2083.48	44.00	150.00	0.50	12.00	221.94	3.39	378.72	1347.90	0.39	0.15

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.60	ø8/20	2	2	48	SLU	0.40	0.35	143.95	2.50	15312.40	32460.60	15312.40	0.40	0.35	323.25	2.50	15312.40	32460.60	15312.40	47.370
0.00	0.60	ø8/20	2	2	61	SLU	0.40	0.35	903.53	2.50	15312.40	32697.60	15312.40	0.40	0.35	268.60	2.50	15312.40	32697.60	15312.40	16.947

0.00	0.60	ø8/20	2	2	13	SND	0.40	0.35	452.58	2.50	15312.40	31758.00	15312.40	0.40	0.35	911.95	2.50	15312.40	31758.00	15312.40	16.791
0.00	0.60	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	752.61	2.50	15312.40	31716.80	15312.40	0.40	0.35	489.43	2.50	15312.40	31716.80	15312.40	20.346
0.60	3.02	ø8/20	2	2	48	SLU	0.40	0.35	143.95	2.50	15312.40	32418.40	15312.40	0.40	0.35	323.25	2.50	15312.40	32418.40	15312.40	47.370
0.60	3.02	ø8/20	2	2	61	SLU	0.40	0.35	903.53	2.50	15312.40	32655.40	15312.40	0.40	0.35	268.60	2.50	15312.40	32655.40	15312.40	16.947
0.60	3.02	ø8/20	2	2	13	SND	0.40	0.35	452.58	2.50	15312.40	31725.50	15312.40	0.40	0.35	911.95	2.50	15312.40	31725.50	15312.40	16.791
0.60	3.02	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	752.61	2.50	15312.40	31684.30	15312.40	0.40	0.35	489.43	2.50	15312.40	31684.30	15312.40	20.346
3.02	3.63	ø8/20	2	2	48	SLU	0.40	0.35	143.95	2.50	15312.40	32249.50	15312.40	0.40	0.35	323.25	2.50	15312.40	32249.50	15312.40	47.370
3.02	3.63	ø8/20	2	2	61	SLU	0.40	0.35	903.53	2.50	15312.40	32486.50	15312.40	0.40	0.35	268.60	2.50	15312.40	32486.50	15312.40	16.947
3.02	3.63	ø8/20	2	2	13	SND	0.40	0.35	452.58	2.50	15312.40	31595.60	15312.40	0.40	0.35	911.95	2.50	15312.40	31595.60	15312.40	16.791
3.02	3.63	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	752.61	2.50	15312.40	31554.40	15312.40	0.40	0.35	489.43	2.50	15312.40	31554.40	15312.40	20.346
4.03	4.48	ø8/20	2	2	49	SLU	0.40	0.35	5623.09	2.50	15312.40	31517.00	15312.40	0.40	0.35	806.48	2.50	15312.40	31517.00	15312.40	2.723
4.03	4.48	ø8/20	2	2	62	SLU	0.40	0.35	6183.01	2.50	15312.40	31712.40	15312.40	0.40	0.35	800.53	2.50	15312.40	31712.40	15312.40	2.477
4.03	4.48	ø8/20	2	2	13	SND	0.40	0.35	2704.41	2.50	15312.40	30746.50	15312.40	0.40	0.35	971.64	2.50	15312.40	30746.50	15312.40	5.662
4.03	4.48	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	2855.20	2.50	15312.40	30750.70	15312.40	0.40	0.35	640.24	2.50	15312.40	30750.70	15312.40	5.363
4.48	4.88	ø8/20	2	2	49	SLU	0.40	0.35	5623.08	2.50	15312.40	31485.60	15312.40	0.40	0.35	806.48	2.50	15312.40	31485.60	15312.40	2.723
4.48	4.88	ø8/20	2	2	62	SLU	0.40	0.35	6182.99	2.50	15312.40	31680.90	15312.40	0.40	0.35	800.53	2.50	15312.40	31680.90	15312.40	2.477
4.48	4.88	ø8/20	2	2	13	SND	0.40	0.35	2704.40	2.50	15312.40	30722.30	15312.40	0.40	0.35	971.64	2.50	15312.40	30722.30	15312.40	5.662
4.48	4.88	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	2855.19	2.50	15312.40	30726.60	15312.40	0.40	0.35	640.24	2.50	15312.40	30726.60	15312.40	5.363
4.88	5.33	ø8/20	2	2	49	SLU	0.40	0.35	5623.06	2.50	15312.40	31457.70	15312.40	0.40	0.35	806.48	2.50	15312.40	31457.70	15312.40	2.723
4.88	5.33	ø8/20	2	2	62	SLU	0.40	0.35	6182.97	2.50	15312.40	31653.10	15312.40	0.40	0.35	800.53	2.50	15312.40	31653.10	15312.40	2.477
4.88	5.33	ø8/20	2	2	13	SND	0.40	0.35	2704.39	2.50	15312.40	30700.90	15312.40	0.40	0.35	971.64	2.50	15312.40	30700.90	15312.40	5.662
4.88	5.33	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	2855.18	2.50	15312.40	30705.10	15312.40	0.40	0.35	640.24	2.50	15312.40	30705.10	15312.40	5.363

Verifiche di resistenza al fuoco

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	87(e)	SLU I	1	1	0.00	-9669.77	248.16	126.61	-143852.00	6294.25	4989.04	36.56	40.79	14.877
0.00	87(e)	SLU I	1	1	0.00	-9669.77	248.16	126.61	-143852.00	6294.25	4989.04	36.56	40.79	14.877
3.63	87	SLU I	1	1	363.00	-8217.77	-333.70	-549.00	-8217.77	-4182.88	-6884.08	241.88	44.07	12.538
4.03	87	SLU I	2	1	0.00	-3152.39	480.37	1539.63	-3152.39	2103.82	6881.42	81.56	67.57	4.462
5.33	87	SLU I	2	1	129.95	-2632.58	-77.62	-1828.53	-2632.58	-230.75	-6930.66	269.30	105.54	3.789

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.60	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	186.12	2.50	17609.30	47848.10	17609.30	0.35	0.00	160.29	2.50	17609.30	47848.10	17609.30	94.613
0.60	3.02	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	186.12	2.50	17609.30	47810.60	17609.30	0.35	0.00	160.29	2.50	17609.30	47810.60	17609.30	94.613
3.02	3.63	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	186.12	2.50	17609.30	47660.70	17609.30	0.35	0.00	160.29	2.50	17609.30	47660.70	17609.30	94.613
4.03	4.48	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	2591.83	2.50	17609.30	46838.80	17609.30	0.35	0.00	429.38	2.50	17609.30	46838.80	17609.30	6.794
4.48	4.88	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	2591.82	2.50	17609.30	46811.00	17609.30	0.35	0.00	429.38	2.50	17609.30	46811.00	17609.30	6.794
4.88	5.33	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	2591.82	2.50	17609.30	46786.20	17609.30	0.35	0.00	429.38	2.50	17609.30	46786.20	17609.30	6.794

Pilastrata n. 37

Nodi: 37 1037 2037

Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Tipo	B <cm>	H <cm>	Cf <cm>	Cls	Fck <daN/cmq>	Fctk <daN/cmq>	Fcd <daN/cmq>	Fcd (Inc) <daN/cmq>	Fctd <daN/cmq>	Tp	Fyk <daN/cmq>	Fyd <daN/cmq>
1	R	40.00	40.00	4.90	C25/30	249.00	17.91	141.10	249.00	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	74(e)	SLU	1	1	0.00	-16304.40	101.65	-328.53	-1825.33	-1825.33	-16304.40	-1603.24	-8305.57	261.56	9.65	4.561
0.00	74(e)	SLU	1	1	0.00	-16304.40	101.65	-328.53	-1825.33	-1825.33	-16304.40	-1603.24	-8305.57	261.56	9.65	4.561
3.63	61(e)	SLU	1	1	363.00	-21687.40	-79.19	-437.00	-1102.57	-1102.57	-21687.40	-3301.69	-8505.80	251.72	6.74	7.693
4.03	61(e)	SLU	2	1	0.00	-16490.50	-193.15	-329.81	-1232.31	-1232.31	-16490.50	-2099.39	-8256.88	258.75	8.74	6.678
5.33	61(e)	SLU	2	1	129.95	-15814.80	45.08	-316.30	-2963.42	-2963.42	-15814.80	-890.06	-8316.13	265.78	11.56	2.806

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	M'ydy <daNm>	M'ydz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	13	SND	1	1	0.00	-11081.80	2189.98	2189.98	-778.71	-778.71	-11081.80	5576.49	-1919.43	345.94	8.88	2.537
0.00	13	SND	1	1	0.00	-11081.80	2189.98	2189.98	-778.71	-778.71	-11081.80	5576.49	-1919.43	345.94	8.88	2.537
3.63	1	SND	1	1	363.00	-9641.99	1794.18	1794.18	-454.14	-454.14	-9641.99	5628.10	-1470.11	350.16	10.50	3.143
4.03	1	SND	2	1	0.00	-5870.58	-1342.97	-1342.97	-452.40	-452.40	-5870.58	-5014.63	-1624.09	191.25	10.78	3.720
5.33	7(e)	SND	2	1	129.95	-5284.18	31.92	-105.68	-1395.31	-1395.31	-5284.18	-349.28	-5509.08	268.59	17.16	3.945

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	Mz <daNm>	My <daNm>	AfT <cmq>	AfC <cmq>	σ_c <daN/cmq>	σ_f <daN/cmq>
0.00	65	SLE R	1	1	0.00	-16444.40	1040.67	125.53	0.00	9.05	19.35	253.20
0.00	78	SLE R	1	1	0.00	-11597.40	-1213.21	68.68	3.39	5.65	18.70	232.84
0.00	34	SLE Q	1	1	0.00	-11170.20	-10.32	68.97	0.00	9.05	7.11	104.08
0.00	65	SLE R	1	1	0.00	-16444.40	1040.67	125.53	0.00	9.05	19.35	253.20
0.00	78	SLE R	1	1	0.00	-11597.40	-1213.21	68.68	3.39	5.65	18.70	232.84
0.00	34	SLE Q	1	1	0.00	-11170.20	-10.32	68.97	0.00	9.05	7.11	104.08
3.63	65	SLE R	1	1	363.00	-14992.40	-742.85	-49.58	0.00	9.05	15.35	205.04
3.63	78	SLE R	1	1	363.00	-10145.40	546.42	6.74	0.00	9.05	10.53	140.36
3.63	34	SLE Q	1	1	363.00	-9718.19	-94.06	4.68	0.00	9.05	6.43	93.39
4.03	65	SLE R	2	1	0.00	-11303.10	-826.25	-138.58	0.00	9.05	14.77	190.53
4.03	78	SLE R	2	1	0.00	-6378.37	716.92	-112.29	3.39	5.65	11.89	145.19
4.03	34	SLE Q	2	1	0.00	-5955.88	-30.97	-130.39	0.00	9.05	4.80	66.84
5.33	65	SLE R	2	1	129.95	-10783.30	-1996.78	30.54	5.65	3.39	32.23	463.98

5.33	34	SLE Q	2	1	129.95	-5436.07	-292.36	13.80	0.00	9.05	5.72	76.14

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.60	ø8/20	2	2	48	SLU	0.40	0.35	13.11	2.50	15312.40	32975.70	15312.40	0.40	0.35	163.30	2.50	15312.40	32975.70	15312.40	93.766
0.00	0.60	ø8/20	2	2	61	SLU	0.40	0.35	732.25	2.50	15312.40	33466.80	15312.40	0.40	0.35	73.31	2.50	15312.40	33466.80	15312.40	20.912
0.00	0.60	ø8/20	2	2	13	SND	0.40	0.35	312.51	2.50	15312.40	31812.00	15312.40	0.40	0.35	1094.99	2.50	15312.40	31812.00	15312.40	13.984
0.00	0.60	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	547.90	2.50	15312.40	31821.00	15312.40	0.40	0.35	490.23	2.50	15312.40	31821.00	15312.40	27.948
0.60	3.02	ø8/20	2	2	48	SLU	0.40	0.35	13.11	2.50	15312.40	32933.50	15312.40	0.40	0.35	163.30	2.50	15312.40	32933.50	15312.40	93.766
0.60	3.02	ø8/20	2	2	61	SLU	0.40	0.35	732.25	2.50	15312.40	33424.50	15312.40	0.40	0.35	73.31	2.50	15312.40	33424.50	15312.40	20.912
0.60	3.02	ø8/20	2	2	13	SND	0.40	0.35	312.51	2.50	15312.40	31779.50	15312.40	0.40	0.35	1094.99	2.50	15312.40	31779.50	15312.40	13.984
0.60	3.02	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	547.90	2.50	15312.40	31788.50	15312.40	0.40	0.35	490.23	2.50	15312.40	31788.50	15312.40	27.948
3.02	3.63	ø8/20	2	2	48	SLU	0.40	0.35	13.11	2.50	15312.40	32764.60	15312.40	0.40	0.35	163.30	2.50	15312.40	32764.60	15312.40	93.766
3.02	3.63	ø8/20	2	2	61	SLU	0.40	0.35	732.25	2.50	15312.40	33255.60	15312.40	0.40	0.35	73.31	2.50	15312.40	33255.60	15312.40	20.912
3.02	3.63	ø8/20	2	2	13	SND	0.40	0.35	312.51	2.50	15312.40	31649.60	15312.40	0.40	0.35	1094.99	2.50	15312.40	31649.60	15312.40	13.984
3.02	3.63	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	547.90	2.50	15312.40	31658.60	15312.40	0.40	0.35	490.23	2.50	15312.40	31658.60	15312.40	27.948
4.03	4.48	ø8/20	2	2	35	SLU	0.40	0.35	349.11	2.50	15312.40	32017.20	15312.40	0.40	0.35	279.64	2.50	15312.40	32017.20	15312.40	43.862
4.03	4.48	ø8/20	2	2	61	SLU	0.40	0.35	1332.10	2.50	15312.40	32515.90	15312.40	0.40	0.35	183.32	2.50	15312.40	32515.90	15312.40	11.495
4.03	4.48	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	408.46	2.50	15312.40	31114.90	15312.40	0.40	0.35	1037.27	2.50	15312.40	31114.90	15312.40	14.762
4.03	4.48	ø8/20	2	2	19	SND	0.40	0.35	503.38	2.50	15312.40	31122.30	15312.40	0.40	0.35	491.41	2.50	15312.40	31122.30	15312.40	30.419
4.48	4.88	ø8/20	2	2	35	SLU	0.40	0.35	349.11	2.50	15312.40	31985.80	15312.40	0.40	0.35	279.64	2.50	15312.40	31985.80	15312.40	43.862
4.48	4.88	ø8/20	2	2	61	SLU	0.40	0.35	1332.10	2.50	15312.40	32484.50	15312.40	0.40	0.35	183.32	2.50	15312.40	32484.50	15312.40	11.495
4.48	4.88	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	408.46	2.50	15312.40	31090.80	15312.40	0.40	0.35	1037.27	2.50	15312.40	31090.80	15312.40	14.762
4.48	4.88	ø8/20	2	2	19	SND	0.40	0.35	503.38	2.50	15312.40	31098.10	15312.40	0.40	0.35	491.41	2.50	15312.40	31098.10	15312.40	30.419
4.88	5.33	ø8/20	2	2	35	SLU	0.40	0.35	349.10	2.50	15312.40	31957.90	15312.40	0.40	0.35	279.64	2.50	15312.40	31957.90	15312.40	43.862
4.88	5.33	ø8/20	2	2	61	SLU	0.40	0.35	1332.09	2.50	15312.40	32456.60	15312.40	0.40	0.35	183.32	2.50	15312.40	32456.60	15312.40	11.495
4.88	5.33	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	408.46	2.50	15312.40	31069.30	15312.40	0.40	0.35	1037.26	2.50	15312.40	31069.30	15312.40	14.762
4.88	5.33	ø8/20	2	2	19	SND	0.40	0.35	503.38	2.50	15312.40	31076.60	15312.40	0.40	0.35	491.41	2.50	15312.40	31076.60	15312.40	30.419

Verifiche di resistenza al fuoco

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	87(e)	SLU I	1	1	0.00	-11170.20	68.97	-10.32	-143852.00	5804.96	-5804.97	315.00	38.88	12.878
0.00	87(e)	SLU I	1	1	0.00	-11170.20	68.97	-10.32	-143852.00	5804.96	-5804.97	315.00	38.88	12.878
3.63	87(e)	SLU I	1	1	363.00	-9718.19	4.68	-94.06	-143852.00	5684.69	-5684.70	315.00	39.41	14.802
4.03	87(e)	SLU I	2	1	0.00	-5955.88	-130.39	-30.97	-143852.00	-5585.50	-5137.44	222.19	41.06	24.153
5.33	87(e)	SLU I	2	1	129.95	-5436.07	13.80	-292.36	-5436.07	-2613.52	-7039.76	258.75	60.06	24.074

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.60	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	23.07	2.50	17609.30	48080.40	17609.30	0.35	0.00	17.71	2.50	17609.30	48080.40	17609.30	>100
0.60	3.02	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	23.07	2.50	17609.30	48043.00	17609.30	0.35	0.00	17.71	2.50	17609.30	48043.00	17609.30	>100
3.02	3.63	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	23.07	2.50	17609.30	47893.10	17609.30	0.35	0.00	17.71	2.50	17609.30	47893.10	17609.30	>100
4.03	4.48	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	201.14	2.50	17609.30	47273.00	17609.30	0.35	0.00	110.96	2.50	17609.30	47273.00	17609.30	87.547
4.48	4.88	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	201.14	2.50	17609.30	47245.10	17609.30	0.35	0.00	110.96	2.50	17609.30	47245.10	17609.30	87.547
4.88	5.33	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	201.14	2.50	17609.30	47220.40	17609.30	0.35	0.00	110.96	2.50	17609.30	47220.40	17609.30	87.548

Pilastrata n. 38

Nodi: 38 1038 2038

Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Tipo	B <cm>	H <cm>	Cf <cm>	Cls	Fck <daN/cmq>	Fctk <daN/cmq>	Fcd <daN/cmq>	Fcd (Inc) <daN/cmq>	Fctd <daN/cmq>	Tp	Fyk <daN/cmq>	Fyd <daN/cmq>
1	R	40.00	40.00	4.90	C25/30	249.00	17.91	141.10	249.00	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	74(e)	SLU	1	1	0.00	-14776.00	174.74	-297.74	-2242.56	-2242.56	-14776.00	-1140.71	-8147.21	264.38	11.07	3.637
0.00	74(e)	SLU	1	1	0.00	-14776.00	174.74	-297.74	-2242.56	-2242.56	-14776.00	-1140.71	-8147.21	264.38	11.07	3.637
3.63	74(e)	SLU	1	1	363.00	-12888.40	-130.15	259.70	1640.32	1640.32	-12888.40	1154.55	7868.03	84.38	11.59	4.788
4.03	74	SLU	2	1	0.00	-8290.08	231.07	231.07	2178.27	2178.27	-8290.08	671.61	7221.95	87.19	14.74	3.311
5.33	74(e)	SLU	2	1	129.95	-7614.32	9.36	152.29	3523.64	3523.64	-7614.32	422.58	7133.67	88.59	16.12	2.026

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	M'ydy <daNm>	M'ydz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	13	SND	1	1	0.00	-9828.94	2182.70	2182.70	-1121.31	-1121.31	-9828.94	5041.69	-2575.56	338.91	7.83	2.307
0.00	13	SND	1	1	0.00	-9828.94	2182.70	2182.70	-1121.31	-1121.31	-9828.94	5041.69	-2575.56	338.91	7.83	2.307
3.63	13	SND	1	1	363.00	-8376.94	-1903.88	-1903.88	799.42	799.42	-8376.94	-5064.90	2152.62	163.12	8.71	2.665
4.03	13	SND	2	1	0.00	-5155.66	1371.08	1371.08	1106.51	1106.51	-5155.66	3817.52	3166.50	33.75	8.09	2.815
5.33	19(e)	SND	2	1	129.95	-4561.34	27.35	91.23	1714.73	1714.73	-4561.34	350.11	5406.15	88.59	17.46	3.155

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	Mz <daNm>	My <daNm>	AfT <cmq>	AfC <cmq>	σ_c <daN/cmq>	σ_f <daN/cmq>
0.00	78	SLE R	1	1	0.00	-10536.30	-1512.12	119.06	3.39	5.65	24.47	284.32
0.00	34	SLE Q	1	1	0.00	-10026.00	-332.94	113.59	0.00	9.05	9.56	129.17
0.00	78	SLE R	1	1	0.00	-10536.30	-1512.12	119.06	3.39	5.65	24.47	284.32
0.00	34	SLE Q	1	1	0.00	-10026.00	-332.94	113.59	0.00	9.05	9.56	129.17
3.63	79	SLE R	1	1	363.00	-12411.80	1144.28	-97.04	3.39	5.65	18.27	231.26
3.63	78	SLE R	1	1	363.00	-9084.34	1109.77	-88.78	3.39	5.65	17.49	211.06
3.63	34	SLE Q	1	1	363.00	-8573.97	401.67	-84.38	0.00	9.05	9.05	120.39

4.03	78	SLE R	2	1	0.00	-5810.48	1473.42	160.75	5.65	3.39	27.90	568.10
4.03	34	SLE Q	2	1	0.00	-5302.55	524.76	140.19	2.26	6.79	9.38	115.92
5.33	79	SLE R	2	1	129.95	-8605.82	2497.09	10.48	5.65	3.39	42.72	1025.35
5.33	78	SLE R	2	1	129.95	-5290.67	2387.47	6.75	5.65	3.39	42.02	1298.33
5.33	34	SLE Q	2	1	129.95	-4782.74	890.00	6.35	5.65	3.39	14.26	207.25

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	c <mm>	s <mm>	K_2	Φ_{eq}	Δ_{sm} <mm>	A_s <cmq>	$A_{c\ eff}$ <cmq>	σ_s <daN/cmq>	ε_{sm}	Wk <mm>
4.03	82	SLE F	2	1	0.00	-4901.52	147.00	654.42	44.00	150.00	0.50	12.00	198.52	1.13	104.17	92.89	0.03	0.01
5.33	34	SLE Q	2	1	129.95	-4782.74	6.35	890.00	44.00	150.00	0.50	12.00	191.60	3.39	292.94	207.25	0.06	0.02
5.33	82	SLE F	2	1	129.95	-4381.70	5.88	1088.27	44.00	150.00	0.50	12.00	207.01	3.39	336.51	383.54	0.11	0.04

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.60	ø8/20	2	2	48	SLU	0.40	0.35	496.97	2.50	15312.40	32693.10	15312.40	0.40	0.35	202.69	2.50	15312.40	32693.10	15312.40	30.811
0.00	0.60	ø8/20	2	2	74	SLU	0.40	0.35	1069.66	2.50	15312.40	32285.70	15312.40	0.40	0.35	83.99	2.50	15312.40	32285.70	15312.40	14.315
0.00	0.60	ø8/20	2	2	13	SND	0.40	0.35	529.11	2.50	15312.40	31673.20	15312.40	0.40	0.35	1125.78	2.50	15312.40	31673.20	15312.40	13.602
0.00	0.60	ø8/20	2	2	19	SND	0.40	0.35	723.16	2.50	15312.40	31677.10	15312.40	0.40	0.35	561.49	2.50	15312.40	31677.10	15312.40	21.174
0.60	3.02	ø8/20	2	2	48	SLU	0.40	0.35	496.97	2.50	15312.40	32650.90	15312.40	0.40	0.35	202.69	2.50	15312.40	32650.90	15312.40	30.811
0.60	3.02	ø8/20	2	2	74	SLU	0.40	0.35	1069.66	2.50	15312.40	32243.50	15312.40	0.40	0.35	83.99	2.50	15312.40	32243.50	15312.40	14.315
0.60	3.02	ø8/20	2	2	13	SND	0.40	0.35	529.11	2.50	15312.40	31640.70	15312.40	0.40	0.35	1125.78	2.50	15312.40	31640.70	15312.40	13.602
0.60	3.02	ø8/20	2	2	19	SND	0.40	0.35	723.16	2.50	15312.40	31644.60	15312.40	0.40	0.35	561.49	2.50	15312.40	31644.60	15312.40	21.174
3.02	3.63	ø8/20	2	2	48	SLU	0.40	0.35	496.97	2.50	15312.40	32482.00	15312.40	0.40	0.35	202.69	2.50	15312.40	32482.00	15312.40	30.811
3.02	3.63	ø8/20	2	2	74	SLU	0.40	0.35	1069.66	2.50	15312.40	32074.60	15312.40	0.40	0.35	83.99	2.50	15312.40	32074.60	15312.40	14.315
3.02	3.63	ø8/20	2	2	13	SND	0.40	0.35	529.11	2.50	15312.40	31510.80	15312.40	0.40	0.35	1125.78	2.50	15312.40	31510.80	15312.40	13.602
3.02	3.63	ø8/20	2	2	19	SND	0.40	0.35	723.16	2.50	15312.40	31514.70	15312.40	0.40	0.35	561.49	2.50	15312.40	31514.70	15312.40	21.174
4.03	4.48	ø8/20	2	2	48	SLU	0.40	0.35	638.24	2.50	15312.40	31818.60	15312.40	0.40	0.35	240.05	2.50	15312.40	31818.60	15312.40	23.992
4.03	4.48	ø8/20	2	2	75	SLU	0.40	0.35	1114.41	2.50	15312.40	32082.60	15312.40	0.40	0.35	135.00	2.50	15312.40	32082.60	15312.40	13.740
4.03	4.48	ø8/20	2	2	13	SND	0.40	0.35	367.52	2.50	15312.40	31031.90	15312.40	0.40	0.35	1032.83	2.50	15312.40	31031.90	15312.40	14.826
4.03	4.48	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	413.02	2.50	15312.40	31033.90	15312.40	0.40	0.35	990.80	2.50	15312.40	31033.90	15312.40	15.454
4.48	4.88	ø8/20	2	2	48	SLU	0.40	0.35	638.24	2.50	15312.40	31787.10	15312.40	0.40	0.35	240.05	2.50	15312.40	31787.10	15312.40	23.992
4.48	4.88	ø8/20	2	2	75	SLU	0.40	0.35	1114.41	2.50	15312.40	32051.20	15312.40	0.40	0.35	135.00	2.50	15312.40	32051.20	15312.40	13.740
4.48	4.88	ø8/20	2	2	13	SND	0.40	0.35	367.52	2.50	15312.40	31007.70	15312.40	0.40	0.35	1032.83	2.50	15312.40	31007.70	15312.40	14.826
4.48	4.88	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	413.02	2.50	15312.40	31009.70	15312.40	0.40	0.35	990.80	2.50	15312.40	31009.70	15312.40	15.455
4.88	5.33	ø8/20	2	2	48	SLU	0.40	0.35	638.24	2.50	15312.40	31759.30	15312.40	0.40	0.35	240.05	2.50	15312.40	31759.30	15312.40	23.992
4.88	5.33	ø8/20	2	2	75	SLU	0.40	0.35	1114.40	2.50	15312.40	32023.30	15312.40	0.40	0.35	135.00	2.50	15312.40	32023.30	15312.40	13.740
4.88	5.33	ø8/20	2	2	13	SND	0.40	0.35	367.52	2.50	15312.40	30986.30	15312.40	0.40	0.35	1032.83	2.50	15312.40	30986.30	15312.40	14.826
4.88	5.33	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	413.02	2.50	15312.40	30988.30	15312.40	0.40	0.35	990.80	2.50	15312.40	30988.30	15312.40	15.455

Verifiche di resistenza al fuoco

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	87(e)	SLU I	1	1	0.00	-10026.00	113.59	-332.94	-143852.00	4265.70	-7112.07	298.12	43.19	14.348
0.00	87(e)	SLU I	1	1	0.00	-10026.00	113.59	-332.94	-143852.00	4265.70	-7112.07	298.12	43.19	14.348
3.63	87(e)	SLU I	1	1	363.00	-8573.97	-84.38	401.67	-143852.00	-3170.90	7338.35	105.47	52.00	16.778
4.03	87	SLU I	2	1	0.00	-5302.55	140.19	524.76	-5302.55	1814.90	7234.63	82.97	69.37	13.732
5.33	87(e)	SLU I	2	1	129.95	-4782.74	6.35	890.00	-4782.74	789.93	7243.87	87.19	88.46	8.141

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.60	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	202.37	2.50	17609.30	47903.30	17609.30	0.35	0.00	54.54	2.50	17609.30	47903.30	17609.30	87.014
0.60	3.02	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	202.37	2.50	17609.30	47865.80	17609.30	0.35	0.00	54.54	2.50	17609.30	47865.80	17609.30	87.014
3.02	3.63	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	202.37	2.50	17609.30	47715.90	17609.30	0.35	0.00	54.54	2.50	17609.30	47715.90	17609.30	87.014
4.03	4.48	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	281.06	2.50	17609.30	47171.80	17609.30	0.35	0.00	102.99	2.50	17609.30	47171.80	17609.30	62.654
4.48	4.88	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	281.05	2.50	17609.30	47143.90	17609.30	0.35	0.00	102.99	2.50	17609.30	47143.90	17609.30	62.654
4.88	5.33	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	281.05	2.50	17609.30	47119.20	17609.30	0.35	0.00	102.99	2.50	17609.30	47119.20	17609.30	62.654

Pilastrata n. 39

Nodi: 39 1039 2039

Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Tipo	B <cm>	H <cm>	Cf <cm>	Cls	Fck <daN/cmq>	Fctk <daN/cmq>	Fcd <daN/cmq>	Fcd (Inc) <daN/cmq>	Fctd <daN/cmq>	Tp	Fyk <daN/cmq>	Fyd <daN/cmq>
1	R	40.00	40.00	4.90	C25/30	249.00	17.91	141.10	249.00	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	74	SLU	1	1	0.00	-12302.90	-252.67	-252.67	-2891.52	-2891.52	-12302.90	-652.63	-7821.74	267.19	13.39	2.704
0.00	74	SLU	1	1	0.00	-12302.90	-252.67	-252.67	-2891.52	-2891.52	-12302.90	-652.63	-7821.74	267.19	13.39	2.704
3.63	75	SLU	1	1	363.00	-14798.80	424.06	424.06	2523.60	2523.60	-14798.80	1377.79	8118.93	82.97	10.49	3.218
4.03	75	SLU	2	1	0.00	-12493.60	-527.55	-527.55	3091.01	3091.01	-12493.60	-1394.90	7782.67	97.03	11.01	2.522
5.33	75(e)	SLU	2	1	129.95	-11817.90	93.23	-236.36	5238.94	5238.94	-11817.90	-412.03	7760.20	91.41	14.66	1.482

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	M'ydy <daNm>	M'ydz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	13	SND	1	1	0.00	-6806.07	-1926.29	-1926.29	-1584.02	-1584.02	-6806.07	-4042.61	-3260.29	213.75	7.24	2.082
0.00	13	SND	1	1	0.00	-6806.07	-1926.29	-1926.29	-1584.02	-1584.02	-6806.07	-4042.61	-3260.29	213.75	7.24	2.082
3.63	13	SND	1	1	363.00	-5354.07	1582.91	1582.91	1079.80	1079.80	-5354.07	4109.86	2859.94	28.12	7.79	2.613
4.03	19	SND	2	1	0.00	-4749.26	-569.63	-569.63	1554.89	1554.89	-4749.26	-1749.88	4775.20	102.66	10.50	3.071
5.33	19(e)	SND	2	1	129.95	-4229.45	57.19	-84.59	2494.44	2494.44	-4229.45	-212.64	5367.06	90.88	17.85	2.152

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	Mz <daNm>	My <daNm>	AfT <cmq>	AfC <cmq>	σ_c <daN/cmq>	σ_f <daN/cmq>
0.00	78	SLE R	1	1	0.00	-8785.39	-1962.94	-171.75	5.65	3.39	35.52	644.29
0.00	34	SLE Q	1	1	0.00	-8113.64	-674.26	-173.51	1.13	7.92	12.21	154.46
0.00	78	SLE R	1	1	0.00	-8785.39	-1962.94	-171.75	5.65	3.39	35.52	644.29
0.00	34	SLE Q	1	1	0.00	-8113.64	-674.26	-173.51	1.13	7.92	12.21	154.46
3.63	79	SLE R	1	1	363.00	-10255.70	1715.32	298.05	4.52	4.52	31.45	380.77
3.63	78	SLE R	1	1	363.00	-7333.39	1524.83	306.15	5.65	3.39	30.36	496.30
3.63	34	SLE Q	1	1	363.00	-6661.64	716.62	307.74	3.39	5.65	14.40	173.40
4.03	79	SLE R	2	1	0.00	-8612.96	2100.49	-374.05	5.65	3.39	42.36	814.84
4.03	78	SLE R	2	1	0.00	-5691.52	1889.57	-360.97	5.65	3.39	40.43	959.18
4.03	34	SLE Q	2	1	0.00	-5010.42	855.77	-375.46	4.52	4.52	19.74	260.10
5.33	79	SLE R	2	1	129.95	-8093.15	3558.99	63.33	5.65	3.39	63.83	1926.53
5.33	78	SLE R	2	1	129.95	-5171.71	3236.89	39.54	5.65	3.39	58.29	1997.83
5.33	34	SLE Q	2	1	129.95	-4490.61	1392.17	31.44	5.65	3.39	24.52	610.12

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	c <mm>	s <mm>	K_2	Φ_{eq}	Δ_{sm} <mm>	A_s <cmq>	$A_{c\ eff}$ <cmq>	σ_s <daN/cmq>	ε_{sm}	Wk <mm>
3.63	82	SLE F	1	1	363.00	-6340.13	308.67	804.87	44.00	150.00	0.50	12.00	171.78	1.13	78.97	128.02	0.04	0.01
4.03	34	SLE Q	2	1	0.00	-5010.42	-375.46	855.77	44.00	150.00	0.50	12.00	216.81	1.13	121.41	260.10	0.08	0.03
4.03	82	SLE F	2	1	0.00	-4690.37	-371.52	973.32	44.00	150.00	0.50	12.00	253.34	1.13	155.83	367.65	0.11	0.05
5.33	34	SLE Q	2	1	129.95	-4490.61	31.44	1392.17	44.00	150.00	0.50	12.00	211.64	3.39	349.58	610.12	0.18	0.06
5.33	82	SLE F	2	1	129.95	-4170.56	29.20	1609.69	44.00	150.00	0.50	12.00	217.40	3.39	365.88	814.48	0.24	0.09

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.60	ø8/20	2	2	35	SLU	0.40	0.35	868.95	2.50	15312.40	32295.10	15312.40	0.40	0.35	278.73	2.50	15312.40	32295.10	15312.40	17.622
0.00	0.60	ø8/20	2	2	75	SLU	0.40	0.35	1524.96	2.50	15312.40	32542.20	15312.40	0.40	0.35	181.32	2.50	15312.40	32542.20	15312.40	10.041
0.00	0.60	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	687.03	2.50	15312.40	31567.00	15312.40	0.40	0.35	1000.13	2.50	15312.40	31567.00	15312.40	15.310
0.00	0.60	ø8/20	2	2	19	SND	0.40	0.35	899.26	2.50	15312.40	31477.00	15312.40	0.40	0.35	509.98	2.50	15312.40	31477.00	15312.40	17.028
0.60	3.02	ø8/20	2	2	35	SLU	0.40	0.35	868.95	2.50	15312.40	32252.90	15312.40	0.40	0.35	278.73	2.50	15312.40	32252.90	15312.40	17.622
0.60	3.02	ø8/20	2	2	75	SLU	0.40	0.35	1524.96	2.50	15312.40	32499.90	15312.40	0.40	0.35	181.32	2.50	15312.40	32499.90	15312.40	10.041
0.60	3.02	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	687.03	2.50	15312.40	31534.50	15312.40	0.40	0.35	1000.13	2.50	15312.40	31534.50	15312.40	15.310
0.60	3.02	ø8/20	2	2	19	SND	0.40	0.35	899.26	2.50	15312.40	31444.50	15312.40	0.40	0.35	509.98	2.50	15312.40	31444.50	15312.40	17.028
3.02	3.63	ø8/20	2	2	35	SLU	0.40	0.35	868.95	2.50	15312.40	32084.00	15312.40	0.40	0.35	278.73	2.50	15312.40	32084.00	15312.40	17.622
3.02	3.63	ø8/20	2	2	75	SLU	0.40	0.35	1524.96	2.50	15312.40	32331.00	15312.40	0.40	0.35	181.32	2.50	15312.40	32331.00	15312.40	10.041
3.02	3.63	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	687.03	2.50	15312.40	31404.60	15312.40	0.40	0.35	1000.13	2.50	15312.40	31404.60	15312.40	15.310
3.02	3.63	ø8/20	2	2	19	SND	0.40	0.35	899.26	2.50	15312.40	31314.60	15312.40	0.40	0.35	509.98	2.50	15312.40	31314.60	15312.40	17.028
4.03	4.48	ø8/20	2	2	36	SLU	0.40	0.35	1309.67	2.50	15312.40	32172.90	15312.40	0.40	0.35	525.83	2.50	15312.40	32172.90	15312.40	11.692
4.03	4.48	ø8/20	2	2	75	SLU	0.40	0.35	1652.86	2.50	15312.40	31979.40	15312.40	0.40	0.35	477.70	2.50	15312.40	31979.40	15312.40	9.264
4.03	4.48	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	620.24	2.50	15312.40	31000.90	15312.40	0.40	0.35	638.11	2.50	15312.40	31000.90	15312.40	23.996
4.03	4.48	ø8/20	2	2	19	SND	0.40	0.35	738.03	2.50	15312.40	31002.80	15312.40	0.40	0.35	452.18	2.50	15312.40	31002.80	15312.40	20.748
4.48	4.88	ø8/20	2	2	36	SLU	0.40	0.35	1309.66	2.50	15312.40	32141.50	15312.40	0.40	0.35	525.82	2.50	15312.40	32141.50	15312.40	11.692
4.48	4.88	ø8/20	2	2	75	SLU	0.40	0.35	1652.85	2.50	15312.40	31948.00	15312.40	0.40	0.35	477.69	2.50	15312.40	31948.00	15312.40	9.264
4.48	4.88	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	620.24	2.50	15312.40	30976.70	15312.40	0.40	0.35	638.11	2.50	15312.40	30976.70	15312.40	23.997
4.48	4.88	ø8/20	2	2	19	SND	0.40	0.35	738.03	2.50	15312.40	30978.70	15312.40	0.40	0.35	452.18	2.50	15312.40	30978.70	15312.40	20.748
4.88	5.33	ø8/20	2	2	36	SLU	0.40	0.35	1309.66	2.50	15312.40	32113.60	15312.40	0.40	0.35	525.82	2.50	15312.40	32113.60	15312.40	11.692
4.88	5.33	ø8/20	2	2	75	SLU	0.40	0.35	1652.85	2.50	15312.40	31920.10	15312.40	0.40	0.35	477.69	2.50	15312.40	31920.10	15312.40	9.264
4.88	5.33	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	620.23	2.50	15312.40	30955.30	15312.40	0.40	0.35	638.11	2.50	15312.40	30955.30	15312.40	23.997
4.88	5.33	ø8/20	2	2	19	SND	0.40	0.35	738.03	2.50	15312.40	30957.20	15312.40	0.40	0.35	452.18	2.50	15312.40	30957.20	15312.40	20.748

Verifiche di resistenza al fuoco

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	87	SLU I	1	1	0.00	-8113.64	-173.51	-674.26	-8113.64	-2075.06	-7603.70	261.56	63.17	11.321
0.00	87	SLU I	1	1	0.00	-8113.64	-173.51	-674.26	-8113.64	-2075.06	-7603.70	261.56	63.17	11.321
3.63	87	SLU I	1	1	363.00	-6661.64	307.74	716.62	-6661.64	2969.46	7122.88	75.94	55.32	9.895
4.03	87	SLU I	2	1	0.00	-5010.42	-375.46	855.77	-5010.42	-2920.25	6894.69	104.06	56.65	8.012
5.33	87(e)	SLU I	2	1	129.95	-4490.61	31.44	1392.17	-4490.61	443.70	7231.48	88.59	98.41	5.193

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.60	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	383.16	2.50	17609.30	47607.10	17609.30	0.35	0.00	132.58	2.50	17609.30	47607.10	17609.30	45.958
0.60	3.02	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	383.16	2.50	17609.30	47569.60	17609.30	0.35	0.00	132.58	2.50	17609.30	47569.60	17609.30	45.958
3.02	3.63	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	383.16	2.50	17609.30	47419.70	17609.30	0.35	0.00	132.58	2.50	17609.30	47419.70	17609.30	45.958
4.03	4.48	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	412.77	2.50	17609.30	47126.60	17609.30	0.35	0.00	313.11	2.50	17609.30	47126.60	17609.30	42.661
4.48	4.88	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	412.77	2.50	17609.30	47098.70	17609.30	0.35	0.00	313.11	2.50	17609.30	47098.70	17609.30	42.661
4.88	5.33	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	412.76	2.50	17609.30	47073.90	17609.30	0.35	0.00	313.11	2.50	17609.30	47073.90	17609.30	42.662

Pilastrata n. 41

Nodi: 41 1041 -4538 2041

Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Tipo	B <cm>	H <cm>	Cf <cm>	Cls	Fck <daN/cmq>	Fctk <daN/cmq>	Fcd <daN/cmq>	Fcd (Inc) <daN/cmq>	Fctd <daN/cmq>	Tp	Fyk <daN/cmq>	Fyd <daN/cmq>
1	R	40.00	40.00	5.00	C25/30	249.00	17.91	141.10	249.00	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	61(e)	SLU	1	1	0.00	-10043.20	113.89	202.37	1806.67	1806.67	-10043.20	994.66	9333.93	85.78	11.46	5.162
0.00	61(e)	SLU	1	1	0.00	-10043.20	113.89	202.37	1806.67	1806.67	-10043.20	994.66	9333.93	85.78	11.46	5.162
3.83	74(e)	SLU	1	1	383.00	-7082.13	-82.76	142.71	1272.16	1272.16	-7082.13	1012.29	8912.73	85.78	12.10	7.007
4.03	74	SLU	2	1	0.00	-6068.19	-131.52	-131.52	1594.10	1594.10	-6068.19	-732.51	8778.24	92.81	13.26	5.507
4.33	74(e)	SLU	2	1	30.00	-5912.19	-111.94	118.24	2122.47	2122.47	-5912.19	454.51	8766.04	88.59	14.38	4.129
4.53	61	SLU	3	1	0.00	-2331.91	-97.55	-97.55	-2244.61	-2244.61	-2331.91	-464.78	-8238.29	268.59	15.44	3.673
5.60	75(e)	SLU	3	1	107.08	-2642.71	-22.40	52.85	2131.15	2131.15	-2642.71	93.38	8214.42	89.30	15.60	3.854

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	M'ydy <daNm>	M'ydz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	19	SND	1	1	0.00	-5946.26	1014.09	1014.09	3296.62	3296.62	-5946.26	1908.71	6322.04	77.34	9.02	1.915
0.00	19	SND	1	1	0.00	-5946.26	1014.09	1014.09	3296.62	3296.62	-5946.26	1908.71	6322.04	77.34	9.02	1.915
3.83	7	SND	1	1	383.00	-4359.31	-392.45	-392.45	2451.89	2451.89	-4359.31	-1019.41	6598.50	95.62	12.02	2.689
4.03	7	SND	2	1	0.00	-3142.38	-417.84	-417.84	2176.85	2176.85	-3142.38	-1210.65	6330.91	97.03	11.54	2.908
4.33	7	SND	2	1	30.00	-3022.38	-367.89	-367.89	2512.35	2512.35	-3022.38	-1023.47	6417.83	95.62	12.32	2.559
4.53	19	SND	3	1	0.00	-744.45	-386.10	-386.10	-2385.89	-2385.89	-744.45	-1026.37	-6095.06	264.38	12.82	2.557
5.60	7	SND	3	1	107.08	-363.93	-53.47	-53.47	1646.78	1646.78	-363.93	-310.70	6373.21	91.05	16.30	3.873

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	Mz <daNm>	My <daNm>	AfT <cmq>	AfC <cmq>	σ_c <daN/cmq>	σ_f <daN/cmq>
0.00	65	SLE R	1	1	0.00	-7155.66	1213.85	77.38	6.16	6.16	18.76	210.22
0.00	34	SLE Q	1	1	0.00	-6364.17	135.42	56.32	0.00	12.31	5.14	71.05
0.00	65	SLE R	1	1	0.00	-7155.66	1213.85	77.38	6.16	6.16	18.76	210.22
0.00	34	SLE Q	1	1	0.00	-6364.17	135.42	56.32	0.00	12.31	5.14	71.05
3.83	78	SLE R	1	1	383.00	-4977.38	849.07	-56.70	6.16	6.16	13.17	147.38
3.83	34	SLE Q	1	1	383.00	-4832.17	59.64	-47.53	0.00	12.31	3.59	50.43
4.03	78	SLE R	2	1	0.00	-4252.19	1085.29	-91.17	7.70	4.62	18.08	326.40
4.03	34	SLE Q	2	1	0.00	-3718.34	589.12	-81.12	6.16	6.16	9.63	109.43
4.33	78	SLE R	2	1	30.00	-4132.19	1450.95	-77.69	7.70	4.62	23.93	545.66
4.33	34	SLE Q	2	1	30.00	-3598.34	1016.95	-69.33	7.70	4.62	16.81	331.17
4.53	52	SLE R	3	1	0.00	-1746.51	-1181.54	-352.00	7.70	4.62	25.90	657.03
4.53	65	SLE R	3	1	0.00	-1652.31	-1539.91	-67.79	7.70	4.62	25.61	803.25
4.53	34	SLE Q	3	1	0.00	-1315.33	-1137.26	-61.74	7.70	4.62	19.16	588.01
5.60	79	SLE R	3	1	107.08	-1802.39	1436.33	-16.09	7.70	4.62	22.83	714.91
5.60	34	SLE Q	3	1	107.08	-887.00	440.27	-17.24	7.70	4.62	7.22	193.97

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	c <mm>	s <mm>	K_2	Φ_{eq}	Δ_{sm} <mm>	A_s <cmq>	$A_{c\ eff}$ <cmq>	σ_s <daN/cmq>	ε_{sm}	Wk <mm>
4.03	34	SLE Q	2	1	0.00	-3718.34	-81.12	589.12	44.00	149.00	0.50	14.00	247.44	1.54	175.31	94.75	0.03	0.01
4.03	82	SLE F	2	1	0.00	-3737.96	-81.30	688.67	44.00	149.00	0.50	14.00	187.83	3.08	219.54	142.02	0.04	0.01
4.33	34	SLE Q	2	1	30.00	-3598.34	-69.33	1016.95	44.00	149.00	0.50	14.00	180.17	4.62	304.03	331.17	0.10	0.03
4.33	82	SLE F	2	1	30.00	-3617.96	-69.53	1107.44	44.00	149.00	0.50	14.00	183.08	4.62	313.62	382.34	0.11	0.03
4.53	34	SLE Q	3	1	0.00	-1315.33	-61.74	-1137.26	44.00	149.00	0.50	14.00	197.92	4.62	362.60	588.01	0.17	0.06
4.53	69	SLE F	3	1	0.00	-1295.94	-61.70	-1210.15	44.00	149.00	0.50	14.00	198.80	4.62	365.50	633.63	0.18	0.06
5.60	34	SLE Q	3	1	107.08	-887.00	-17.24	440.27	44.00	149.00	0.50	14.00	194.91	4.62	352.67	193.97	0.06	0.02
5.60	31	SLE F	3	1	107.08	-1060.57	-16.83	581.85	44.00	149.00	0.50	14.00	197.41	4.62	360.90	264.22	0.08	0.03

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.64	ø8/20	2	2	48	SLU	0.40	0.35	43.24	2.50	15312.40	31585.20	15312.40	0.40	0.35	1500.29	2.50	15312.40	31585.20	15312.40	10.206
0.00	0.64	ø8/20	2	2	61	SLU	0.40	0.35	781.14	2.50	15312.40	31650.50	15312.40	0.40	0.35	50.78	2.50	15312.40	31650.50	15312.40	19.602
0.00	0.64	ø8/20	2	2	13	SND	0.40	0.35	1083.77	2.50	15312.40	31202.80	15312.40	0.40	0.35	777.04	2.50	15312.40	31202.80	15312.40	14.129
0.00	0.64	ø8/20	2	2	19	SND	0.40	0.35	1469.77	2.50	15312.40	31220.10	15312.40	0.40	0.35	379.78	2.50	15312.40	31220.10	15312.40	10.418
0.64	3.19	ø8/20	2	2	48	SLU	0.40	0.35	43.24	2.50	15312.40	31540.60	15312.40	0.40	0.35	1186.23	2.50	15312.40	31540.60	15312.40	12.909
0.64	3.19	ø8/20	2	2	61	SLU	0.40	0.35	781.14	2.50	15312.40	31605.90	15312.40	0.40	0.35	50.78	2.50	15312.40	31605.90	15312.40	19.602
0.64	3.19	ø8/20	2	2	13	SND	0.40	0.35	1083.77	2.50	15312.40	31168.60	15312.40	0.40	0.35	777.04	2.50	15312.40	31168.60	15312.40	14.129
0.64	3.19	ø8/20	2	2	19	SND	0.40	0.35	1469.77	2.50	15312.40	31185.90	15312.40	0.40	0.35	379.78	2.50	15312.40	31185.90	15312.40	10.418
3.19	3.83	ø8/20	2	2	35	SLU	0.40	0.35	18.46	2.50	15312.40	31360.80	15312.40	0.40	0.35	476.41	2.50	15312.40	31360.80	15312.40	32.141
3.19	3.83	ø8/20	2	2	61	SLU	0.40	0.35	781.14	2.50	15312.40	31427.70	15312.40	0.40	0.35	50.78	2.50	15312.40	31427.70	15312.40	19.602
3.19	3.83	ø8/20	2	2	13	SND	0.40	0.35	1083.77	2.50	15312.40	31031.50	15312.40	0.40	0.35	777.04	2.50	15312.40	31031.50	15312.40	14.129
3.19	3.83	ø8/20	2	2	19	SND	0.40	0.35	1469.77	2.50	15312.40	31048.80	15312.40	0.40	0.35	379.78	2.50	15312.40	31048.80	15312.40	10.418
4.03	4.48	ø8/20	2	2	35	SLU	0.40	0.35	1987.11	2.50	15312.40	31097.70	15312.40	0.40	0.35	186.90	2.50	15312.40	31097.70	15312.40	7.706
4.03	4.48	ø8/20	2	2	61	SLU	0.40	0.35	2197.29	2.50	15312.40	31073.70	15312.40	0.40	0.35	67.69	2.50	15312.40	31073.70	15312.40	6.969
4.03	4.48	ø8/20	2	2	13	SND	0.40	0.35	1713.30	2.50	15312.40	30854.10	15312.40	0.40	0.35	372.86	2.50	15312.40	30854.10	15312.40	8.937
4.03	4.48	ø8/20	2	2	19	SND	0.40	0.35	1739.02	2.50	15312.40	30878.80	15312.40	0.40	0.35	200.38	2.50	15312.40	30878.80	15312.40	8.805
4.48	5.15	ø8/20	2	2	48	SLU	0.40	0.35	2669.30	2.50	15312.40	31065.10	15312.40	0.40	0.35	505.92	2.50	15312.40	31065.10	15312.40	5.736
4.48	5.15	ø8/20	2	2	75	SLU	0.40	0.35	3325.23	2.50	15312.40	31165.40	15312.40	0.40	0.35	80.41	2.50	15312.40	31165.40	15312.40	4.605
4.48	5.15	ø8/20	2	2	13	SND	0.40	0.35	1713.30	2.50	15312.40	30829.90	15312.40	0.40	0.35	736.96	2.50	15312.40	30829.90	15312.40	8.937
4.48	5.15	ø8/20	2	2	19	SND	0.40	0.35	1739.02	2.50	15312.40	30854.70	15312.40	0.40	0.35	366.68	2.50	15312.40	30854.70	15312.40	8.805
5.15	5.60	ø8/20	2	2	48	SLU	0.40	0.35	2669.31	2.50	15312.40	30591.10	15312.40	0.40	0.35	726.61	2.50	15312.40	30591.10	15312.40	5.736
5.15	5.60	ø8/20	2	2	75	SLU	0.40	0.35	3325.24	2.50	15312.40	30688.60	15312.40	0.40	0.35	80.41	2.50	15312.40	30688.60	15312.40	4.605
5.15	5.60	ø8/20	2	2	13	SND	0.40	0.35	1622.26	2.50	15312.40	30493.30	15312.40	0.40	0.35	736.97	2.50	15312.40	30493.30	15312.40	9.439
4.53	5.60	ø8/20	2	2	48	SLU	0.40	0.35	2669.31	2.50	15312.40	30634.40	15312.40	0.40	0.35	726.61	2.50	15312.40	30634.40	15312.40	5.736
4.53	5.60	ø8/20	2	2	75	SLU	0.40	0.35	3325.24	2.50	15312.40	30731.90	15312.40	0.40	0.35	80.41	2.50	15312.40	30731.90	15312.40	4.605
4.53	5.60	ø8/20	2	2	13	SND	0.40	0.35	1622.26	2.50	15312.40	30526.70	15312.40	0.40	0.35	736.97	2.50	15312.40	30526.70	15312.40	9.439

Verifiche di resistenza al fuoco
Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	87(e)	SLU I	1	1	0.00	-6364.17	56.32	135.42	-143852.00	6529.02	6886.67	46.41	37.69	22.603
0.00	87(e)	SLU I	1	1	0.00	-6364.17	56.32	135.42	-143852.00	6529.02	6886.67	46.41	37.69	22.603
3.83	87(e)	SLU I	1	1	383.00	-4832.17	-47.53	59.64	-143852.00	-6581.28	6581.43	135.00	38.05	29.770
4.03	87	SLU I	2	1	0.00	-3718.34	-81.12	589.12	-3718.34	-1169.81	9231.05	94.22	75.18	15.647
4.33	87(e)	SLU I	2	1	30.00	-3598.34	-69.33	1016.95	-3598.34	640.85	9261.95	87.19	81.68	9.107
4.53	87	SLU I	3	1	0.00	-1315.33	-61.74	-1137.26	-1315.33	-387.52	-8942.18	268.59	92.90	7.859
5.60	87(e)	SLU I	3	1	107.08	-887.00	-17.24	440.27	-887.00	385.84	8882.18	88.59	93.45	20.177

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.64	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	19.79	2.50	17609.30	47336.20	17609.30	0.35	0.00	27.12	2.50	17609.30	47336.20	17609.30	>100
0.64	3.19	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	19.79	2.50	17609.30	47296.70	17609.30	0.35	0.00	27.12	2.50	17609.30	47296.70	17609.30	>100
3.19	3.83	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	19.79	2.50	17609.30	47138.50	17609.30	0.35	0.00	27.12	2.50	17609.30	47138.50	17609.30	>100
4.03	4.48	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	1426.09	2.50	17609.30	46926.50	17609.30	0.35	0.00	39.33	2.50	17609.30	46926.50	17609.30	12.348
4.48	5.15	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	1473.18	2.50	17609.30	46898.60	17609.30	0.35	0.00	41.56	2.50	17609.30	46898.60	17609.30	11.953
5.15	5.60	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	1473.19	2.50	17609.30	46515.90	17609.30	0.35	0.00	41.56	2.50	17609.30	46515.90	17609.30	11.953
4.53	5.60	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	1473.19	2.50	17609.30	46554.40	17609.30	0.35	0.00	41.56	2.50	17609.30	46554.40	17609.30	11.953

Pilastrata n. 44

Nodi: 44 1044 2044

Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Tipo	B <cm>	H <cm>	Cf <cm>	Cls	Fck <daN/cmq>	Fctk <daN/cmq>	Fcd <daN/cmq>	Fcd (Inc) <daN/cmq>	Fctd <daN/cmq>	Tp	Fyk <daN/cmq>	Fyd <daN/cmq>
1	R	40.00	40.00	5.00	C25/30	249.00	17.91	141.10	249.00	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	61	SLU	1	1	0.00	-12902.40	379.95	379.95	2162.61	2162.61	-12902.40	1752.97	9669.46	81.56	9.13	4.476
0.00	61	SLU	1	1	0.00	-12902.40	379.95	379.95	2162.61	2162.61	-12902.40	1752.97	9669.46	81.56	9.13	4.476
3.63	61	SLU	1	1	363.00	-11014.80	-603.74	-603.74	-1688.01	-1688.01	-11014.80	-3300.87	-9038.51	253.12	7.47	5.367
4.03	61	SLU	2	1	0.00	-6763.13	774.15	774.15	-1568.59	-1568.59	-6763.13	3978.92	-8183.42	291.09	7.41	5.202
5.60	75(e)	SLU	2	1	157.08	-5652.83	28.80	113.06	2987.95	2987.95	-5652.83	455.33	8727.67	88.59	14.46	2.923

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	M'ydy <daNm>	M'ydz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	13	SND	1	1	0.00	-5111.13	2075.41	2075.41	1581.98	1581.98	-5111.13	4901.66	3771.16	33.75	6.64	2.370
0.00	13	SND	1	1	0.00	-5111.13	2075.41	2075.41	1581.98	1581.98	-5111.13	4901.66	3771.16	33.75	6.64	2.370
3.63	13	SND	1	1	363.00	-3659.13	-1433.50	-1433.50	-1068.92	-1068.92	-3659.13	-4890.84	-3517.07	210.94	6.95	3.368
4.03	13	SND	2	1	0.00	-2369.69	1738.46	1738.46	-846.62	-846.62	-2369.69	5405.45	-2522.32	340.31	8.05	3.083
5.60	7	SND	2	1	157.08	-1326.24	39.95	39.95	1375.55	1375.55	-1326.24	77.16	6475.89	89.30	16.03	4.706

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	Mz <daNm>	My <daNm>	AfT <cmq>	AfC <cmq>	σ_c <daN/cmq>	σ_f <daN/cmq>
0.00	65	SLE R	1	1	0.00	-9101.95	1461.64	261.50	6.16	6.16	24.81	280.77
0.00	34	SLE Q	1	1	0.00	-6849.42	485.99	245.69	1.54	10.78	10.07	127.00
0.00	65	SLE R	1	1	0.00	-9101.95	1461.64	261.50	6.16	6.16	24.81	280.77
0.00	34	SLE Q	1	1	0.00	-6849.42	485.99	245.69	1.54	10.78	10.07	127.00
3.63	65	SLE R	1	1	363.00	-7649.95	-1143.15	-420.72	6.16	6.16	22.27	253.56
3.63	34	SLE Q	1	1	363.00	-5397.42	-425.59	-384.50	4.62	7.70	10.70	129.76
4.03	65	SLE R	2	1	0.00	-4682.81	-1066.26	542.38	6.16	6.16	25.32	400.50
4.03	34	SLE Q	2	1	0.00	-2789.35	-386.95	497.63	6.16	6.16	13.59	188.07
5.60	79	SLE R	2	1	157.08	-3858.83	2036.65	18.97	7.70	4.62	32.19	903.13
5.60	34	SLE Q	2	1	157.08	-2161.02	959.98	7.77	7.70	4.62	15.10	397.27

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	c <mm>	s <mm>	K_2	Φ_{eq}	Δ_{sm} <mm>	A_s <cmq>	$A_{c\ eff}$ <cmq>	σ_s <daN/cmq>	ε_{sm}	Wk <mm>
4.03	34	SLE Q	2	1	0.00	-2789.35	497.63	-386.95	44.00	149.00	0.50	14.00	186.38	1.54	108.17	188.07	0.05	0.02
4.03	69	SLE F	2	1	0.00	-2950.45	500.56	-500.69	44.00	149.00	0.50	14.00	185.51	1.54	107.22	224.02	0.07	0.02
5.60	34	SLE Q	2	1	157.08	-2161.02	7.77	959.98	44.00	149.00	0.50	14.00	197.57	4.62	361.43	397.27	0.12	0.04
5.60	31	SLE F	2	1	157.08	-2596.22	10.94	1168.87	44.00	149.00	0.50	14.00	197.58	4.62	361.48	486.91	0.14	0.05

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.60	ø8/20	2	2	48	SLU	0.40	0.35	379.76	2.50	15312.40	31817.30	15312.40	0.40	0.35	346.07	2.50	15312.40	31817.30	15312.40	40.322
0.00	0.60	ø8/20	2	2	61	SLU	0.40	0.35	1060.78	2.50	15312.40	32034.30	15312.40	0.40	0.35	270.99	2.50	15312.40	32034.30	15312.40	14.435
0.00	0.60	ø8/20	2	2	13	SND	0.40	0.35	730.25	2.50	15312.40	31475.00	15312.40	0.40	0.35	966.62	2.50	15312.40	31475.00	15312.40	15.841
0.00	0.60	ø8/20	2	2	19	SND	0.40	0.35	1005.80	2.50	15312.40	31451.30	15312.40	0.40	0.35	562.95	2.50	15312.40	31451.30	15312.40	15.224
0.60	3.02	ø8/20	2	2	48	SLU	0.40	0.35	379.76	2.50	15312.40	31775.10	15312.40	0.40	0.35	346.07	2.50	15312.40	31775.10	15312.40	40.322
0.60	3.02	ø8/20	2	2	61	SLU	0.40	0.35	1060.78	2.50	15312.40	31992.00	15312.40	0.40	0.35	270.99	2.50	15312.40	31992.00	15312.40	14.435
0.60	3.02	ø8/20	2	2	13	SND	0.40	0.35	730.25	2.50	15312.40	31442.60	15312.40	0.40	0.35	966.62	2.50	15312.40	31442.60	15312.40	15.841
0.60	3.02	ø8/20	2	2	19	SND	0.40	0.35	1005.80	2.50	15312.40	31418.80	15312.40	0.40	0.35	562.95	2.50	15312.40	31418.80	15312.40	15.224
3.02	3.63	ø8/20	2	2	48	SLU	0.40	0.35	379.76	2.50	15312.40	31606.20	15312.40	0.40	0.35	346.07	2.50	15312.40	31606.20	15312.40	40.322
3.02	3.63	ø8/20	2	2	61	SLU	0.40	0.35	1060.78	2.50	15312.40	31823.10	15312.40	0.40	0.35	270.99	2.50	15312.40	31823.10	15312.40	14.435

3.02	3.63	ø8/20	2	2	13	SND	0.40	0.35	730.25	2.50	15312.40	31312.60	15312.40	0.40	0.35	966.62	2.50	15312.40	31312.60	15312.40	15.841
3.02	3.63	ø8/20	2	2	19	SND	0.40	0.35	1005.80	2.50	15312.40	31288.90	15312.40	0.40	0.35	562.95	2.50	15312.40	31288.90	15312.40	15.224
4.03	4.48	ø8/20	2	2	48	SLU	0.40	0.35	1832.69	2.50	15312.40	31046.50	15312.40	0.40	0.35	585.04	2.50	15312.40	31046.50	15312.40	8.355
4.03	4.48	ø8/20	2	2	62	SLU	0.40	0.35	2725.54	2.50	15312.40	31364.40	15312.40	0.40	0.35	488.82	2.50	15312.40	31364.40	15312.40	5.618
4.03	4.48	ø8/20	2	2	13	SND	0.40	0.35	998.04	2.50	15312.40	30741.20	15312.40	0.40	0.35	1068.50	2.50	15312.40	30741.20	15312.40	14.331
4.03	4.48	ø8/20	2	2	19	SND	0.40	0.35	1044.86	2.50	15312.40	30788.90	15312.40	0.40	0.35	687.37	2.50	15312.40	30788.90	15312.40	14.655
4.48	5.15	ø8/20	2	2	48	SLU	0.40	0.35	1832.69	2.50	15312.40	31015.10	15312.40	0.40	0.35	585.04	2.50	15312.40	31015.10	15312.40	8.355
4.48	5.15	ø8/20	2	2	62	SLU	0.40	0.35	2725.55	2.50	15312.40	31333.00	15312.40	0.40	0.35	488.82	2.50	15312.40	31333.00	15312.40	5.618
4.48	5.15	ø8/20	2	2	13	SND	0.40	0.35	998.04	2.50	15312.40	30717.10	15312.40	0.40	0.35	1068.50	2.50	15312.40	30717.10	15312.40	14.331
4.48	5.15	ø8/20	2	2	19	SND	0.40	0.35	1044.86	2.50	15312.40	30764.70	15312.40	0.40	0.35	687.37	2.50	15312.40	30764.70	15312.40	14.655
5.15	5.60	ø8/20	2	2	48	SLU	0.40	0.35	1832.70	2.50	15312.40	30968.20	15312.40	0.40	0.35	585.04	2.50	15312.40	30968.20	15312.40	8.355
5.15	5.60	ø8/20	2	2	62	SLU	0.40	0.35	2725.56	2.50	15312.40	31286.20	15312.40	0.40	0.35	488.83	2.50	15312.40	31286.20	15312.40	5.618
5.15	5.60	ø8/20	2	2	13	SND	0.40	0.35	998.04	2.50	15312.40	30681.10	15312.40	0.40	0.35	1068.51	2.50	15312.40	30681.10	15312.40	14.331
5.15	5.60	ø8/20	2	2	19	SND	0.40	0.35	1044.86	2.50	15312.40	30728.70	15312.40	0.40	0.35	687.37	2.50	15312.40	30728.70	15312.40	14.655

Verifiche di resistenza al fuoco

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	87	SLU I	1	1	0.00	-6849.42	245.69	485.99	-6849.42	4436.76	8850.83	67.50	42.52	18.181
0.00	87	SLU I	1	1	0.00	-6849.42	245.69	485.99	-6849.42	4436.76	8850.83	67.50	42.52	18.181
3.63	87	SLU I	1	1	363.00	-5397.42	-384.50	-425.59	-5397.42	-6262.28	-6987.93	227.81	37.97	16.360
4.03	87	SLU I	2	1	0.00	-2789.35	497.63	-386.95	-2789.35	7197.37	-5556.08	323.44	39.96	14.424
5.60	87(e)	SLU I	2	1	157.08	-2161.02	7.77	959.98	-2161.02	336.89	9073.19	88.59	91.25	9.448

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.60	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	251.12	2.50	17609.30	47411.30	17609.30	0.35	0.00	173.61	2.50	17609.30	47411.30	17609.30	70.122
0.60	3.02	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	251.12	2.50	17609.30	47373.90	17609.30	0.35	0.00	173.61	2.50	17609.30	47373.90	17609.30	70.122
3.02	3.63	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	251.12	2.50	17609.30	47224.00	17609.30	0.35	0.00	173.61	2.50	17609.30	47224.00	17609.30	70.122
4.03	4.48	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	857.46	2.50	17609.30	46782.60	17609.30	0.35	0.00	311.84	2.50	17609.30	46782.60	17609.30	20.537
4.48	5.15	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	857.46	2.50	17609.30	46754.70	17609.30	0.35	0.00	311.84	2.50	17609.30	46754.70	17609.30	20.537
5.15	5.60	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	857.46	2.50	17609.30	46713.20	17609.30	0.35	0.00	311.84	2.50	17609.30	46713.20	17609.30	20.537

Pilastrata n. 45

Nodi: 45 1045 2045

Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Tipo	B <cm>	H <cm>	Cf <cm>	Cls	Fck <daN/cmq>	Fctk <daN/cmq>	Fcd <daN/cmq>	Fcd (Inc) <daN/cmq>	Fctd <daN/cmq>	Tp	Fyk <daN/cmq>	Fyd <daN/cmq>
1	R	40.00	40.00	5.00	C25/30	249.00	17.91	141.10	249.00	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	61(e)	SLU	1	1	0.00	-23437.80	88.05	472.27	2416.67	2416.67	-23437.80	2239.23	10948.50	78.75	6.95	4.538
0.00	61(e)	SLU	1	1	0.00	-23437.80	88.05	472.27	2416.67	2416.67	-23437.80	2239.23	10948.50	78.75	6.95	4.538
3.63	61(e)	SLU	1	1	363.00	-21550.20	-79.62	-434.24	-2046.59	-2046.59	-21550.20	-2218.14	-10741.90	258.75	7.15	5.243
4.03	61(e)	SLU	2	1	0.00	-15850.70	-102.73	-317.01	-2281.63	-2281.63	-15850.70	-1475.97	-10111.10	262.97	9.10	4.436
5.60	61(e)	SLU	2	1	157.08	-15033.90	4.63	-300.68	-6074.81	-6074.81	-15033.90	-429.68	-10087.00	268.59	11.81	1.660

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	M'ydy <daNm>	M'ydz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	13	SND	1	1	0.00	-11204.90	2392.38	2392.38	1106.19	1106.19	-11204.90	6458.25	2968.63	19.69	7.65	2.697
0.00	13	SND	1	1	0.00	-11204.90	2392.38	2392.38	1106.19	1106.19	-11204.90	6458.25	2968.63	19.69	7.65	2.697
3.63	13	SND	1	1	363.00	-9752.93	-1959.80	-1959.80	-749.20	-749.20	-9752.93	-6554.22	-2414.03	196.88	7.60	3.329
4.03	1	SND	2	1	0.00	-5852.84	-1818.99	-1818.99	-795.20	-795.20	-5852.84	-5855.74	-2659.88	199.69	7.67	3.240
5.60	19(e)	SND	2	1	157.08	-5203.86	44.56	-104.08	-2671.14	-2671.14	-5203.86	-369.64	-7014.76	268.59	14.59	2.628

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	Mz <daNm>	My <daNm>	AfT <cmq>	AfC <cmq>	σ_c <daN/cmq>	σ_f <daN/cmq>
0.00	65	SLE R	1	1	0.00	-16363.20	1632.24	58.91	4.62	7.70	24.05	301.47
0.00	34	SLE Q	1	1	0.00	-11475.10	404.47	50.15	0.00	12.31	10.15	138.07
0.00	65	SLE R	1	1	0.00	-16363.20	1632.24	58.91	4.62	7.70	24.05	301.47
0.00	34	SLE Q	1	1	0.00	-11475.10	404.47	50.15	0.00	12.31	10.15	138.07
3.63	66	SLE R	1	1	363.00	-16729.80	-1332.84	-64.01	0.00	12.31	20.98	270.02
3.63	65	SLE R	1	1	363.00	-14911.20	-1388.56	-52.85	4.62	7.70	20.75	262.64
3.63	34	SLE Q	1	1	363.00	-10023.10	-505.64	-45.45	0.00	12.31	10.13	134.70
4.03	65	SLE R	2	1	0.00	-10886.20	-1546.17	-74.59	4.62	7.70	22.98	268.94
4.03	34	SLE Q	2	1	0.00	-5883.75	-510.74	-67.90	3.08	9.24	8.23	104.33
5.60	66	SLE R	2	1	157.08	-12131.70	-4173.88	6.54	7.70	4.62	64.61	1502.40
5.60	65	SLE R	2	1	157.08	-10257.90	-4126.23	3.30	7.70	4.62	64.15	1622.26
5.60	34	SLE Q	2	1	157.08	-5255.42	-1571.56	5.23	7.70	4.62	24.21	513.27

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	c <mm>	s <mm>	K_2	Φ_{eq}	Δ_{sm} <mm>	A_s <cmq>	$A_{c\ eff}$ <cmq>	σ_s <daN/cmq>	ε_{sm}	Wk <mm>
5.60	34	SLE Q	2	1	157.08	-5255.42	5.23	-1571.56	44.00	149.00	0.50	14.00	190.82	4.62	339.17	513.27	0.15	0.05
5.60	69	SLE F	2	1	157.08	-5702.38	4.49	-1929.71	44.00	149.00	0.50	14.00	193.74	4.62	348.82	687.60	0.20	0.07

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.60	ø8/20	2	2	48	SLU	0.40	0.35	488.05	2.50	15312.40	33001.70	15312.40	0.40	0.35	174.91	2.50	15312.40	33001.70	15312.40	31.374
0.00	0.60	ø8/20	2	2	61	SLU	0.40	0.35	1229.55	2.50	15312.40	33448.40	15312.40	0.40	0.35	46.19	2.50	15312.40	33448.40	15312.40	12.454
0.00	0.60	ø8/20	2	2	13	SND	0.40	0.35	495.16	2.50	15312.40	31877.70	15312.40	0.40	0.35	1198.95	2.50	15312.40	31877.70	15312.40	12.772
0.00	0.60	ø8/20	2	2	19	SND	0.40	0.35	701.44	2.50	15312.40	31859.60	15312.40	0.40	0.35	595.30	2.50	15312.40	31859.60	15312.40	21.830
0.60	3.02	ø8/20	2	2	48	SLU	0.40	0.35	488.05	2.50	15312.40	32959.50	15312.40	0.40	0.35	174.91	2.50	15312.40	32959.50	15312.40	31.374
0.60	3.02	ø8/20	2	2	61	SLU	0.40	0.35	1229.55	2.50	15312.40	33406.10	15312.40	0.40	0.35	46.19	2.50	15312.40	33406.10	15312.40	12.454
0.60	3.02	ø8/20	2	2	13	SND	0.40	0.35	495.16	2.50	15312.40	31845.20	15312.40	0.40	0.35	1198.95	2.50	15312.40	31845.20	15312.40	12.772
0.60	3.02	ø8/20	2	2	19	SND	0.40	0.35	701.44	2.50	15312.40	31827.10	15312.40	0.40	0.35	595.30	2.50	15312.40	31827.10	15312.40	21.830
3.02	3.63	ø8/20	2	2	48	SLU	0.40	0.35	488.05	2.50	15312.40	32790.60	15312.40	0.40	0.35	174.91	2.50	15312.40	32790.60	15312.40	31.374
3.02	3.63	ø8/20	2	2	61	SLU	0.40	0.35	1229.55	2.50	15312.40	33237.20	15312.40	0.40	0.35	46.19	2.50	15312.40	33237.20	15312.40	12.454
3.02	3.63	ø8/20	2	2	13	SND	0.40	0.35	495.16	2.50	15312.40	31715.30	15312.40	0.40	0.35	1198.94	2.50	15312.40	31715.30	15312.40	12.772
3.02	3.63	ø8/20	2	2	19	SND	0.40	0.35	701.44	2.50	15312.40	31697.20	15312.40	0.40	0.35	595.30	2.50	15312.40	31697.20	15312.40	21.830
4.03	4.48	ø8/20	2	2	35	SLU	0.40	0.35	1423.70	2.50	15312.40	31979.90	15312.40	0.40	0.35	210.37	2.50	15312.40	31979.90	15312.40	10.755
4.03	4.48	ø8/20	2	2	62	SLU	0.40	0.35	2519.28	2.50	15312.40	32807.20	15312.40	0.40	0.35	69.79	2.50	15312.40	32807.20	15312.40	6.078
4.03	4.48	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	1114.59	2.50	15312.40	31096.70	15312.40	0.40	0.35	1118.33	2.50	15312.40	31096.70	15312.40	13.692
4.03	4.48	ø8/20	2	2	19	SND	0.40	0.35	1172.20	2.50	15312.40	31098.80	15312.40	0.40	0.35	536.33	2.50	15312.40	31098.80	15312.40	13.063
4.48	5.15	ø8/20	2	2	35	SLU	0.40	0.35	1423.70	2.50	15312.40	31948.50	15312.40	0.40	0.35	210.37	2.50	15312.40	31948.50	15312.40	10.755
4.48	5.15	ø8/20	2	2	62	SLU	0.40	0.35	2519.28	2.50	15312.40	32775.80	15312.40	0.40	0.35	69.79	2.50	15312.40	32775.80	15312.40	6.078
4.48	5.15	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	1114.59	2.50	15312.40	31072.50	15312.40	0.40	0.35	1118.33	2.50	15312.40	31072.50	15312.40	13.692
4.48	5.15	ø8/20	2	2	19	SND	0.40	0.35	1172.21	2.50	15312.40	31074.60	15312.40	0.40	0.35	536.33	2.50	15312.40	31074.60	15312.40	13.063
5.15	5.60	ø8/20	2	2	35	SLU	0.40	0.35	1423.71	2.50	15312.40	31901.70	15312.40	0.40	0.35	210.37	2.50	15312.40	31901.70	15312.40	10.755
5.15	5.60	ø8/20	2	2	62	SLU	0.40	0.35	2519.29	2.50	15312.40	32729.00	15312.40	0.40	0.35	69.79	2.50	15312.40	32729.00	15312.40	6.078
5.15	5.60	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	1114.60	2.50	15312.40	31036.50	15312.40	0.40	0.35	1118.33	2.50	15312.40	31036.50	15312.40	13.692
5.15	5.60	ø8/20	2	2	19	SND	0.40	0.35	1172.21	2.50	15312.40	31038.60	15312.40	0.40	0.35	536.33	2.50	15312.40	31038.60	15312.40	13.063

Verifiche di resistenza al fuoco

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	87(e)	SLU I	1	1	0.00	-11475.10	50.15	404.47	-143852.00	5126.13	9153.06	61.88	37.84	12.536
0.00	87(e)	SLU I	1	1	0.00	-11475.10	50.15	404.47	-143852.00	5126.13	9153.06	61.88	37.84	12.536
3.63	87(e)	SLU I	1	1	363.00	-10023.10	-45.45	-505.64	-143852.00	-3894.53	-9475.98	253.12	44.37	14.352
4.03	87(e)	SLU I	2	1	0.00	-5883.75	-67.90	-510.74	-5883.75	2105.10	-9428.73	278.44	59.28	18.432
5.60	87(e)	SLU I	2	1	157.08	-5255.42	5.23	-1571.56	-5255.42	-616.76	-9507.98	267.19	79.21	6.049

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.60	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	250.72	2.50	17609.30	48127.70	17609.30	0.35	0.00	26.33	2.50	17609.30	48127.70	17609.30	70.235
0.60	3.02	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	250.72	2.50	17609.30	48090.20	17609.30	0.35	0.00	26.33	2.50	17609.30	48090.20	17609.30	70.235
3.02	3.63	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	250.72	2.50	17609.30	47940.30	17609.30	0.35	0.00	26.33	2.50	17609.30	47940.30	17609.30	70.235
4.03	4.48	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	675.32	2.50	17609.30	47261.80	17609.30	0.35	0.00	46.55	2.50	17609.30	47261.80	17609.30	26.076
4.48	5.15	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	675.32	2.50	17609.30	47233.90	17609.30	0.35	0.00	46.55	2.50	17609.30	47233.90	17609.30	26.075
5.15	5.60	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	675.32	2.50	17609.30	47192.40	17609.30	0.35	0.00	46.55	2.50	17609.30	47192.40	17609.30	26.075

Pilastrata n. 46

Nodi: 46 1046 2046

Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Tipo	B <cm>	H <cm>	Cf <cm>	Cls	Fck <daN/cmq>	Fctk <daN/cmq>	Fcd <daN/cmq>	Fcd (Inc) <daN/cmq>	Fctd <daN/cmq>	Tp	Fyk <daN/cmq>	Fyd <daN/cmq>
1	R	40.00	40.00	5.00	C25/30	249.00	17.91	141.10	249.00	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	61(e)	SLU	1	1	0.00	-19723.10	102.02	397.42	1772.79	1772.79	-19723.10	2225.61	10520.10	78.75	7.39	5.919
0.00	61(e)	SLU	1	1	0.00	-19723.10	102.02	397.42	1772.79	1772.79	-19723.10	2225.61	10520.10	78.75	7.39	5.919
3.63	61(e)	SLU	1	1	363.00	-17835.50	-85.26	-359.38	-1497.45	-1497.45	-17835.50	-2495.73	-10201.10	257.34	7.34	6.820
4.03	74(e)	SLU	2	1	0.00	-5454.49	2.36	109.09	2197.35	2197.35	-5454.49	455.88	8698.34	88.59	14.52	3.959
5.60	74(e)	SLU	2	1	157.08	-4637.66	6.22	92.75	1533.20	1533.20	-4637.66	458.28	8577.66	88.59	14.76	5.592

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	M'ydy <daNm>	M'ydz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	13	SND	1	1	0.00	-10533.90	2238.60	2238.60	1015.62	1015.62	-10533.90	6373.64	2944.54	19.69	7.72	2.856
0.00	13	SND	1	1	0.00	-10533.90	2238.60	2238.60	1015.62	1015.62	-10533.90	6373.64	2944.54	19.69	7.72	2.856
3.63	13	SND	1	1	363.00	-9081.91	-1687.27	-1687.27	-852.31	-852.31	-9081.91	-6042.80	-3076.90	202.50	7.01	3.587
4.03	1	SND	2	1	0.00	-3374.69	-1528.89	-1528.89	1277.85	1277.85	-3374.69	-4549.37	3831.63	143.44	6.70	2.985
5.60	7(e)	SND	2	1	157.08	-2594.57	50.93	51.89	741.36	741.36	-2594.57	372.12	6636.92	88.59	15.36	8.944

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	Mz <daNm>	My <daNm>	AfT <cmq>	AfC <cmq>	σ_c <daN/cmq>	σ_f <daN/cmq>
0.00	65	SLE R	1	1	0.00	-13842.70	1189.45	69.55	1.54	10.78	18.38	234.52
0.00	34	SLE Q	1	1	0.00	-10747.40	243.69	59.51	0.00	12.31	8.51	118.09
0.00	65	SLE R	1	1	0.00	-13842.70	1189.45	69.55	1.54	10.78	18.38	234.52
0.00	34	SLE Q	1	1	0.00	-10747.40	243.69	59.51	0.00	12.31	8.51	118.09
3.63	65	SLE R	1	1	363.00	-12390.70	-1014.83	-58.38	0.00	12.31	15.91	204.04
3.63	34	SLE Q	1	1	363.00	-9295.37	-437.67	-50.23	0.00	12.31	9.21	122.80
4.03	78	SLE R	2	1	0.00	-3850.23	1491.29	1.01	7.70	4.62	23.16	574.83
4.03	34	SLE Q	2	1	0.00	-3560.02	749.68	-1.85	7.70	4.62	11.21	170.20

5.60	79	SLE R	2	1	157.08	-5350.92	1083.63	5.76	7.70	4.62	16.18	233.42
5.60	78	SLE R	2	1	157.08	-3221.90	1035.47	4.33	7.70	4.62	16.03	356.80
5.60	34	SLE Q	2	1	157.08	-2931.68	319.57	2.95	4.62	7.70	4.57	56.58

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	c <mm>	s <mm>	K_2	Φ_{eq}	Δ_{sm} <mm>	A_s <cmq>	$A_{c\ eff}$ <cmq>	σ_s <daN/cmq>	ε_{sm}	Wk <mm>
4.03	34	SLE Q	2	1	0.00	-3560.02	-1.85	749.68	44.00	149.00	0.50	14.00	179.22	4.62	300.92	170.20	0.05	0.02
4.03	82	SLE F	2	1	0.00	-3297.33	-1.38	890.93	44.00	149.00	0.50	14.00	188.35	4.62	331.03	266.92	0.08	0.02
5.60	82	SLE F	2	1	157.08	-2669.00	2.95	414.96	44.00	149.00	0.50	14.00	160.94	4.62	240.60	55.13	0.02	0.00

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.60	ø8/20	2	2	48	SLU	0.40	0.35	212.00	2.50	15312.40	32659.70	15312.40	0.40	0.35	165.24	2.50	15312.40	32659.70	15312.40	72.230
0.00	0.60	ø8/20	2	2	61	SLU	0.40	0.35	900.89	2.50	15312.40	32949.80	15312.40	0.40	0.35	51.59	2.50	15312.40	32949.80	15312.40	16.997
0.00	0.60	ø8/20	2	2	13	SND	0.40	0.35	514.58	2.50	15312.40	31774.60	15312.40	0.40	0.35	1081.50	2.50	15312.40	31774.60	15312.40	14.158
0.00	0.60	ø8/20	2	2	19	SND	0.40	0.35	776.71	2.50	15312.40	31798.10	15312.40	0.40	0.35	538.15	2.50	15312.40	31798.10	15312.40	19.715
0.60	3.02	ø8/20	2	2	48	SLU	0.40	0.35	212.00	2.50	15312.40	32617.50	15312.40	0.40	0.35	165.24	2.50	15312.40	32617.50	15312.40	72.230
0.60	3.02	ø8/20	2	2	61	SLU	0.40	0.35	900.89	2.50	15312.40	32907.50	15312.40	0.40	0.35	51.59	2.50	15312.40	32907.50	15312.40	16.997
0.60	3.02	ø8/20	2	2	13	SND	0.40	0.35	514.58	2.50	15312.40	31742.10	15312.40	0.40	0.35	1081.50	2.50	15312.40	31742.10	15312.40	14.158
0.60	3.02	ø8/20	2	2	19	SND	0.40	0.35	776.71	2.50	15312.40	31765.60	15312.40	0.40	0.35	538.15	2.50	15312.40	31765.60	15312.40	19.715
3.02	3.63	ø8/20	2	2	48	SLU	0.40	0.35	212.00	2.50	15312.40	32448.60	15312.40	0.40	0.35	165.24	2.50	15312.40	32448.60	15312.40	72.230
3.02	3.63	ø8/20	2	2	61	SLU	0.40	0.35	900.89	2.50	15312.40	32738.60	15312.40	0.40	0.35	51.59	2.50	15312.40	32738.60	15312.40	16.997
3.02	3.63	ø8/20	2	2	13	SND	0.40	0.35	514.58	2.50	15312.40	31612.20	15312.40	0.40	0.35	1081.50	2.50	15312.40	31612.20	15312.40	14.158
3.02	3.63	ø8/20	2	2	19	SND	0.40	0.35	776.71	2.50	15312.40	31635.70	15312.40	0.40	0.35	538.15	2.50	15312.40	31635.70	15312.40	19.715
4.03	4.48	ø8/20	2	2	35	SLU	0.40	0.35	208.53	2.50	15312.40	31299.70	15312.40	0.40	0.35	113.05	2.50	15312.40	31299.70	15312.40	73.431
4.03	4.48	ø8/20	2	2	74	SLU	0.40	0.35	422.80	2.50	15312.40	31034.60	15312.40	0.40	0.35	2.46	2.50	15312.40	31034.60	15312.40	36.217
4.03	4.48	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	471.33	2.50	15312.40	30803.70	15312.40	0.40	0.35	929.47	2.50	15312.40	30803.70	15312.40	16.474
4.03	4.48	ø8/20	2	2	19	SND	0.40	0.35	597.46	2.50	15312.40	30825.50	15312.40	0.40	0.35	444.86	2.50	15312.40	30825.50	15312.40	25.629
4.48	5.15	ø8/20	2	2	35	SLU	0.40	0.35	208.53	2.50	15312.40	31268.30	15312.40	0.40	0.35	113.05	2.50	15312.40	31268.30	15312.40	73.430
4.48	5.15	ø8/20	2	2	74	SLU	0.40	0.35	422.80	2.50	15312.40	31003.20	15312.40	0.40	0.35	2.46	2.50	15312.40	31003.20	15312.40	36.217
4.48	5.15	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	471.34	2.50	15312.40	30779.60	15312.40	0.40	0.35	929.47	2.50	15312.40	30779.60	15312.40	16.474
4.48	5.15	ø8/20	2	2	19	SND	0.40	0.35	597.46	2.50	15312.40	30801.40	15312.40	0.40	0.35	444.86	2.50	15312.40	30801.40	15312.40	25.629
5.15	5.60	ø8/20	2	2	35	SLU	0.40	0.35	208.53	2.50	15312.40	31221.50	15312.40	0.40	0.35	113.05	2.50	15312.40	31221.50	15312.40	73.430
5.15	5.60	ø8/20	2	2	74	SLU	0.40	0.35	422.80	2.50	15312.40	30956.30	15312.40	0.40	0.35	2.46	2.50	15312.40	30956.30	15312.40	36.217
5.15	5.60	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	471.34	2.50	15312.40	30743.60	15312.40	0.40	0.35	929.47	2.50	15312.40	30743.60	15312.40	16.474
5.15	5.60	ø8/20	2	2	19	SND	0.40	0.35	597.47	2.50	15312.40	30765.40	15312.40	0.40	0.35	444.86	2.50	15312.40	30765.40	15312.40	25.629

Verifiche di resistenza al fuoco

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	87(e)	SLU I	1	1	0.00	-10747.40	59.51	243.69	-143852.00	6681.40	7419.03	47.81	36.56	13.385
0.00	87(e)	SLU I	1	1	0.00	-10747.40	59.51	243.69	-143852.00	6681.40	7419.03	47.81	36.56	13.385
3.63	87(e)	SLU I	1	1	363.00	-9295.37	-50.23	-437.67	-143852.00	-3883.29	-9385.53	253.12	44.75	15.476
4.03	87(e)	SLU I	2	1	0.00	-3560.02	-1.85	749.68	-3560.02	887.43	9235.18	86.48	78.42	12.320
5.60	87(e)	SLU I	2	1	157.08	-2931.68	2.95	319.57	-2931.68	-1573.00	9081.45	95.62	70.05	28.367

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.60	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	187.70	2.50	17609.30	48015.00	17609.30	0.35	0.00	30.23	2.50	17609.30	48015.00	17609.30	93.814
0.60	3.02	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	187.70	2.50	17609.30	47977.50	17609.30	0.35	0.00	30.23	2.50	17609.30	47977.50	17609.30	93.814
3.02	3.63	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	187.70	2.50	17609.30	47827.60	17609.30	0.35	0.00	30.23	2.50	17609.30	47827.60	17609.30	93.814
4.03	4.48	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	273.81	2.50	17609.30	46902.00	17609.30	0.35	0.00	3.06	2.50	17609.30	46902.00	17609.30	64.312
4.48	5.15	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	273.81	2.50	17609.30	46874.10	17609.30	0.35	0.00	3.06	2.50	17609.30	46874.10	17609.30	64.312
5.15	5.60	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	273.81	2.50	17609.30	46832.50	17609.30	0.35	0.00	3.06	2.50	17609.30	46832.50	17609.30	64.312

Pilastrata n. 47

Nodi: 47 1047 2047

Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Tipo	B <cm>	H <cm>	Cf <cm>	Cls	Fck <daN/cmq>	Fctk <daN/cmq>	Fcd <daN/cmq>	Fcd (Inc) <daN/cmq>	Fctd <daN/cmq>	Tp	Fyk <daN/cmq>	Fyd <daN/cmq>
1	R	40.00	40.00	5.00	C25/30	249.00	17.91	141.10	249.00	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	61(e)	SLU	1	1	0.00	-23276.10	70.49	469.01	1669.37	1669.37	-23276.10	2846.86	10663.90	75.94	6.56	6.365
0.00	61(e)	SLU	1	1	0.00	-23276.10	70.49	469.01	1669.37	1669.37	-23276.10	2846.86	10663.90	75.94	6.56	6.365
3.63	61(e)	SLU	1	1	363.00	-21388.50	-51.89	-430.98	-1069.88	-1069.88	-21388.50	-3959.85	-9968.87	250.31	6.10	9.300
4.03	61(e)	SLU	2	1	0.00	-15721.40	22.11	-314.43	-1125.67	-1125.67	-15721.40	-2768.36	-9829.00	255.94	7.36	8.737
5.60	61(e)	SLU	2	1	157.08	-14904.60	-3.62	-298.09	-6861.37	-6861.37	-14904.60	-430.02	-10068.60	268.59	11.84	1.467

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	M'ydy <daNm>	M'ydz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	13	SND	1	1	0.00	-11518.90	2162.55	2162.55	899.26	899.26	-11518.90	6556.59	2839.39	19.69	7.05	3.051
0.00	13	SND	1	1	0.00	-11518.90	2162.55	2162.55	899.26	899.26	-11518.90	6556.59	2839.39	19.69	7.05	3.051
3.63	13	SND	1	1	363.00	-9954.73	-1563.32	-1563.32	-571.67	-571.67	-9954.73	-6578.51	-2419.75	196.88	7.58	4.211
4.03	13	SND	2	1	0.00	-5816.88	1495.91	1495.91	-586.72	-586.72	-5816.88	6046.88	-2319.22	343.12	8.06	4.030
5.60	7(e)	SND	2	1	157.08	-5143.36	47.40	-102.87	-2463.91	-2463.91	-5143.36	-369.16	-6999.92	268.59	14.60	2.842

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	Mz <daNm>	My <daNm>	AfT <cmq>	AfC <cmq>	σ_c <daN/cmq>	σ_f <daN/cmq>
0.00	65	SLE R	1	1	0.00	-16256.90	1119.95	47.55	0.00	12.31	18.68	243.58
0.00	78	SLE R	1	1	0.00	-12060.50	-794.35	51.69	0.00	12.31	13.69	178.83
0.00	34	SLE Q	1	1	0.00	-11464.10	150.72	40.55	0.00	12.31	7.99	113.87
0.00	65	SLE R	1	1	0.00	-16256.90	1119.95	47.55	0.00	12.31	18.68	243.58
0.00	78	SLE R	1	1	0.00	-12060.50	-794.35	51.69	0.00	12.31	13.69	178.83
0.00	34	SLE Q	1	1	0.00	-11464.10	150.72	40.55	0.00	12.31	7.99	113.87
3.63	66	SLE R	1	1	363.00	-16660.20	-673.89	-40.47	0.00	12.31	15.19	205.43
3.63	65	SLE R	1	1	363.00	-14804.90	-723.12	-35.02	0.00	12.31	14.51	193.85
3.63	34	SLE Q	1	1	363.00	-10012.10	-254.32	-29.86	0.00	12.31	7.94	110.17
4.03	66	SLE R	2	1	0.00	-12704.50	-741.45	15.30	0.00	12.31	13.32	176.07
4.03	65	SLE R	2	1	0.00	-10799.60	-765.75	14.57	0.00	12.31	12.45	162.27
4.03	34	SLE Q	2	1	0.00	-5872.45	-242.48	12.66	0.00	12.31	5.38	72.72
5.60	65	SLE R	2	1	157.08	-10171.30	-4654.20	-2.41	7.70	4.62	72.55	1942.93
5.60	34	SLE Q	2	1	157.08	-5244.11	-1674.56	-0.63	7.70	4.62	25.80	573.07

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	c <mm>	s <mm>	K_2	Φ_{eq}	Δ_{sm} <mm>	A_s <cmq>	$A_{c\ eff}$ <cmq>	σ_s <daN/cmq>	ε_{sm}	Wk <mm>
5.60	34	SLE Q	2	1	157.08	-5244.11	-0.63	-1674.56	44.00	149.00	0.50	14.00	192.78	4.62	345.62	573.07	0.17	0.05
5.60	69	SLE F	2	1	157.08	-5675.87	-1.10	-2109.83	44.00	149.00	0.50	14.00	242.61	4.62	510.00	794.96	0.23	0.10

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.60	ø8/20	2	2	48	SLU	0.40	0.35	203.11	2.50	15312.40	33003.50	15312.40	0.40	0.35	144.38	2.50	15312.40	33003.50	15312.40	75.389
0.00	0.60	ø8/20	2	2	61	SLU	0.40	0.35	754.61	2.50	15312.40	33426.70	15312.40	0.40	0.35	33.71	2.50	15312.40	33426.70	15312.40	20.292
0.00	0.60	ø8/20	2	2	13	SND	0.40	0.35	405.20	2.50	15312.40	31848.60	15312.40	0.40	0.35	1026.41	2.50	15312.40	31848.60	15312.40	14.918
0.00	0.60	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	673.42	2.50	15312.40	31852.60	15312.40	0.40	0.35	466.73	2.50	15312.40	31852.60	15312.40	22.738
0.60	3.02	ø8/20	2	2	48	SLU	0.40	0.35	203.11	2.50	15312.40	32961.30	15312.40	0.40	0.35	144.38	2.50	15312.40	32961.30	15312.40	75.389
0.60	3.02	ø8/20	2	2	61	SLU	0.40	0.35	754.61	2.50	15312.40	33384.40	15312.40	0.40	0.35	33.71	2.50	15312.40	33384.40	15312.40	20.292
0.60	3.02	ø8/20	2	2	13	SND	0.40	0.35	405.20	2.50	15312.40	31816.10	15312.40	0.40	0.35	1026.41	2.50	15312.40	31816.10	15312.40	14.918
0.60	3.02	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	673.42	2.50	15312.40	31820.10	15312.40	0.40	0.35	466.73	2.50	15312.40	31820.10	15312.40	22.738
3.02	3.63	ø8/20	2	2	48	SLU	0.40	0.35	203.11	2.50	15312.40	32792.30	15312.40	0.40	0.35	144.38	2.50	15312.40	32792.30	15312.40	75.389
3.02	3.63	ø8/20	2	2	61	SLU	0.40	0.35	754.61	2.50	15312.40	33215.50	15312.40	0.40	0.35	33.71	2.50	15312.40	33215.50	15312.40	20.292
3.02	3.63	ø8/20	2	2	13	SND	0.40	0.35	405.20	2.50	15312.40	31686.10	15312.40	0.40	0.35	1026.41	2.50	15312.40	31686.10	15312.40	14.918
3.02	3.63	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	673.42	2.50	15312.40	31690.20	15312.40	0.40	0.35	466.73	2.50	15312.40	31690.20	15312.40	22.738
4.03	4.48	ø8/20	2	2	48	SLU	0.40	0.35	1947.31	2.50	15312.40	31978.00	15312.40	0.40	0.35	108.55	2.50	15312.40	31978.00	15312.40	7.863
4.03	4.48	ø8/20	2	2	61	SLU	0.40	0.35	3651.37	2.50	15312.40	32412.60	15312.40	0.40	0.35	16.38	2.50	15312.40	32412.60	15312.40	4.194
4.03	4.48	ø8/20	2	2	13	SND	0.40	0.35	963.43	2.50	15312.40	31098.00	15312.40	0.40	0.35	900.29	2.50	15312.40	31098.00	15312.40	15.894
4.03	4.48	ø8/20	2	2	19	SND	0.40	0.35	998.88	2.50	15312.40	31104.20	15312.40	0.40	0.35	441.39	2.50	15312.40	31104.20	15312.40	15.330
4.48	5.15	ø8/20	2	2	48	SLU	0.40	0.35	1947.31	2.50	15312.40	31946.60	15312.40	0.40	0.35	108.55	2.50	15312.40	31946.60	15312.40	7.863
4.48	5.15	ø8/20	2	2	61	SLU	0.40	0.35	3651.38	2.50	15312.40	32381.20	15312.40	0.40	0.35	16.38	2.50	15312.40	32381.20	15312.40	4.194
4.48	5.15	ø8/20	2	2	13	SND	0.40	0.35	963.43	2.50	15312.40	31073.90	15312.40	0.40	0.35	900.29	2.50	15312.40	31073.90	15312.40	15.894
4.48	5.15	ø8/20	2	2	19	SND	0.40	0.35	998.88	2.50	15312.40	31080.00	15312.40	0.40	0.35	441.39	2.50	15312.40	31080.00	15312.40	15.329
5.15	5.60	ø8/20	2	2	48	SLU	0.40	0.35	1947.32	2.50	15312.40	31899.80	15312.40	0.40	0.35	108.55	2.50	15312.40	31899.80	15312.40	7.863
5.15	5.60	ø8/20	2	2	61	SLU	0.40	0.35	3651.39	2.50	15312.40	32334.40	15312.40	0.40	0.35	16.38	2.50	15312.40	32334.40	15312.40	4.194
5.15	5.60	ø8/20	2	2	13	SND	0.40	0.35	963.43	2.50	15312.40	31037.90	15312.40	0.40	0.35	900.29	2.50	15312.40	31037.90	15312.40	15.894
5.15	5.60	ø8/20	2	2	19	SND	0.40	0.35	998.88	2.50	15312.40	31044.00	15312.40	0.40	0.35	441.39	2.50	15312.40	31044.00	15312.40	15.329

Verifiche di resistenza al fuoco

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	87(e)	SLU I	1	1	0.00	-11464.10	40.55	150.72	-143852.00	7107.61	7107.51	45.00	36.32	12.548
0.00	87(e)	SLU I	1	1	0.00	-11464.10	40.55	150.72	-143852.00	7107.61	7107.51	45.00	36.32	12.548
3.63	87(e)	SLU I	1	1	363.00	-10012.10	-29.86	-254.32	-143852.00	-6231.87	-7738.90	230.62	36.85	14.368
4.03	87(e)	SLU I	2	1	0.00	-5872.45	12.66	-242.48	-143852.00	4397.91	-8730.28	292.50	43.25	24.496
5.60	87(e)	SLU I	2	1	157.08	-5244.11	-0.63	-1674.56	-5244.11	-616.86	-9506.32	267.19	79.23	5.678

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.60	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	111.58	2.50	17609.30	48125.90	17609.30	0.35	0.00	19.40	2.50	17609.30	48125.90	17609.30	>100
0.60	3.02	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	111.58	2.50	17609.30	48088.50	17609.30	0.35	0.00	19.40	2.50	17609.30	48088.50	17609.30	>100
3.02	3.63	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	111.58	2.50	17609.30	47938.60	17609.30	0.35	0.00	19.40	2.50	17609.30	47938.60	17609.30	>100
4.03	4.48	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	911.66	2.50	17609.30	47260.10	17609.30	0.35	0.00	8.46	2.50	17609.30	47260.10	17609.30	19.316
4.48	5.15	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	911.67	2.50	17609.30	47232.20	17609.30	0.35	0.00	8.46	2.50	17609.30	47232.20	17609.30	19.316
5.15	5.60	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	911.67	2.50	17609.30	47190.60	17609.30	0.35	0.00	8.46	2.50	17609.30	47190.60	17609.30	19.315

Pilastrata n. 48

Nodi: 48 1048 2048

Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Tipo	B <cm>	H <cm>	Cf <cm>	Cls	Fck <daN/cmq>	Fctk <daN/cmq>	Fcd <daN/cmq>	Fcd (Inc) <daN/cmq>	Fctd <daN/cmq>	Tp	Fyk <daN/cmq>	Fyd <daN/cmq>
1	R	40.00	40.00	5.00	C25/30	249.00	17.91	141.10	249.00	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	61(e)	SLU	1	1	0.00	-19594.40	60.34	394.83	1759.59	1759.59	-19594.40	2228.05	10503.00	78.75	7.41	5.954
0.00	61(e)	SLU	1	1	0.00	-19594.40	60.34	394.83	1759.59	1759.59	-19594.40	2228.05	10503.00	78.75	7.41	5.954

3.63	61(e)	SLU	1	1	363.00	-17706.80	-36.79	-356.79	-1488.22	-1488.22	-17706.80	-2494.35	-10187.00	257.34	7.35	6.853
4.03	74(e)	SLU	2	1	0.00	-5410.36	38.24	108.21	2536.03	2536.03	-5410.36	456.01	8691.82	88.59	14.53	3.429
5.60	74(e)	SLU	2	1	157.08	-4593.52	12.48	91.87	1478.27	1478.27	-4593.52	458.40	8571.14	88.59	14.78	5.795

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	M'ydy <daNm>	M'ydz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	13	SND	1	1	0.00	-10434.20	2191.37	2191.37	849.43	849.43	-10434.20	6581.47	2586.59	16.88	8.13	3.009
0.00	13	SND	1	1	0.00	-10434.20	2191.37	2191.37	849.43	849.43	-10434.20	6581.47	2586.59	16.88	8.13	3.009
3.63	13	SND	1	1	363.00	-8982.18	-1656.08	-1656.08	-761.35	-761.35	-8982.18	-6234.86	-2762.24	199.69	7.32	3.741
4.03	13	SND	2	1	0.00	-3269.34	1409.52	1409.52	1303.67	1303.67	-3269.34	4388.64	3977.36	39.38	6.60	3.085
5.60	19(e)	SND	2	1	157.08	-2462.38	44.21	49.25	655.33	655.33	-2462.38	594.91	6531.08	87.19	14.27	9.966

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	Mz <daNm>	My <daNm>	AfT <cmq>	AfC <cmq>	σ_c <daN/cmq>	σ_f <daN/cmq>
0.00	65	SLE R	1	1	0.00	-13755.40	1176.90	40.39	1.54	10.78	17.94	229.50
0.00	78	SLE R	1	1	0.00	-10963.40	-1110.84	45.69	4.62	7.70	16.38	204.85
0.00	34	SLE Q	1	1	0.00	-10688.60	174.24	34.33	0.00	12.31	7.70	108.93
0.00	65	SLE R	1	1	0.00	-13755.40	1176.90	40.39	1.54	10.78	17.94	229.50
0.00	78	SLE R	1	1	0.00	-10963.40	-1110.84	45.69	4.62	7.70	16.38	204.85
0.00	34	SLE Q	1	1	0.00	-10688.60	174.24	34.33	0.00	12.31	7.70	108.93
3.63	65	SLE R	1	1	363.00	-12303.40	-1006.50	-24.26	0.00	12.31	15.48	199.07
3.63	34	SLE Q	1	1	363.00	-9236.64	-397.67	-20.48	0.00	12.31	8.60	115.92
4.03	78	SLE R	2	1	0.00	-3818.95	1721.56	25.81	7.70	4.62	27.33	719.78
4.03	34	SLE Q	2	1	0.00	-3490.31	839.70	27.48	7.70	4.62	13.16	229.22
5.60	78	SLE R	2	1	157.08	-3190.61	995.67	8.39	7.70	4.62	15.47	336.86
5.60	34	SLE Q	2	1	157.08	-2861.98	225.28	1.81	0.00	12.31	3.48	45.01

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	c <mm>	s <mm>	K_2	Φ_{eq}	Δ_{sm} <mm>	A_s <cmq>	$A_{c\ eff}$ <cmq>	σ_s <daN/cmq>	ε_{sm}	Wk <mm>
4.03	34	SLE Q	2	1	0.00	-3490.31	27.48	839.70	44.00	149.00	0.50	14.00	180.04	4.62	303.62	229.22	0.07	0.02
4.03	82	SLE F	2	1	0.00	-3234.77	27.06	999.57	44.00	149.00	0.50	14.00	188.28	4.62	330.81	339.71	0.10	0.03

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.60	ø8/20	2	2	48	SLU	0.40	0.35	144.23	2.50	15312.40	32651.30	15312.40	0.40	0.35	142.11	2.50	15312.40	32651.30	15312.40	>100
0.00	0.60	ø8/20	2	2	61	SLU	0.40	0.35	894.72	2.50	15312.40	32932.50	15312.40	0.40	0.35	26.76	2.50	15312.40	32932.50	15312.40	17.114
0.00	0.60	ø8/20	2	2	13	SND	0.40	0.35	443.74	2.50	15312.40	31766.60	15312.40	0.40	0.35	1059.90	2.50	15312.40	31766.60	15312.40	14.447
0.00	0.60	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	745.51	2.50	15312.40	31796.90	15312.40	0.40	0.35	489.41	2.50	15312.40	31796.90	15312.40	20.539
0.60	3.02	ø8/20	2	2	48	SLU	0.40	0.35	144.23	2.50	15312.40	32609.10	15312.40	0.40	0.35	142.11	2.50	15312.40	32609.10	15312.40	>100
0.60	3.02	ø8/20	2	2	61	SLU	0.40	0.35	894.72	2.50	15312.40	32890.30	15312.40	0.40	0.35	26.76	2.50	15312.40	32890.30	15312.40	17.114
0.60	3.02	ø8/20	2	2	13	SND	0.40	0.35	443.74	2.50	15312.40	31734.10	15312.40	0.40	0.35	1059.90	2.50	15312.40	31734.10	15312.40	14.447
0.60	3.02	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	745.51	2.50	15312.40	31764.40	15312.40	0.40	0.35	489.41	2.50	15312.40	31764.40	15312.40	20.539
3.02	3.63	ø8/20	2	2	48	SLU	0.40	0.35	144.23	2.50	15312.40	32440.20	15312.40	0.40	0.35	142.11	2.50	15312.40	32440.20	15312.40	>100
3.02	3.63	ø8/20	2	2	61	SLU	0.40	0.35	894.72	2.50	15312.40	32721.30	15312.40	0.40	0.35	26.76	2.50	15312.40	32721.30	15312.40	17.114
3.02	3.63	ø8/20	2	2	13	SND	0.40	0.35	443.74	2.50	15312.40	31604.20	15312.40	0.40	0.35	1059.90	2.50	15312.40	31604.20	15312.40	14.447
3.02	3.63	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	745.51	2.50	15312.40	31634.50	15312.40	0.40	0.35	489.41	2.50	15312.40	31634.50	15312.40	20.539
4.03	4.48	ø8/20	2	2	48	SLU	0.40	0.35	414.89	2.50	15312.40	31285.90	15312.40	0.40	0.35	101.13	2.50	15312.40	31285.90	15312.40	36.907
4.03	4.48	ø8/20	2	2	74	SLU	0.40	0.35	673.37	2.50	15312.40	31028.60	15312.40	0.40	0.35	16.40	2.50	15312.40	31028.60	15312.40	22.740
4.03	4.48	ø8/20	2	2	13	SND	0.40	0.35	539.75	2.50	15312.40	30796.10	15312.40	0.40	0.35	843.75	2.50	15312.40	30796.10	15312.40	18.148
4.03	4.48	ø8/20	2	2	19	SND	0.40	0.35	659.97	2.50	15312.40	30820.10	15312.40	0.40	0.35	427.36	2.50	15312.40	30820.10	15312.40	23.202
4.48	5.15	ø8/20	2	2	48	SLU	0.40	0.35	414.89	2.50	15312.40	31254.50	15312.40	0.40	0.35	101.13	2.50	15312.40	31254.50	15312.40	36.907
4.48	5.15	ø8/20	2	2	74	SLU	0.40	0.35	673.37	2.50	15312.40	30997.20	15312.40	0.40	0.35	16.40	2.50	15312.40	30997.20	15312.40	22.740
4.48	5.15	ø8/20	2	2	13	SND	0.40	0.35	539.75	2.50	15312.40	30772.00	15312.40	0.40	0.35	843.75	2.50	15312.40	30772.00	15312.40	18.148
4.48	5.15	ø8/20	2	2	19	SND	0.40	0.35	659.97	2.50	15312.40	30795.90	15312.40	0.40	0.35	427.36	2.50	15312.40	30795.90	15312.40	23.201
5.15	5.60	ø8/20	2	2	48	SLU	0.40	0.35	414.89	2.50	15312.40	31207.70	15312.40	0.40	0.35	101.13	2.50	15312.40	31207.70	15312.40	36.907
5.15	5.60	ø8/20	2	2	74	SLU	0.40	0.35	673.37	2.50	15312.40	30950.40	15312.40	0.40	0.35	16.40	2.50	15312.40	30950.40	15312.40	22.740
5.15	5.60	ø8/20	2	2	13	SND	0.40	0.35	539.75	2.50	15312.40	30735.90	15312.40	0.40	0.35	843.75	2.50	15312.40	30735.90	15312.40	18.148
5.15	5.60	ø8/20	2	2	19	SND	0.40	0.35	659.98	2.50	15312.40	30759.90	15312.40	0.40	0.35	427.36	2.50	15312.40	30759.90	15312.40	23.201

Verifiche di resistenza al fuoco
Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	87(e)	SLU I	1	1	0.00	-10688.60	34.33	174.24	-143852.00	7046.49	7046.39	45.00	36.53	13.458
0.00	87(e)	SLU I	1	1	0.00	-10688.60	34.33	174.24	-143852.00	7046.49	7046.39	45.00	36.53	13.458
3.63	87(e)	SLU I	1	1	363.00	-9236.64	-20.48	-397.67	-143852.00	-4220.76	-9253.31	250.31	42.84	15.574
4.03	87(e)	SLU I	2	1	0.00	-3490.31	27.48	839.70	-3490.31	648.12	9245.03	87.19	81.81	10.999
5.60	87(e)	SLU I	2	1	157.08	-2861.98	1.81	225.28	-2861.98	2222.81	8997.18	81.56	61.13	39.871

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.60	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	157.55	2.50	17609.30	48005.90	17609.30	0.35	0.00	15.10	2.50	17609.30	48005.90	17609.30	>100
0.60	3.02	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	157.55	2.50	17609.30	47968.40	17609.30	0.35	0.00	15.10	2.50	17609.30	47968.40	17609.30	>100
3.02	3.63	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	157.55	2.50	17609.30	47818.50	17609.30	0.35	0.00	15.10	2.50	17609.30	47818.50	17609.30	>100
4.03	4.48	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	391.14	2.50	17609.30	46891.20	17609.30	0.35	0.00	16.34	2.50	17609.30	46891.20	17609.30	45.021
4.48	5.15	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	391.14	2.50	17609.30	46863.30	17609.30	0.35	0.00	16.34	2.50	17609.30	46863.30	17609.30	45.020
5.15	5.60	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	391.14	2.50	17609.30	46821.70	17609.30	0.35	0.00	16.34	2.50	17609.30	46821.70	17609.30	45.020

Pilastrata n. 49

Nodi: 49 1049 2049

Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Tipo	B <cm>	H <cm>	Cf <cm>	Cls	Fck <daN/cmq>	Fctk <daN/cmq>	Fcd <daN/cmq>	Fcd (Inc) <daN/cmq>	Fctd <daN/cmq>	Tp	Fyk <daN/cmq>	Fyd <daN/cmq>
1	R	40.00	40.00	5.00	C25/30	249.00	17.91	141.10	249.00	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	61(e)	SLU	1	1	0.00	-23346.10	72.32	470.42	2371.29	2371.29	-23346.10	2238.10	10937.00	78.75	6.96	4.618
0.00	61(e)	SLU	1	1	0.00	-23346.10	72.32	470.42	2371.29	2371.29	-23346.10	2238.10	10937.00	78.75	6.96	4.618
3.63	61(e)	SLU	1	1	363.00	-21458.50	-50.15	-432.39	-2121.70	-2121.70	-21458.50	-2216.99	-10732.00	258.75	7.16	5.061
4.03	61(e)	SLU	2	1	0.00	-15772.30	128.72	-315.45	-2446.96	-2446.96	-15772.30	-1222.74	-10134.40	264.38	9.59	4.137
5.60	61(e)	SLU	2	1	157.08	-14955.50	-6.65	-299.11	-5927.46	-5927.46	-14955.50	-429.89	-10075.80	268.59	11.83	1.699

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	M'ydy <daNm>	M'ydz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	13	SND	1	1	0.00	-11242.30	2321.82	2321.82	789.33	789.33	-11242.30	6852.89	2240.33	15.47	7.64	2.940
0.00	13	SND	1	1	0.00	-11242.30	2321.82	2321.82	789.33	789.33	-11242.30	6852.89	2240.33	15.47	7.64	2.940
3.63	13	SND	1	1	363.00	-9790.27	-1933.73	-1933.73	-727.03	-727.03	-9790.27	-6554.40	-2413.66	196.88	7.60	3.381
4.03	1	SND	2	1	0.00	-5821.69	1489.78	1489.78	-879.51	-879.51	-5821.69	5477.39	-3214.75	334.69	7.11	3.671
5.60	7(e)	SND	2	1	157.08	-5149.03	42.89	-102.98	-2145.49	-2145.49	-5149.03	-369.13	-6999.92	268.59	14.60	3.263

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	Mz <daNm>	My <daNm>	AfT <cmq>	AfC <cmq>	σ_c <daN/cmq>	σ_f <daN/cmq>
0.00	65	SLE R	1	1	0.00	-16301.30	1595.18	49.40	4.62	7.70	23.49	295.48
0.00	34	SLE Q	1	1	0.00	-11461.80	269.71	40.19	0.00	12.31	8.96	124.71
0.00	65	SLE R	1	1	0.00	-16301.30	1595.18	49.40	4.62	7.70	23.49	295.48
0.00	34	SLE Q	1	1	0.00	-11461.80	269.71	40.19	0.00	12.31	8.96	124.71
3.63	66	SLE R	1	1	363.00	-16669.60	-1387.46	-37.14	0.00	12.31	21.24	272.69
3.63	65	SLE R	1	1	363.00	-14849.30	-1439.68	-34.66	4.62	7.70	21.14	266.38
3.63	34	SLE Q	1	1	363.00	-10009.80	-528.91	-27.91	0.00	12.31	10.17	135.11
4.03	65	SLE R	2	1	0.00	-10834.10	-1661.68	90.75	4.62	7.70	25.08	288.20
4.03	34	SLE Q	2	1	0.00	-5878.71	-618.00	82.73	4.62	7.70	9.69	119.63
5.60	65	SLE R	2	1	157.08	-10205.70	-4015.27	-4.65	7.70	4.62	62.41	1561.01
5.60	34	SLE Q	2	1	157.08	-5250.37	-1318.98	-4.97	7.70	4.62	20.09	369.01

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	c <mm>	s <mm>	K_2	Φ_{eq}	Δ_{sm} <mm>	A_s <cmq>	$A_{c\ eff}$ <cmq>	σ_s <daN/cmq>	ε_{sm}	Wk <mm>
5.60	34	SLE Q	2	1	157.08	-5250.37	-4.97	-1318.98	44.00	149.01	0.50	14.00	185.77	4.62	322.53	369.01	0.11	0.03
5.60	69	SLE F	2	1	157.08	-5690.12	-4.60	-1730.43	44.00	149.01	0.50	14.00	191.32	4.62	340.83	572.26	0.17	0.05

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.60	ø8/20	2	2	48	SLU	0.40	0.35	421.88	2.50	15312.40	33004.30	15312.40	0.40	0.35	158.85	2.50	15312.40	33004.30	15312.40	36.295
0.00	0.60	ø8/20	2	2	61	SLU	0.40	0.35	1237.74	2.50	15312.40	33436.00	15312.40	0.40	0.35	33.74	2.50	15312.40	33436.00	15312.40	12.371
0.00	0.60	ø8/20	2	2	13	SND	0.40	0.35	417.31	2.50	15312.40	31870.80	15312.40	0.40	0.35	1172.32	2.50	15312.40	31870.80	15312.40	13.062
0.00	0.60	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	620.64	2.50	15312.40	31859.00	15312.40	0.40	0.35	536.64	2.50	15312.40	31859.00	15312.40	24.672
0.60	3.02	ø8/20	2	2	48	SLU	0.40	0.35	421.88	2.50	15312.40	32962.10	15312.40	0.40	0.35	158.85	2.50	15312.40	32962.10	15312.40	36.295
0.60	3.02	ø8/20	2	2	61	SLU	0.40	0.35	1237.74	2.50	15312.40	33393.80	15312.40	0.40	0.35	33.74	2.50	15312.40	33393.80	15312.40	12.371
0.60	3.02	ø8/20	2	2	13	SND	0.40	0.35	417.31	2.50	15312.40	31838.30	15312.40	0.40	0.35	1172.32	2.50	15312.40	31838.30	15312.40	13.062
0.60	3.02	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	620.64	2.50	15312.40	31826.50	15312.40	0.40	0.35	536.64	2.50	15312.40	31826.50	15312.40	24.672
3.02	3.63	ø8/20	2	2	48	SLU	0.40	0.35	421.88	2.50	15312.40	32793.20	15312.40	0.40	0.35	158.85	2.50	15312.40	32793.20	15312.40	36.295
3.02	3.63	ø8/20	2	2	61	SLU	0.40	0.35	1237.74	2.50	15312.40	33224.90	15312.40	0.40	0.35	33.74	2.50	15312.40	33224.90	15312.40	12.371
3.02	3.63	ø8/20	2	2	13	SND	0.40	0.35	417.31	2.50	15312.40	31708.40	15312.40	0.40	0.35	1172.32	2.50	15312.40	31708.40	15312.40	13.062
3.02	3.63	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	620.64	2.50	15312.40	31696.60	15312.40	0.40	0.35	536.64	2.50	15312.40	31696.60	15312.40	24.672
4.03	4.48	ø8/20	2	2	48	SLU	0.40	0.35	959.45	2.50	15312.40	31976.90	15312.40	0.40	0.35	152.82	2.50	15312.40	31976.90	15312.40	15.960
4.03	4.48	ø8/20	2	2	61	SLU	0.40	0.35	2215.69	2.50	15312.40	32419.50	15312.40	0.40	0.35	86.18	2.50	15312.40	32419.50	15312.40	6.911
4.03	4.48	ø8/20	2	2	13	SND	0.40	0.35	575.67	2.50	15312.40	31099.20	15312.40	0.40	0.35	907.81	2.50	15312.40	31099.20	15312.40	16.867
4.03	4.48	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	701.10	2.50	15312.40	31104.50	15312.40	0.40	0.35	461.92	2.50	15312.40	31104.50	15312.40	21.840
4.48	5.15	ø8/20	2	2	48	SLU	0.40	0.35	959.46	2.50	15312.40	31945.50	15312.40	0.40	0.35	152.82	2.50	15312.40	31945.50	15312.40	15.960
4.48	5.15	ø8/20	2	2	61	SLU	0.40	0.35	2215.70	2.50	15312.40	32388.10	15312.40	0.40	0.35	86.18	2.50	15312.40	32388.10	15312.40	6.911
4.48	5.15	ø8/20	2	2	13	SND	0.40	0.35	575.68	2.50	15312.40	31075.00	15312.40	0.40	0.35	907.82	2.50	15312.40	31075.00	15312.40	16.867
4.48	5.15	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	701.11	2.50	15312.40	31080.40	15312.40	0.40	0.35	461.92	2.50	15312.40	31080.40	15312.40	21.840
5.15	5.60	ø8/20	2	2	48	SLU	0.40	0.35	959.46	2.50	15312.40	31898.70	15312.40	0.40	0.35	152.82	2.50	15312.40	31898.70	15312.40	15.959
5.15	5.60	ø8/20	2	2	61	SLU	0.40	0.35	2215.70	2.50	15312.40	32341.20	15312.40	0.40	0.35	86.18	2.50	15312.40	32341.20	15312.40	6.911
5.15	5.60	ø8/20	2	2	13	SND	0.40	0.35	575.68	2.50	15312.40	31039.00	15312.40	0.40	0.35	907.82	2.50	15312.40	31039.00	15312.40	16.867
5.15	5.60	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	701.11	2.50	15312.40	31044.40	15312.40	0.40	0.35	461.93	2.50	15312.40	31044.40	15312.40	21.840

Verifiche di resistenza al fuoco

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	87(e)	SLU I	1	1	0.00	-11461.80	40.19	269.71	-143852.00	6541.62	7673.03	49.22	36.43	12.550
0.00	87(e)	SLU I	1	1	0.00	-11461.80	40.19	269.71	-143852.00	6541.62	7673.03	49.22	36.43	12.550
3.63	87(e)	SLU I	1	1	363.00	-10009.80	-27.91	-528.91	-143852.00	-3694.61	-9534.08	254.53	45.71	14.371
4.03	87(e)	SLU I	2	1	0.00	-5878.71	82.73	-618.00	-5878.71	-1757.57	-9469.39	262.97	63.18	15.310
5.60	87(e)	SLU I	2	1	157.08	-5250.37	-4.97	-1318.98	-5250.37	790.56	-9493.06	273.52	76.61	7.199

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.60	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	220.00	2.50	17609.30	48125.60	17609.30	0.35	0.00	18.76	2.50	17609.30	48125.60	17609.30	80.040
0.60	3.02	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	220.00	2.50	17609.30	48088.10	17609.30	0.35	0.00	18.76	2.50	17609.30	48088.10	17609.30	80.040
3.02	3.63	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	220.00	2.50	17609.30	47938.20	17609.30	0.35	0.00	18.76	2.50	17609.30	47938.20	17609.30	80.040
4.03	4.48	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	446.24	2.50	17609.30	47261.00	17609.30	0.35	0.00	55.84	2.50	17609.30	47261.00	17609.30	39.461
4.48	5.15	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	446.24	2.50	17609.30	47233.20	17609.30	0.35	0.00	55.84	2.50	17609.30	47233.20	17609.30	39.461
5.15	5.60	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	446.24	2.50	17609.30	47191.60	17609.30	0.35	0.00	55.84	2.50	17609.30	47191.60	17609.30	39.461

Pilastrata n. 50

Nodi: 50 1050 2050

Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Tipo	B <cm>	H <cm>	Cf <cm>	Cls	Fck <daN/cmq>	Fctk <daN/cmq>	Fcd <daN/cmq>	Fcd (Inc) <daN/cmq>	Fctd <daN/cmq>	Tp	Fyk <daN/cmq>	Fyd <daN/cmq>
1	R	40.00	40.00	5.00	C25/30	249.00	17.91	141.10	249.00	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	61	SLU	1	1	0.00	-13002.10	-325.98	-325.98	2243.01	2243.01	-13002.10	-1243.70	9740.80	95.62	10.16	4.332
0.00	61	SLU	1	1	0.00	-13002.10	-325.98	-325.98	2243.01	2243.01	-13002.10	-1243.70	9740.80	95.62	10.16	4.332
3.63	61	SLU	1	1	363.00	-11114.50	535.02	535.02	-1726.26	-1726.26	-11114.50	2754.70	-9243.75	284.06	7.90	5.337
4.03	61	SLU	2	1	0.00	-6876.10	-753.53	-753.53	-1539.95	-1539.95	-6876.10	-3981.20	-8196.53	248.91	7.39	5.315
5.60	75(e)	SLU	2	1	157.08	-5821.41	-56.29	116.43	3138.66	3138.66	-5821.41	454.80	8752.61	88.59	14.40	2.790

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	M'ydy <daNm>	M'ydz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	1	SND	1	1	0.00	-5521.79	-2075.57	-2075.57	1159.47	1159.47	-5521.79	-5531.35	3082.12	156.09	7.26	2.663
0.00	1	SND	1	1	0.00	-5521.79	-2075.57	-2075.57	1159.47	1159.47	-5521.79	-5531.35	3082.12	156.09	7.26	2.663
3.63	1	SND	1	1	363.00	-4069.79	1492.37	1492.37	-805.86	-805.86	-4069.79	5376.12	-2984.36	337.50	8.06	3.625
4.03	1	SND	2	1	0.00	-2661.72	-1303.66	-1303.66	-605.55	-605.55	-2661.72	-5443.71	-2534.32	199.69	8.01	4.177
5.60	19(e)	SND	2	1	157.08	-1688.34	22.16	33.77	1359.18	1359.18	-1688.34	76.61	6514.34	89.30	15.91	4.792

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	Mz <daNm>	My <daNm>	AfT <cmq>	AfC <cmq>	σ_c <daN/cmq>	σ_f <daN/cmq>
0.00	65	SLE R	1	1	0.00	-9170.05	1512.72	-226.29	6.16	6.16	25.16	283.26
0.00	34	SLE Q	1	1	0.00	-6900.05	411.73	-210.23	0.00	12.31	9.02	115.53
0.00	65	SLE R	1	1	0.00	-9170.05	1512.72	-226.29	6.16	6.16	25.16	283.26
0.00	34	SLE Q	1	1	0.00	-6900.05	411.73	-210.23	0.00	12.31	9.02	115.53
3.63	65	SLE R	1	1	363.00	-7718.05	-1167.00	374.42	6.16	6.16	21.97	250.24
3.63	34	SLE Q	1	1	363.00	-5448.05	-378.88	343.79	1.54	10.78	9.57	117.94
4.03	65	SLE R	2	1	0.00	-4760.49	-1043.50	-529.35	6.16	6.16	24.58	378.09
4.03	34	SLE Q	2	1	0.00	-2896.87	-309.68	-486.48	6.16	6.16	11.89	148.82
5.60	79	SLE R	2	1	157.08	-3973.59	2137.68	-37.59	7.70	4.62	34.17	958.50
5.60	34	SLE Q	2	1	157.08	-2268.54	1025.83	-16.76	7.70	4.62	16.32	429.79

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	c <mm>	s <mm>	K_2	Φ_{eq}	Δ_{sm} <mm>	A_s <cmq>	$A_{c\ eff}$ <cmq>	σ_s <daN/cmq>	ε_{sm}	Wk <mm>
4.03	34	SLE Q	2	1	0.00	-2896.87	-486.48	-309.68	44.00	149.00	0.50	14.00	181.96	1.54	103.31	148.82	0.04	0.01
4.03	69	SLE F	2	1	0.00	-3052.36	-488.24	-443.68	44.00	149.00	0.50	14.00	180.92	1.54	102.17	187.30	0.05	0.02
5.60	34	SLE Q	2	1	157.08	-2268.54	-16.76	1025.83	44.00	149.01	0.50	14.00	196.71	4.62	358.62	429.79	0.13	0.04
5.60	31	SLE F	2	1	157.08	-2703.01	-22.02	1232.16	44.00	149.01	0.50	14.00	196.62	4.62	358.31	518.46	0.15	0.05

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.60	ø8/20	2	2	35	SLU	0.40	0.35	294.20	2.50	15312.40	31818.70	15312.40	0.40	0.35	324.79	2.50	15312.40	31818.70	15312.40	47.146
0.00	0.60	ø8/20	2	2	61	SLU	0.40	0.35	1093.46	2.50	15312.40	32047.60	15312.40	0.40	0.35	237.19	2.50	15312.40	32047.60	15312.40	14.004
0.00	0.60	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	541.13	2.50	15312.40	31441.80	15312.40	0.40	0.35	982.84	2.50	15312.40	31441.80	15312.40	15.580
0.00	0.60	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	767.29	2.50	15312.40	31426.40	15312.40	0.40	0.35	549.51	2.50	15312.40	31426.40	15312.40	19.956
0.60	3.02	ø8/20	2	2	35	SLU	0.40	0.35	294.20	2.50	15312.40	31776.50	15312.40	0.40	0.35	324.79	2.50	15312.40	31776.50	15312.40	47.146
0.60	3.02	ø8/20	2	2	61	SLU	0.40	0.35	1093.46	2.50	15312.40	32005.40	15312.40	0.40	0.35	237.19	2.50	15312.40	32005.40	15312.40	14.004
0.60	3.02	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	541.13	2.50	15312.40	31409.30	15312.40	0.40	0.35	982.84	2.50	15312.40	31409.30	15312.40	15.580
0.60	3.02	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	767.29	2.50	15312.40	31394.00	15312.40	0.40	0.35	549.51	2.50	15312.40	31394.00	15312.40	19.956
3.02	3.63	ø8/20	2	2	35	SLU	0.40	0.35	294.20	2.50	15312.40	31607.60	15312.40	0.40	0.35	324.79	2.50	15312.40	31607.60	15312.40	47.146
3.02	3.63	ø8/20	2	2	61	SLU	0.40	0.35	1093.46	2.50	15312.40	31836.50	15312.40	0.40	0.35	237.19	2.50	15312.40	31836.50	15312.40	14.004
3.02	3.63	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	541.13	2.50	15312.40	31279.40	15312.40	0.40	0.35	982.84	2.50	15312.40	31279.40	15312.40	15.580
3.02	3.63	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	767.29	2.50	15312.40	31264.00	15312.40	0.40	0.35	549.51	2.50	15312.40	31264.00	15312.40	19.956
4.03	4.48	ø8/20	2	2	36	SLU	0.40	0.35	2323.44	2.50	15312.40	31287.30	15312.40	0.40	0.35	480.96	2.50	15312.40	31287.30	15312.40	6.590
4.03	4.48	ø8/20	2	2	62	SLU	0.40	0.35	2629.60	2.50	15312.40	31381.50	15312.40	0.40	0.35	462.61	2.50	15312.40	31381.50	15312.40	5.823
4.03	4.48	ø8/20	2	2	13	SND	0.40	0.35	912.17	2.50	15312.40	30722.80	15312.40	0.40	0.35	776.48	2.50	15312.40	30722.80	15312.40	16.787
4.03	4.48	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	966.42	2.50	15312.40	30769.10	15312.40	0.40	0.35	533.43	2.50	15312.40	30769.10	15312.40	15.844
4.48	5.15	ø8/20	2	2	36	SLU	0.40	0.35	2323.45	2.50	15312.40	31255.90	15312.40	0.40	0.35	480.96	2.50	15312.40	31255.90	15312.40	6.590
4.48	5.15	ø8/20	2	2	62	SLU	0.40	0.35	2629.61	2.50	15312.40	31350.00	15312.40	0.40	0.35	462.61	2.50	15312.40	31350.00	15312.40	5.823
4.48	5.15	ø8/20	2	2	13	SND	0.40	0.35	912.17	2.50	15312.40	30698.70	15312.40	0.40	0.35	776.48	2.50	15312.40	30698.70	15312.40	16.787
4.48	5.15	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	966.42	2.50	15312.40	30745.00	15312.40	0.40	0.35	533.43	2.50	15312.40	30745.00	15312.40	15.844
5.15	5.60	ø8/20	2	2	36	SLU	0.40	0.35	2323.45	2.50	15312.40	31209.10	15312.40	0.40	0.35	480.96	2.50	15312.40	31209.10	15312.40	6.590
5.15	5.60	ø8/20	2	2	62	SLU	0.40	0.35	2629.62	2.50	15312.40	31303.20	15312.40	0.40	0.35	462.61	2.50	15312.40	31303.20	15312.40	5.823
5.15	5.60	ø8/20	2	2	13	SND	0.40	0.35	912.17	2.50	15312.40	30662.70	15312.40	0.40	0.35	776.49	2.50	15312.40	30662.70	15312.40	16.787
5.15	5.60	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	966.43	2.50	15312.40	30709.00	15312.40	0.40	0.35	533.43	2.50	15312.40	30709.00	15312.40	15.844

Verifiche di resistenza al fuoco

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	87	SLU I	1	1	0.00	-6900.05	-210.23	411.73	-143852.00	-4438.78	8857.08	112.50	42.48	20.848
0.00	87	SLU I	1	1	0.00	-6900.05	-210.23	411.73	-143852.00	-4438.78	8857.08	112.50	42.48	20.848
3.63	87	SLU I	1	1	363.00	-5448.05	343.79	-378.88	-5448.05	6266.27	-6992.04	312.19	37.96	18.352
4.03	87	SLU I	2	1	0.00	-2896.87	-486.48	-309.68	-2896.87	-8028.89	-4921.30	210.94	41.24	16.330
5.60	87(e)	SLU I	2	1	157.08	-2268.54	-16.76	1025.83	-2268.54	335.60	9089.71	88.59	91.11	8.858

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.60	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	217.80	2.50	17609.30	47419.20	17609.30	0.35	0.00	152.62	2.50	17609.30	47419.20	17609.30	80.851
0.60	3.02	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	217.80	2.50	17609.30	47381.70	17609.30	0.35	0.00	152.62	2.50	17609.30	47381.70	17609.30	80.851
3.02	3.63	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	217.80	2.50	17609.30	47231.80	17609.30	0.35	0.00	152.62	2.50	17609.30	47231.80	17609.30	80.851
4.03	4.48	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	850.19	2.50	17609.30	46799.30	17609.30	0.35	0.00	299.02	2.50	17609.30	46799.30	17609.30	20.712
4.48	5.15	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	850.19	2.50	17609.30	46771.40	17609.30	0.35	0.00	299.02	2.50	17609.30	46771.40	17609.30	20.712
5.15	5.60	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	850.20	2.50	17609.30	46729.90	17609.30	0.35	0.00	299.03	2.50	17609.30	46729.90	17609.30	20.712

Pilastrata n. 51

Nodi: 51 -4533 1051 2051

Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Tipo	B <cm>	H <cm>	Cf <cm>	Cls	Fck <daN/cmq>	Fctk <daN/cmq>	Fcd <daN/cmq>	Fcd (Inc) <daN/cmq>	Fctd <daN/cmq>	Tp	Fyk <daN/cmq>	Fyd <daN/cmq>
1	R	40.00	40.00	5.00	C25/30	249.00	17.91	141.10	249.00	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	74	SLU	1	1	0.00	-5259.10	337.17	337.17	-1257.05	-1257.05	-5259.10	2354.29	-8492.10	281.25	9.56	6.771
0.00	74	SLU	1	1	0.00	-5259.10	337.17	337.17	-1257.05	-1257.05	-5259.10	2354.29	-8492.10	281.25	9.56	6.771
3.57	74	SLU	1	1	356.88	-3403.31	153.01	153.01	819.59	819.59	-3403.31	1580.84	8321.26	82.97	11.47	10.159
3.77	74	SLU	2	1	0.00	-2781.16	140.85	140.85	1207.21	1207.21	-2781.16	1044.10	8273.02	85.78	13.24	6.861
4.03	74	SLU	2	1	26.12	-2645.34	130.12	130.12	1281.43	1281.43	-2645.34	750.48	8271.45	87.19	14.22	6.448
4.03	74	SLU	3	1	0.00	-2555.04	129.88	129.88	1159.83	1159.83	-2555.04	1045.74	8239.26	85.78	13.30	7.116
5.60	75	SLU	3	1	157.08	-2770.28	133.03	133.03	790.51	790.51	-2770.28	1323.67	8250.76	84.38	12.38	10.424

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	M'ydy <daNm>	M'ydz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	1	SND	1	1	0.00	-4442.46	1141.21	1141.21	1357.22	1357.22	-4442.46	3902.16	4674.26	53.44	6.59	3.434
0.00	1	SND	1	1	0.00	-4442.46	1141.21	1141.21	1357.22	1357.22	-4442.46	3902.16	4674.26	53.44	6.59	3.434
3.57	7	SND	1	1	356.88	-2327.14	183.61	183.61	-1255.97	-1255.97	-2327.14	1023.86	-6320.59	275.62	12.46	5.042
3.77	19	SND	2	1	0.00	-1745.80	162.38	162.38	1354.55	1354.55	-1745.80	820.61	6338.92	85.78	13.51	4.685
4.03	19	SND	2	1	26.12	-1641.33	146.71	146.71	1445.07	1445.07	-1641.33	598.30	6425.44	87.19	14.53	4.442
4.03	19	SND	3	1	0.00	-1568.27	145.81	145.81	1340.25	1340.25	-1568.27	598.14	6411.74	87.19	14.55	4.776
5.60	19	SND	3	1	157.08	-939.93	79.65	79.65	517.52	517.52	-939.93	1026.40	6123.01	84.38	12.78	11.845

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	Mz <daNm>	My <daNm>	AfT <cmq>	AfC <cmq>	σ_c <daN/cmq>	σ_f <daN/cmq>
0.00	78	SLE R	1	1	0.00	-3960.56	-826.80	258.25	6.16	6.16	16.54	240.81
0.00	34	SLE Q	1	1	0.00	-4049.31	37.89	262.07	0.00	12.31	4.73	61.52
0.00	78	SLE R	1	1	0.00	-3960.56	-826.80	258.25	6.16	6.16	16.54	240.81
0.00	34	SLE Q	1	1	0.00	-4049.31	37.89	262.07	0.00	12.31	4.73	61.52
3.57	65	SLE R	1	1	356.88	-3654.06	-555.74	169.80	6.16	6.16	10.35	117.84
3.57	78	SLE R	1	1	356.88	-2533.04	529.40	114.63	6.16	6.16	9.75	142.16
3.57	34	SLE Q	1	1	356.88	-2621.78	-84.99	117.19	0.00	12.31	3.13	40.57
3.77	78	SLE R	2	1	0.00	-2044.33	838.48	105.19	7.70	4.62	15.12	357.53
3.77	34	SLE Q	2	1	0.00	-2072.18	288.19	107.83	6.16	6.16	5.55	64.07
4.03	78	SLE R	2	1	26.12	-1939.86	883.54	96.53	7.70	4.62	15.72	391.02
4.03	34	SLE Q	2	1	26.12	-1967.70	259.29	98.64	6.16	6.16	4.96	57.83
4.03	78	SLE R	3	1	0.00	-1871.44	793.40	96.40	7.70	4.62	14.26	342.75
4.03	34	SLE Q	3	1	0.00	-1905.59	189.49	98.72	3.08	9.24	3.84	46.44
5.60	79	SLE R	3	1	157.08	-1931.15	534.34	89.56	7.70	4.62	9.77	182.98
5.60	78	SLE R	3	1	157.08	-1243.10	526.07	46.12	7.70	4.62	9.10	222.72
5.60	34	SLE Q	3	1	157.08	-1277.26	177.85	45.20	6.16	6.16	3.12	36.31

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	c <mm>	s <mm>	K_2	Φ_{eq}	Δ_{sm} <mm>	A_s <cmq>	$A_{c\ eff}$ <cmq>	σ_s <daN/cmq>	ε_{sm}	Wk <mm>
3.77	34	SLE Q	2	1	0.00	-2072.18	107.83	288.19	44.00	149.01	0.50	14.00	168.05	1.54	88.02	48.13	0.01	0.00
3.77	82	SLE F	2	1	0.00	-1970.15	102.36	385.90	44.00	149.01	0.50	14.00	235.14	1.54	161.79	99.69	0.03	0.01
4.03	34	SLE Q	2	1	26.12	-1967.70	98.64	259.29	44.00	149.01	0.50	14.00	160.62	1.54	79.86	39.18	0.01	0.00
4.03	82	SLE F	2	1	26.12	-1865.67	93.09	370.66	44.00	149.01	0.50	14.00	242.23	1.54	169.59	96.29	0.03	0.01
4.03	82	SLE F	3	1	0.00	-1802.42	93.14	297.22	44.00	149.01	0.50	14.00	197.96	1.54	120.91	62.60	0.02	0.01
5.60	34	SLE Q	3	1	157.08	-1277.26	45.20	177.85	44.00	149.01	0.50	14.00	179.20	1.54	100.28	25.29	0.01	0.00

5.60	82	SLE F	3	1	157.08	-1174.08	39.12	226.41	44.00	149.01	0.50	14.00	270.96	1.54	201.18	52.62	0.02	0.01		

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.59	ø8/20	2	2	48	SLU	0.40	0.35	42.34	2.50	15312.40	31119.70	15312.40	0.40	0.35	64.39	2.50	15312.40	31119.70	15312.40	>100
0.00	0.59	ø8/20	2	2	74	SLU	0.40	0.35	581.89	2.50	15312.40	31008.30	15312.40	0.40	0.35	51.60	2.50	15312.40	31008.30	15312.40	26.315
0.00	0.59	ø8/20	2	2	13	SND	0.40	0.35	598.74	2.50	15312.40	30880.00	15312.40	0.40	0.35	253.89	2.50	15312.40	30880.00	15312.40	25.574
0.00	0.59	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	815.67	2.50	15312.40	30904.20	15312.40	0.40	0.35	139.32	2.50	15312.40	30904.20	15312.40	18.773
0.59	2.97	ø8/20	2	2	48	SLU	0.40	0.35	42.34	2.50	15312.40	31078.20	15312.40	0.40	0.35	64.39	2.50	15312.40	31078.20	15312.40	>100
0.59	2.97	ø8/20	2	2	74	SLU	0.40	0.35	581.89	2.50	15312.40	30966.80	15312.40	0.40	0.35	51.60	2.50	15312.40	30966.80	15312.40	26.315
0.59	2.97	ø8/20	2	2	13	SND	0.40	0.35	598.74	2.50	15312.40	30848.10	15312.40	0.40	0.35	253.89	2.50	15312.40	30848.10	15312.40	25.574
0.59	2.97	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	815.67	2.50	15312.40	30872.30	15312.40	0.40	0.35	139.32	2.50	15312.40	30872.30	15312.40	18.773
2.97	3.57	ø8/20	2	2	48	SLU	0.40	0.35	42.34	2.50	15312.40	30912.10	15312.40	0.40	0.35	64.39	2.50	15312.40	30912.10	15312.40	>100
2.97	3.57	ø8/20	2	2	74	SLU	0.40	0.35	581.89	2.50	15312.40	30800.80	15312.40	0.40	0.35	51.60	2.50	15312.40	30800.80	15312.40	26.315
2.97	3.57	ø8/20	2	2	13	SND	0.40	0.35	598.74	2.50	15312.40	30720.30	15312.40	0.40	0.35	253.89	2.50	15312.40	30720.30	15312.40	25.574
2.97	3.57	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	815.67	2.50	15312.40	30744.60	15312.40	0.40	0.35	139.32	2.50	15312.40	30744.60	15312.40	18.773
3.77	4.22	ø8/20	2	2	48	SLU	0.40	0.35	91.45	2.50	15312.40	30776.70	15312.40	0.40	0.35	46.99	2.50	15312.40	30776.70	15312.40	>100
3.77	4.22	ø8/20	2	2	61	SLU	0.40	0.35	478.24	2.50	15312.40	30880.30	15312.40	0.40	0.35	37.06	2.50	15312.40	30880.30	15312.40	32.018
3.77	4.22	ø8/20	2	2	13	SND	0.40	0.35	455.26	2.50	15312.40	30606.20	15312.40	0.40	0.35	84.92	2.50	15312.40	30606.20	15312.40	33.634
3.77	4.22	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	578.29	2.50	15312.40	30621.60	15312.40	0.40	0.35	84.04	2.50	15312.40	30621.60	15312.40	26.479
4.22	5.15	ø8/20	2	2	48	SLU	0.40	0.35	27.06	2.50	15312.40	30734.30	15312.40	0.40	0.35	44.31	2.50	15312.40	30734.30	15312.40	>100
4.22	5.15	ø8/20	2	2	61	SLU	0.40	0.35	320.29	2.50	15312.40	30839.00	15312.40	0.40	0.35	34.94	2.50	15312.40	30839.00	15312.40	47.808
4.22	5.15	ø8/20	2	2	13	SND	0.40	0.35	455.26	2.50	15312.40	30574.50	15312.40	0.40	0.35	50.24	2.50	15312.40	30574.50	15312.40	33.634
4.22	5.15	ø8/20	2	2	19	SND	0.40	0.35	524.66	2.50	15312.40	30577.60	15312.40	0.40	0.35	45.42	2.50	15312.40	30577.60	15312.40	29.185
5.15	5.60	ø8/20	2	2	48	SLU	0.40	0.35	27.06	2.50	15312.40	30669.30	15312.40	0.40	0.35	44.31	2.50	15312.40	30669.30	15312.40	>100
5.15	5.60	ø8/20	2	2	61	SLU	0.40	0.35	320.29	2.50	15312.40	30774.00	15312.40	0.40	0.35	34.94	2.50	15312.40	30774.00	15312.40	47.808
5.15	5.60	ø8/20	2	2	13	SND	0.40	0.35	455.26	2.50	15312.40	30524.50	15312.40	0.40	0.35	50.24	2.50	15312.40	30524.50	15312.40	33.634
5.15	5.60	ø8/20	2	2	19	SND	0.40	0.35	524.66	2.50	15312.40	30527.60	15312.40	0.40	0.35	45.42	2.50	15312.40	30527.60	15312.40	29.185

Verifiche di resistenza al fuoco

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	87(e)	SLU I	1	1	0.00	-4049.31	262.07	37.89	-4049.31	8968.29	2717.94	9.84	57.78	34.164
0.00	87(e)	SLU I	1	1	0.00	-4049.31	262.07	37.89	-4049.31	8968.29	2717.94	9.84	57.78	34.164
3.57	87	SLU I	1	1	356.88	-2621.78	117.19	-84.99	-143852.00	7329.09	-5332.48	326.25	40.90	54.868
3.77	87	SLU I	2	1	0.00	-2072.18	107.83	288.19	-2072.18	3217.91	8597.44	77.34	54.14	29.834
4.03	87	SLU I	2	1	26.12	-1967.70	98.64	259.29	-1967.70	3404.71	8533.96	75.94	52.81	33.120
4.03	87	SLU I	3	1	0.00	-1905.59	98.72	189.49	-1905.59	4222.85	8239.75	67.50	45.88	43.334
5.60	87	SLU I	3	1	157.08	-1277.26	45.20	177.85	-1277.26	2307.95	8764.51	81.56	62.31	49.391

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.59	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	34.43	2.50	17609.30	46977.70	17609.30	0.35	0.00	40.59	2.50	17609.30	46977.70	17609.30	>100
0.59	2.97	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	34.43	2.50	17609.30	46940.90	17609.30	0.35	0.00	40.59	2.50	17609.30	46940.90	17609.30	>100
2.97	3.57	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	34.43	2.50	17609.30	46793.50	17609.30	0.35	0.00	40.59	2.50	17609.30	46793.50	17609.30	>100
3.77	4.22	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	110.64	2.50	17609.30	46671.60	17609.30	0.35	0.00	35.20	2.50	17609.30	46671.60	17609.30	>100
4.22	5.15	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	7.41	2.50	17609.30	46634.10	17609.30	0.35	0.00	34.08	2.50	17609.30	46634.10	17609.30	>100
5.15	5.60	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	7.41	2.50	17609.30	46576.30	17609.30	0.35	0.00	34.08	2.50	17609.30	46576.30	17609.30	>100

Pilastrata n. 53

Nodi: 53 1053 -4539 2053

Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Tipo	B <cm>	H <cm>	Cf <cm>	Cls	Fck <daN/cmq>	Fctk <daN/cmq>	Fcd <daN/cmq>	Fcd (Inc) <daN/cmq>	Fctd <daN/cmq>	Tp	Fyk <daN/cmq>	Fyd <daN/cmq>
1	R	40.00	40.00	5.00	C25/30	249.00	17.91	141.10	249.00	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	74(e)	SLU	1	1	0.00	-13203.10	8.23	-266.04	-1971.12	-1971.12	-13203.10	-1242.13	-9769.28	264.38	10.12	4.951
0.00	74(e)	SLU	1	1	0.00	-13203.10	8.23	-266.04	-1971.12	-1971.12	-13203.10	-1242.13	-9769.28	264.38	10.12	4.951
3.83	74(e)	SLU	1	1	383.00	-11211.50	-27.92	225.91	1496.84	1496.84	-11211.50	1511.85	9460.08	82.97	9.91	6.329
4.03	61(e)	SLU	2	1	0.00	-7328.47	-55.52	-146.57	-1103.47	-1103.47	-7328.47	-1286.02	-8924.87	264.38	11.34	8.100
4.33	61(e)	SLU	2	1	30.00	-7172.47	-43.12	-143.45	-1950.28	-1950.28	-7172.47	-727.13	-8939.73	267.19	12.98	4.587
4.53	74(e)	SLU	3	1	0.00	-6304.52	-28.35	126.09	2644.51	2644.51	-6304.52	453.33	8824.09	88.59	14.25	3.337
5.59	62(e)	SLU	3	1	106.09	-5256.70	9.64	-105.13	-2814.67	-2814.67	-5256.70	-456.45	-8669.11	268.59	14.58	3.082

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	M'ydy <daNm>	M'ydz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	7	SND	1	1	0.00	-6253.13	-887.88	-887.88	-3361.52	-3361.52	-6253.13	-1753.82	-6459.32	258.75	9.39	1.925
0.00	7	SND	1	1	0.00	-6253.13	-887.88	-887.88	-3361.52	-3361.52	-6253.13	-1753.82	-6459.32	258.75	9.39	1.925
3.83	7(e)	SND	1	1	383.00	-4721.13	30.20	-95.13	2568.17	2568.17	-4721.13	-370.21	6941.84	91.41	14.74	2.705
4.03	19	SND	2	1	0.00	-4585.88	-108.18	-108.18	-2140.28	-2140.28	-4585.88	-369.80	-6913.38	268.59	14.78	3.231
4.33	19	SND	2	1	30.00	-4465.88	-119.56	-119.56	-2689.02	-2689.02	-4465.88	-305.21	-6909.43	268.94	15.03	2.569
4.53	7	SND	3	1	0.00	-2142.66	60.88	60.88	2889.26	2889.26	-2142.66	76.13	6579.07	89.30	15.76	2.277
5.59	19(e)	SND	3	1	106.09	-1697.11	18.56	33.94	-1227.31	-1227.31	-1697.11	76.64	-6514.34	270.70	15.91	5.306

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	Mz <daNm>	My <daNm>	AfT <cmq>	AfC <cmq>	σ_c <daN/cmq>	σ_f <daN/cmq>

0.00	78	SLE R	1	1	0.00	-9303.13	-1325.50	4.78	4.62	7.70	18.94	221.94
0.00	34	SLE Q	1	1	0.00	-7297.47	-173.84	-2.67	0.00	12.31	5.54	77.50
0.00	78	SLE R	1	1	0.00	-9303.13	-1325.50	4.78	4.62	7.70	18.94	221.94
0.00	34	SLE Q	1	1	0.00	-7297.47	-173.84	-2.67	0.00	12.31	5.54	77.50
3.83	78	SLE R	1	1	383.00	-7771.13	1004.09	-19.93	4.62	7.70	14.44	172.94
3.83	34	SLE Q	1	1	383.00	-5765.47	70.91	-22.42	0.00	12.31	4.00	57.00
4.03	65	SLE R	2	1	0.00	-5154.08	-732.57	-39.01	4.62	7.70	10.94	127.94
4.03	34	SLE Q	2	1	0.00	-4985.43	-161.94	-39.11	0.00	12.31	4.44	60.31
4.33	65	SLE R	2	1	30.00	-5034.08	-1323.08	-30.33	7.70	4.62	20.67	392.04
4.33	34	SLE Q	2	1	30.00	-4865.43	-801.30	-30.58	4.62	7.70	12.03	135.91
4.53	78	SLE R	3	1	0.00	-4361.81	1813.05	-20.22	7.70	4.62	28.59	728.77
4.53	34	SLE Q	3	1	0.00	-2579.10	1236.55	-24.62	7.70	4.62	19.78	531.88
5.59	79	SLE R	3	1	106.09	-4585.85	-1952.52	9.39	7.70	4.62	30.56	791.05
5.59	66	SLE R	3	1	106.09	-3606.68	-1929.36	6.54	7.70	4.62	30.26	856.91
5.59	34	SLE Q	3	1	106.09	-2154.72	-1074.49	3.15	7.70	4.62	16.83	465.03

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	c <mm>	s <mm>	K_2	Φ_{eq}	Δ_{sm} <mm>	A_s <cmq>	$A_{c\ eff}$ <cmq>	σ_s <daN/cmq>	ε_{sm}	Wk <mm>
4.33	34	SLE Q	2	1	30.00	-4865.43	-30.58	-801.30	44.00	149.00	0.50	14.00	159.91	4.62	237.20	124.73	0.04	0.01
4.33	56	SLE F	2	1	30.00	-4864.20	-84.80	-803.20	44.00	149.00	0.50	14.00	271.87	1.54	202.17	135.12	0.04	0.02
4.53	34	SLE Q	3	1	0.00	-2579.10	-24.62	1236.55	44.00	149.00	0.50	14.00	197.01	4.62	359.60	531.88	0.15	0.05
4.53	82	SLE F	3	1	0.00	-2741.14	-24.19	1335.50	44.00	149.00	0.50	14.00	197.45	4.62	361.05	577.53	0.17	0.06
5.59	34	SLE Q	3	1	106.09	-2154.72	3.15	-1074.49	44.00	149.00	0.50	14.00	199.74	4.62	368.60	465.03	0.14	0.05
5.59	31	SLE F	3	1	106.09	-2543.72	4.11	-1247.89	44.00	149.00	0.50	14.00	199.50	4.62	367.79	536.78	0.16	0.05

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.64	ø8/20	2	2	48	SLU	0.40	0.35	159.40	2.50	15312.40	31864.20	15312.40	0.40	0.35	1468.05	2.50	15312.40	31864.20	15312.40	10.430
0.00	0.64	ø8/20	2	2	74	SLU	0.40	0.35	905.47	2.50	15312.40	32074.60	15312.40	0.40	0.35	9.44	2.50	15312.40	32074.60	15312.40	16.911
0.00	0.64	ø8/20	2	2	13	SND	0.40	0.35	1022.32	2.50	15312.40	31381.20	15312.40	0.40	0.35	464.07	2.50	15312.40	31381.20	15312.40	14.978
0.00	0.64	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	1548.22	2.50	15312.40	31435.10	15312.40	0.40	0.35	246.79	2.50	15312.40	31435.10	15312.40	9.890
0.64	3.19	ø8/20	2	2	48	SLU	0.40	0.35	159.40	2.50	15312.40	31819.70	15312.40	0.40	0.35	1149.78	2.50	15312.40	31819.70	15312.40	13.318
0.64	3.19	ø8/20	2	2	74	SLU	0.40	0.35	905.47	2.50	15312.40	32030.10	15312.40	0.40	0.35	9.44	2.50	15312.40	32030.10	15312.40	16.911
0.64	3.19	ø8/20	2	2	13	SND	0.40	0.35	1022.32	2.50	15312.40	31346.90	15312.40	0.40	0.35	464.07	2.50	15312.40	31346.90	15312.40	14.978
0.64	3.19	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	1548.22	2.50	15312.40	31400.90	15312.40	0.40	0.35	246.79	2.50	15312.40	31400.90	15312.40	9.890
3.19	3.83	ø8/20	2	2	35	SLU	0.40	0.35	180.94	2.50	15312.40	31646.00	15312.40	0.40	0.35	456.47	2.50	15312.40	31646.00	15312.40	33.545
3.19	3.83	ø8/20	2	2	74	SLU	0.40	0.35	905.47	2.50	15312.40	31851.80	15312.40	0.40	0.35	9.44	2.50	15312.40	31851.80	15312.40	16.911
3.19	3.83	ø8/20	2	2	13	SND	0.40	0.35	1022.32	2.50	15312.40	31209.80	15312.40	0.40	0.35	464.07	2.50	15312.40	31209.80	15312.40	14.978
3.19	3.83	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	1548.22	2.50	15312.40	31263.80	15312.40	0.40	0.35	246.79	2.50	15312.40	31263.80	15312.40	9.890
4.03	4.48	ø8/20	2	2	35	SLU	0.40	0.35	3158.21	2.50	15312.40	31448.80	15312.40	0.40	0.35	178.76	2.50	15312.40	31448.80	15312.40	4.848
4.03	4.48	ø8/20	2	2	74	SLU	0.40	0.35	3494.69	2.50	15312.40	31606.90	15312.40	0.40	0.35	42.71	2.50	15312.40	31606.90	15312.40	4.382
4.03	4.48	ø8/20	2	2	13	SND	0.40	0.35	2268.46	2.50	15312.40	31008.80	15312.40	0.40	0.35	144.38	2.50	15312.40	31008.80	15312.40	6.750
4.03	4.48	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	2439.53	2.50	15312.40	31025.20	15312.40	0.40	0.35	106.76	2.50	15312.40	31025.20	15312.40	6.277
4.48	5.14	ø8/20	2	2	48	SLU	0.40	0.35	3842.84	2.50	15312.40	31414.90	15312.40	0.40	0.35	442.53	2.50	15312.40	31414.90	15312.40	3.985
4.48	5.14	ø8/20	2	2	75	SLU	0.40	0.35	5014.13	2.50	15312.40	31707.20	15312.40	0.40	0.35	43.71	2.50	15312.40	31707.20	15312.40	3.054
4.48	5.14	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	3188.50	2.50	15312.40	30986.70	15312.40	0.40	0.35	197.19	2.50	15312.40	30986.70	15312.40	4.802
4.48	5.14	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	3592.28	2.50	15312.40	31001.10	15312.40	0.40	0.35	120.07	2.50	15312.40	31001.10	15312.40	4.263
5.14	5.59	ø8/20	2	2	48	SLU	0.40	0.35	3842.84	2.50	15312.40	30941.60	15312.40	0.40	0.35	665.80	2.50	15312.40	30941.60	15312.40	3.985
5.14	5.59	ø8/20	2	2	75	SLU	0.40	0.35	5014.14	2.50	15312.40	31236.60	15312.40	0.40	0.35	37.85	2.50	15312.40	31236.60	15312.40	3.054
5.14	5.59	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	3188.51	2.50	15312.40	30660.60	15312.40	0.40	0.35	197.19	2.50	15312.40	30660.60	15312.40	4.802
5.14	5.59	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	3592.29	2.50	15312.40	30677.20	15312.40	0.40	0.35	120.07	2.50	15312.40	30677.20	15312.40	4.263
4.53	5.59	ø8/20	2	2	48	SLU	0.40	0.35	3842.84	2.50	15312.40	30984.20	15312.40	0.40	0.35	665.80	2.50	15312.40	30984.20	15312.40	3.985
4.53	5.59	ø8/20	2	2	75	SLU	0.40	0.35	5014.14	2.50	15312.40	31279.20	15312.40	0.40	0.35	37.85	2.50	15312.40	31279.20	15312.40	3.054
4.53	5.59	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	3188.51	2.50	15312.40	30693.40	15312.40	0.40	0.35	197.19	2.50	15312.40	30693.40	15312.40	4.802
4.53	5.59	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	3592.29	2.50	15312.40	30710.00	15312.40	0.40	0.35	120.07	2.50	15312.40	30710.00	15312.40	4.263

Verifiche di resistenza al fuoco

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_y	Sic.
0.00	87(e)	SLU I	1	1	0.00	-7297.47	-2.67	-173.84	-143852.00	-6220.86	-7337.29	229.22	37.54	19.713
0.00	87(e)	SLU I	1	1	0.00	-7297.47	-2.67	-173.84	-143852.00	-6220.86	-7337.29	229.22	37.54	19.713
3.83	87(e)	SLU I	1	1	383.00	-5765.47	-22.42	70.91	-143852.00	-6659.59	6659.85	135.00	37.80	24.951
4.03	87(e)	SLU I	2	1	0.00	-4985.43	-39.11	-161.94	-143852.00	-5010.07	-8287.01	239.06	40.36	28.855
4.33	87(e)	SLU I	2	1	30.00	-4865.43	-30.58	-801.30	-4865.43	1002.81	-9402.83	274.22	73.86	11.715
4.53	87(e)	SLU I	3	1	0.00	-2579.10	-24.62	1236.55	-2579.10	332.27	9137.25	88.59	90.69	7.388
5.59	87(e)	SLU I	3	1	106.09	-2154.72	3.15	-1074.49	-2154.72	342.03	-9072.01	271.41	91.23	8.442

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.64	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	63.90	2.50	17609.30	47480.70	17609.30	0.35	0.00	5.16	2.50	17609.30	47480.70	17609.30	>100
0.64	3.19	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	63.90	2.50	17609.30	47441.20	17609.30	0.35	0.00	5.16	2.50	17609.30	47441.20	17609.30	>100
3.19	3.83	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	63.90	2.50	17609.30	47283.00	17609.30	0.35	0.00	5.16	2.50	17609.30	47283.00	17609.30	>100
4.03	4.48	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	2131.21	2.50	17609.30	47122.70	17609.30	0.35	0.00	28.41	2.50	17609.30	47122.70	17609.30	8.263
4.48	5.14	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	2178.30	2.50	17609.30	47094.80	17609.30	0.35	0.00	28.41	2.50	17609.30	47094.80	17609.30	8.084
5.14	5.59	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	2178.30	2.50	17609.30	46712.20	17609.30	0.35	0.00	26.17	2.50	17609.30	46712.20	17609.30	8.084
4.53	5.59	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	2178.30	2.50	17609.30	46750.10	17609.30	0.35	0.00	26.17	2.50	17609.30	46750.10	17609.30	8.084

Pilastrata n. 56

Nodi: 56 -2292 2056

Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Tipo	B	H	Cf	Cls	Fck	Fctk	Fcd	Fcd (Inc)	Fctd	Tp	Fyk	Fyd

		<cm>	<cm>	<cm>		<daN/cmq>	<daN/cmq>	<daN/cmq>	<daN/cmq>	<daN/cmq>		<daN/cmq>	<daN/cmq>
1	R	40.00	40.00	5.00	C25/30	249.00	17.91	141.10	249.00	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	74(e)	SLU	1	1	0.00	-11189.30	115.36	225.47	-1877.41	-1877.41	-11189.30	1256.55	-9484.63	275.62	10.52	5.060
0.00	74(e)	SLU	1	1	0.00	-11189.30	115.36	225.47	-1877.41	-1877.41	-11189.30	1256.55	-9484.63	275.62	10.52	5.060
4.03	74(e)	SLU	1	1	403.00	-9093.72	-127.73	-183.24	1841.86	1841.86	-9093.72	-1000.30	9203.01	94.22	11.66	5.001
4.03	74(e)	SLU	2	1	0.00	-9093.72	-127.73	-181.87	1841.86	1841.86	-9093.72	-1000.30	9203.01	94.22	11.66	5.002
4.03	74(e)	SLU	2	1	0.00	-9093.72	-127.73	-181.87	1841.86	1841.86	-9093.72	-1000.30	9203.01	94.22	11.66	5.002
5.59	62(e)	SLU	2	1	156.09	-7785.71	-19.18	-155.71	-2706.80	-2706.80	-7785.71	-448.83	-9043.34	268.59	13.78	3.340

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	M'ydy <daNm>	M'ydz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	7	SND	1	1	0.00	-4857.85	1061.52	1061.52	-2546.63	-2546.63	-4857.85	2442.50	-5825.20	288.28	7.95	2.289
0.00	7	SND	1	1	0.00	-4857.85	1061.52	1061.52	-2546.63	-2546.63	-4857.85	2442.50	-5825.20	288.28	7.95	2.289
4.03	7	SND	1	1	403.00	-3245.85	-418.20	-418.20	2300.29	2300.29	-3245.85	-1210.21	6345.21	97.03	11.51	2.763
4.03	7	SND	2	1	0.00	-3245.85	-418.20	-418.20	2300.29	2300.29	-3245.85	-1210.21	6345.21	97.03	11.51	2.763
4.03	7	SND	2	1	0.00	-3245.85	-418.20	-418.20	2300.29	2300.29	-3245.85	-1210.21	6345.21	97.03	11.51	2.763
5.59	7(e)	SND	2	1	156.09	-2621.47	19.87	52.43	-996.59	-996.59	-2621.47	372.66	-6650.36	271.41	15.35	6.674

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	Mz <daNm>	My <daNm>	AfT <cmq>	AfC <cmq>	σ_c <daN/cmq>	σ_f <daN/cmq>
0.00	78	SLE R	1	1	0.00	-7882.35	-1258.13	79.35	4.62	7.70	19.25	219.00
0.00	34	SLE Q	1	1	0.00	-5215.82	-167.65	84.44	0.00	12.31	4.99	66.92
0.00	78	SLE R	1	1	0.00	-7882.35	-1258.13	79.35	4.62	7.70	19.25	219.00
0.00	34	SLE Q	1	1	0.00	-5215.82	-167.65	84.44	0.00	12.31	4.99	66.92
4.03	78	SLE R	1	1	403.00	-6270.35	1240.58	-89.72	7.70	4.62	19.79	273.49
4.03	34	SLE Q	1	1	403.00	-3603.82	308.34	-102.59	3.08	9.24	5.61	70.15
4.03	78	SLE R	2	1	0.00	-6270.35	1240.58	-89.72	7.70	4.62	19.79	273.49
4.03	34	SLE Q	2	1	0.00	-3603.82	308.34	-102.59	3.08	9.24	5.61	70.15
4.03	78	SLE R	2	1	0.00	-6270.35	1240.58	-89.72	7.70	4.62	19.79	273.49
4.03	34	SLE Q	2	1	0.00	-3603.82	308.34	-102.59	3.08	9.24	5.61	70.15
5.59	66	SLE R	2	1	156.09	-5315.09	-1843.78	-12.58	7.70	4.62	28.74	669.22
5.59	34	SLE Q	2	1	156.09	-2979.44	-916.04	-4.25	7.70	4.62	14.16	305.81

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	c <mm>	s <mm>	K_2	Φ_{eq}	Δ_{sm} <mm>	A_s <cmq>	$A_{c\ eff}$ <cmq>	σ_s <daN/cmq>	ε_{sm}	Wk <mm>
5.59	34	SLE Q	2	1	156.09	-2979.44	-4.25	-916.04	44.00	149.00	0.50	14.00	191.31	4.62	340.78	305.81	0.09	0.03
5.59	31	SLE F	2	1	156.09	-3584.49	-6.64	-1086.49	44.00	149.00	0.50	14.00	190.76	4.62	338.97	359.19	0.10	0.03

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.67	ø8/20	2	2	48	SLU	0.40	0.35	277.56	2.50	15312.40	31572.60	15312.40	0.40	0.35	132.85	2.50	15312.40	31572.60	15312.40	55.169
0.00	0.67	ø8/20	2	2	74	SLU	0.40	0.35	922.89	2.50	15312.40	31804.30	15312.40	0.40	0.35	60.32	2.50	15312.40	31804.30	15312.40	16.592
0.00	0.67	ø8/20	2	2	13	SND	0.40	0.35	748.99	2.50	15312.40	31035.90	15312.40	0.40	0.35	706.47	2.50	15312.40	31035.90	15312.40	20.444
0.00	0.67	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	1202.71	2.50	15312.40	31045.90	15312.40	0.40	0.35	364.01	2.50	15312.40	31045.90	15312.40	12.732
0.67	3.36	ø8/20	2	2	48	SLU	0.40	0.35	277.56	2.50	15312.40	31525.70	15312.40	0.40	0.35	132.85	2.50	15312.40	31525.70	15312.40	55.169
0.67	3.36	ø8/20	2	2	74	SLU	0.40	0.35	922.89	2.50	15312.40	31757.40	15312.40	0.40	0.35	60.32	2.50	15312.40	31757.40	15312.40	16.592
0.67	3.36	ø8/20	2	2	13	SND	0.40	0.35	748.99	2.50	15312.40	30999.90	15312.40	0.40	0.35	706.47	2.50	15312.40	30999.90	15312.40	20.444
0.67	3.36	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	1202.71	2.50	15312.40	31009.80	15312.40	0.40	0.35	364.01	2.50	15312.40	31009.80	15312.40	12.732
3.36	4.03	ø8/20	2	2	48	SLU	0.40	0.35	277.56	2.50	15312.40	31338.20	15312.40	0.40	0.35	132.85	2.50	15312.40	31338.20	15312.40	55.169
3.36	4.03	ø8/20	2	2	74	SLU	0.40	0.35	922.89	2.50	15312.40	31569.90	15312.40	0.40	0.35	60.32	2.50	15312.40	31569.90	15312.40	16.592
3.36	4.03	ø8/20	2	2	13	SND	0.40	0.35	748.99	2.50	15312.40	30855.60	15312.40	0.40	0.35	706.47	2.50	15312.40	30855.60	15312.40	20.444
3.36	4.03	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	1202.71	2.50	15312.40	30865.60	15312.40	0.40	0.35	364.01	2.50	15312.40	30865.60	15312.40	12.732
4.03	4.48	ø8/20	2	2	48	SLU	0.40	0.35	1698.09	2.50	15312.40	31291.30	15312.40	0.40	0.35	113.95	2.50	15312.40	31291.30	15312.40	9.017
4.03	4.48	ø8/20	2	2	75	SLU	0.40	0.35	2643.35	2.50	15312.40	31734.70	15312.40	0.40	0.35	58.87	2.50	15312.40	31734.70	15312.40	5.793
4.03	4.48	ø8/20	2	2	13	SND	0.40	0.35	1485.20	2.50	15312.40	30819.60	15312.40	0.40	0.35	555.70	2.50	15312.40	30819.60	15312.40	10.310
4.03	4.48	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	2011.66	2.50	15312.40	30829.50	15312.40	0.40	0.35	278.27	2.50	15312.40	30829.50	15312.40	7.612
4.48	5.14	ø8/20	2	2	48	SLU	0.40	0.35	1698.09	2.50	15312.40	31259.90	15312.40	0.40	0.35	113.95	2.50	15312.40	31259.90	15312.40	9.017
4.48	5.14	ø8/20	2	2	75	SLU	0.40	0.35	2643.36	2.50	15312.40	31703.20	15312.40	0.40	0.35	58.87	2.50	15312.40	31703.20	15312.40	5.793
4.48	5.14	ø8/20	2	2	13	SND	0.40	0.35	1485.20	2.50	15312.40	30795.40	15312.40	0.40	0.35	555.70	2.50	15312.40	30795.40	15312.40	10.310
4.48	5.14	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	2011.66	2.50	15312.40	30805.30	15312.40	0.40	0.35	278.27	2.50	15312.40	30805.30	15312.40	7.612
5.14	5.59	ø8/20	2	2	48	SLU	0.40	0.35	1698.09	2.50	15312.40	31213.70	15312.40	0.40	0.35	113.95	2.50	15312.40	31213.70	15312.40	9.017
5.14	5.59	ø8/20	2	2	75	SLU	0.40	0.35	2643.36	2.50	15312.40	31657.10	15312.40	0.40	0.35	58.87	2.50	15312.40	31657.10	15312.40	5.793
5.14	5.59	ø8/20	2	2	13	SND	0.40	0.35	1485.20	2.50	15312.40	30759.90	15312.40	0.40	0.35	555.70	2.50	15312.40	30759.90	15312.40	10.310
5.14	5.59	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	2011.66	2.50	15312.40	30769.80	15312.40	0.40	0.35	278.27	2.50	15312.40	30769.80	15312.40	7.612

Verifiche di resistenza al fuoco

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	87(e)	SLU I	1	1	0.00	-5215.82	84.44	-167.65	-143852.00	5019.61	-8315.56	300.94	40.26	27.580
0.00	87(e)	SLU I	1	1	0.00	-5215.82	84.44	-167.65	-143852.00	5019.61	-8315.56	300.94	40.26	27.580
4.03	87	SLU I	1	1	403.00	-3603.82	-102.59	308.34	-3603.82	-3025.80	8847.86	101.25	55.29	28.776
4.03	87	SLU I	2	1	0.00	-3603.82	-102.59	308.34	-3603.82	-3025.80	8847.86	101.25	55.29	28.776
4.03	87	SLU I	2	1	0.00	-3603.82	-102.59	308.34	-3603.82	-3025.80	8847.86	101.25	55.29	28.776
5.59	87(e)	SLU I	2	1	156.09	-2979.44	-4.25	-916.04	-2979.44	686.27	-9165.16	272.81	82.37	10.012

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.67	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	118.11	2.50	17609.30	47158.40	17609.30	0.35	0.00	46.41	2.50	17609.30	47158.40	17609.30	>100
0.67	3.36	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	118.11	2.50	17609.30	47116.80	17609.30	0.35	0.00	46.41	2.50	17609.30	47116.80	17609.30	>100
3.36	4.03	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	118.11	2.50	17609.30	46950.40	17609.30	0.35	0.00	46.41	2.50	17609.30	46950.40	17609.30	>100
4.03	4.48	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	784.39	2.50	17609.30	46908.80	17609.30	0.35	0.00	63.01	2.50	17609.30	46908.80	17609.30	22.450
4.48	5.14	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	784.39	2.50	17609.30	46880.90	17609.30	0.35	0.00	63.01	2.50	17609.30	46880.90	17609.30	22.450
5.14	5.59	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	784.39	2.50	17609.30	46839.90	17609.30	0.35	0.00	63.01	2.50	17609.30	46839.90	17609.30	22.450

Pilastrata n. 57

Nodi: 57 1057 2057

Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Tipo	B <cm>	H <cm>	Cf <cm>	Cls	Fck <daN/cmq>	Fctk <daN/cmq>	Fcd <daN/cmq>	Fcd (Inc) <daN/cmq>	Fctd <daN/cmq>	Tp	Fyk <daN/cmq>	Fyd <daN/cmq>
1	R	40.00	40.00	5.00	C25/30	249.00	17.91	141.10	249.00	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	74	SLU	1	1	0.00	-14673.20	626.01	626.01	-2233.16	-2233.16	-14673.20	2754.84	-9710.65	284.06	7.47	4.352
0.00	74	SLU	1	1	0.00	-14673.20	626.01	626.01	-2233.16	-2233.16	-14673.20	2754.84	-9710.65	284.06	7.47	4.352
3.63	74	SLU	1	1	363.00	-12785.60	-781.22	-781.22	1618.43	1618.43	-12785.60	-4325.96	8764.57	112.50	6.62	5.439
4.03	74	SLU	2	1	0.00	-7252.78	1079.30	1079.30	1481.69	1481.69	-7252.78	5432.67	7466.47	57.66	6.49	5.037
5.59	75(e)	SLU	2	1	156.09	-7466.55	9.46	-149.33	-2255.71	-2255.71	-7466.55	-725.72	-8982.73	267.19	12.91	3.986

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	M'ydy <daNm>	M'ydz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	1	SND	1	1	0.00	-6316.69	2786.25	2786.25	-1756.04	-1756.04	-6316.69	5364.87	-3459.92	331.88	6.84	1.938
0.00	1	SND	1	1	0.00	-6316.69	2786.25	2786.25	-1756.04	-1756.04	-6316.69	5364.87	-3459.92	331.88	6.84	1.938
3.63	1	SND	1	1	363.00	-4864.69	-1932.53	-1932.53	1298.55	1298.55	-4864.69	-5186.68	3384.62	151.88	6.99	2.660
4.03	7	SND	2	1	0.00	-2417.66	1483.46	1483.46	1717.44	1717.44	-2417.66	3774.33	4444.00	53.44	6.80	2.569
5.59	19	SND	2	1	156.09	-1812.87	36.59	36.59	-760.88	-760.88	-1812.87	419.18	-6540.03	271.41	17.15	8.571

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	Mz <daNm>	My <daNm>	AfT <cmq>	AfC <cmq>	σ_c <daN/cmq>	σ_f <daN/cmq>
0.00	78	SLE R	1	1	0.00	-10344.10	-1502.09	435.32	6.16	6.16	27.36	314.70
0.00	34	SLE Q	1	1	0.00	-7875.02	-330.71	428.75	1.54	10.78	10.75	136.90
0.00	78	SLE R	1	1	0.00	-10344.10	-1502.09	435.32	6.16	6.16	27.36	314.70
0.00	34	SLE Q	1	1	0.00	-7875.02	-330.71	428.75	1.54	10.78	10.75	136.90
3.63	78	SLE R	1	1	363.00	-8892.06	1091.51	-551.33	6.16	6.16	22.54	263.67
3.63	34	SLE Q	1	1	363.00	-6423.02	268.23	-567.98	3.08	9.24	11.18	137.76
4.03	78	SLE R	2	1	0.00	-5006.79	997.89	764.64	7.70	4.62	27.70	415.80
4.03	34	SLE Q	2	1	0.00	-2753.77	114.17	783.15	7.70	4.62	14.05	270.06
5.59	79	SLE R	2	1	156.09	-5066.06	-1539.33	6.66	7.70	4.62	23.77	509.27
5.59	34	SLE Q	2	1	156.09	-2129.39	-695.55	3.68	7.70	4.62	10.79	242.53

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	c <mm>	s <mm>	K_2	Φ_{eq}	Δ_{sm} <mm>	A_s <cmq>	$A_{c\ eff}$ <cmq>	σ_s <daN/cmq>	ε_{sm}	Wk <mm>
4.03	34	SLE Q	2	1	0.00	-2753.77	783.15	114.17	44.00	149.00	0.50	14.00	210.25	3.08	268.85	270.06	0.08	0.03
4.03	82	SLE F	2	1	0.00	-2977.96	779.98	264.90	44.00	149.00	0.50	14.00	248.83	1.54	176.84	289.02	0.08	0.04
5.59	34	SLE Q	2	1	156.09	-2129.39	3.68	-695.55	44.00	149.00	0.50	14.00	192.59	4.62	345.00	242.53	0.07	0.02
5.59	31	SLE F	2	1	156.09	-2582.20	4.15	-833.27	44.00	149.00	0.50	14.00	192.37	4.62	344.27	288.08	0.08	0.03

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.60	ø8/20	2	2	48	SLU	0.40	0.35	320.54	2.50	15312.40	32028.70	15312.40	0.40	0.35	514.53	2.50	15312.40	32028.70	15312.40	29.760
0.00	0.60	ø8/20	2	2	74	SLU	0.40	0.35	1061.04	2.50	15312.40	32271.90	15312.40	0.40	0.35	387.67	2.50	15312.40	32271.90	15312.40	14.431
0.00	0.60	ø8/20	2	2	13	SND	0.40	0.35	791.31	2.50	15312.40	31568.60	15312.40	0.40	0.35	1306.85	2.50	15312.40	31568.60	15312.40	11.717
0.00	0.60	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	1249.99	2.50	15312.40	31481.90	15312.40	0.40	0.35	811.25	2.50	15312.40	31481.90	15312.40	12.250
0.60	3.02	ø8/20	2	2	48	SLU	0.40	0.35	320.54	2.50	15312.40	31986.50	15312.40	0.40	0.35	514.53	2.50	15312.40	31986.50	15312.40	29.760
0.60	3.02	ø8/20	2	2	74	SLU	0.40	0.35	1061.04	2.50	15312.40	32229.70	15312.40	0.40	0.35	387.67	2.50	15312.40	32229.70	15312.40	14.431
0.60	3.02	ø8/20	2	2	13	SND	0.40	0.35	791.31	2.50	15312.40	31536.10	15312.40	0.40	0.35	1306.85	2.50	15312.40	31536.10	15312.40	11.717
0.60	3.02	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	1249.99	2.50	15312.40	31449.40	15312.40	0.40	0.35	811.25	2.50	15312.40	31449.40	15312.40	12.250
3.02	3.63	ø8/20	2	2	48	SLU	0.40	0.35	320.54	2.50	15312.40	31817.60	15312.40	0.40	0.35	514.53	2.50	15312.40	31817.60	15312.40	29.760
3.02	3.63	ø8/20	2	2	74	SLU	0.40	0.35	1061.04	2.50	15312.40	32060.80	15312.40	0.40	0.35	387.67	2.50	15312.40	32060.80	15312.40	14.431
3.02	3.63	ø8/20	2	2	13	SND	0.40	0.35	791.31	2.50	15312.40	31406.20	15312.40	0.40	0.35	1306.85	2.50	15312.40	31406.20	15312.40	11.717
3.02	3.63	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	1249.99	2.50	15312.40	31319.50	15312.40	0.40	0.35	811.25	2.50	15312.40	31319.50	15312.40	12.250
4.03	4.48	ø8/20	2	2	48	SLU	0.40	0.35	1183.10	2.50	15312.40	31051.60	15312.40	0.40	0.35	812.86	2.50	15312.40	31051.60	15312.40	12.943
4.03	4.48	ø8/20	2	2	75	SLU	0.40	0.35	2229.62	2.50	15312.40	31413.60	15312.40	0.40	0.35	688.89	2.50	15312.40	31413.60	15312.40	6.868
4.03	4.48	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	1142.96	2.50	15312.40	30703.10	15312.40	0.40	0.35	1278.27	2.50	15312.40	30703.10	15312.40	11.979
4.03	4.48	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	1506.13	2.50	15312.40	30714.50	15312.40	0.40	0.35	928.25	2.50	15312.40	30714.50	15312.40	10.167
4.48	5.14	ø8/20	2	2	48	SLU	0.40	0.35	1183.10	2.50	15312.40	31020.20	15312.40	0.40	0.35	812.86	2.50	15312.40	31020.20	15312.40	12.943
4.48	5.14	ø8/20	2	2	75	SLU	0.40	0.35	2229.62	2.50	15312.40	31382.20	15312.40	0.40	0.35	688.89	2.50	15312.40	31382.20	15312.40	6.868
4.48	5.14	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	1142.96	2.50	15312.40	30678.90	15312.40	0.40	0.35	1278.27	2.50	15312.40	30678.90	15312.40	11.979
4.48	5.14	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	1506.14	2.50	15312.40	30690.40	15312.40	0.40	0.35	928.25	2.50	15312.40	30690.40	15312.40	10.167
5.14	5.59	ø8/20	2	2	48	SLU	0.40	0.35	1183.11	2.50	15312.40	30974.10	15312.40	0.40	0.35	812.86	2.50	15312.40	30974.10	15312.40	12.943
5.14	5.59	ø8/20	2	2	75	SLU	0.40	0.35	2229.62	2.50	15312.40	31336.00	15312.40	0.40	0.35	688.90	2.50	15312.40	31336.00	15312.40	6.868
5.14	5.59	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	1142.96	2.50	15312.40	30643.50	15312.40	0.40	0.35	1278.27	2.50	15312.40	30643.50	15312.40	11.979

5.14	5.59	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	1506.14	2.50	15312.40	30654.90	15312.40	0.40	0.35	928.25	2.50	15312.40	30654.90	15312.40	10.167

Verifiche di resistenza al fuoco

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	87	SLU I	1	1	0.00	-7875.02	428.75	-330.71	-7875.02	7781.44	-5810.06	323.44	38.07	17.935
0.00	87	SLU I	1	1	0.00	-7875.02	428.75	-330.71	-7875.02	7781.44	-5810.06	323.44	38.07	17.935
3.63	87	SLU I	1	1	363.00	-6423.02	-567.98	268.23	-6423.02	-8904.54	4139.94	160.31	44.57	15.633
4.03	87	SLU I	2	1	0.00	-2753.77	783.15	114.17	-2753.77	9073.30	1350.07	4.92	72.87	11.591
5.59	87(e)	SLU I	2	1	156.09	-2129.39	3.68	-695.55	-2129.39	496.96	-9048.26	272.11	87.25	13.004

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.60	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	165.00	2.50	17609.30	47570.20	17609.30	0.35	0.00	274.58	2.50	17609.30	47570.20	17609.30	64.131
0.60	3.02	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	165.00	2.50	17609.30	47532.70	17609.30	0.35	0.00	274.58	2.50	17609.30	47532.70	17609.30	64.131
3.02	3.63	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	165.00	2.50	17609.30	47382.80	17609.30	0.35	0.00	274.58	2.50	17609.30	47382.80	17609.30	64.131
4.03	4.48	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	518.74	2.50	17609.30	46777.10	17609.30	0.35	0.00	499.35	2.50	17609.30	46777.10	17609.30	33.946
4.48	5.14	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	518.74	2.50	17609.30	46749.20	17609.30	0.35	0.00	499.35	2.50	17609.30	46749.20	17609.30	33.946
5.14	5.59	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	518.74	2.50	17609.30	46708.30	17609.30	0.35	0.00	499.36	2.50	17609.30	46708.30	17609.30	33.946

Pilastrata n. 58

Nodi: 58 1058 2058

Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Tipo	B <cm>	H <cm>	Cf <cm>	Cls	Fck <daN/cmq>	Fctk <daN/cmq>	Fcd <daN/cmq>	Fcd (Inc) <daN/cmq>	Fctd <daN/cmq>	Tp	Fyk <daN/cmq>	Fyd <daN/cmq>
1	R	40.00	40.00	5.00	C25/30	249.00	17.91	141.10	249.00	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	74(e)	SLU	1	1	0.00	-12279.30	89.30	-247.43	-1623.79	-1623.79	-12279.30	-1503.91	-9609.76	262.97	9.73	5.922
0.00	74(e)	SLU	1	1	0.00	-12279.30	89.30	-247.43	-1623.79	-1623.79	-12279.30	-1503.91	-9609.76	262.97	9.73	5.922
3.63	61(e)	SLU	1	1	363.00	-10859.30	-66.14	-218.81	-603.61	-603.61	-10859.30	-3297.75	-9020.26	253.12	7.49	14.959
4.03	61	SLU	2	1	0.00	-1699.45	41.04	41.04	-673.56	-673.56	-1699.45	466.85	-8131.11	271.41	15.64	11.941
5.59	61(e)	SLU	2	1	156.09	-887.76	4.88	17.76	-1709.90	-1709.90	-887.76	0.03	-8022.05	270.00	17.41	4.691

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	M'ydy <daNm>	M'ydz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	13	SND	1	1	0.00	-8564.00	2896.25	2896.25	-908.90	-908.90	-8564.00	6587.04	-2058.08	345.94	8.28	2.273
0.00	13	SND	1	1	0.00	-8564.00	2896.25	2896.25	-908.90	-908.90	-8564.00	6587.04	-2058.08	345.94	8.28	2.273
3.63	13	SND	1	1	363.00	-7112.00	-2432.52	-2432.52	-467.58	-467.58	-7112.00	-6770.81	-1384.22	188.44	10.18	2.790
4.03	13	SND	2	1	0.00	-612.31	2025.40	2025.40	-589.34	-589.34	-612.31	5683.36	-1743.83	348.75	10.36	2.818
5.59	19	SND	2	1	156.09	157.17	44.82	44.82	-1204.52	-1204.52	157.17	311.42	-6291.43	271.06	16.48	5.226

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	Mz <daNm>	My <daNm>	AfT <cmq>	AfC <cmq>	σ_c <daN/cmq>	σ_f <daN/cmq>
0.00	78	SLE R	1	1	0.00	-8838.18	-1093.83	60.38	4.62	7.70	16.16	194.86
0.00	34	SLE Q	1	1	0.00	-8757.47	-124.98	50.91	0.00	12.31	6.35	89.71
0.00	78	SLE R	1	1	0.00	-8838.18	-1093.83	60.38	4.62	7.70	16.16	194.86
0.00	34	SLE Q	1	1	0.00	-8757.47	-124.98	50.91	0.00	12.31	6.35	89.71
3.63	65	SLE R	1	1	363.00	-7697.90	-401.73	-45.09	0.00	12.31	7.97	105.61
3.63	34	SLE Q	1	1	363.00	-7305.47	-35.27	-47.84	0.00	12.31	4.77	69.01
4.03	65	SLE R	2	1	0.00	-1222.42	-448.68	27.03	7.70	4.62	7.48	173.85
4.03	34	SLE Q	2	1	0.00	-802.90	-62.03	27.63	1.54	10.78	1.22	15.35
5.59	65	SLE R	2	1	156.09	-598.05	-1142.43	3.15	7.70	4.62	17.93	638.15
5.59	34	SLE Q	2	1	156.09	-178.53	-238.22	2.30	7.70	4.62	3.78	128.82

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	c <mm>	s <mm>	K_2	Φ_{eq}	Δ_{sm} <mm>	A_s <cmq>	$A_{c\ eff}$ <cmq>	σ_s <daN/cmq>	ε_{sm}	Wk <mm>
4.03	69	SLE F	2	1	0.00	-843.16	26.02	-142.31	44.00	149.00	0.50	14.00	240.43	1.54	167.60	27.07	0.01	0.00
5.59	34	SLE Q	2	1	156.09	-178.53	2.30	-238.22	44.00	149.00	0.50	14.00	205.65	4.62	388.08	128.82	0.04	0.01
5.59	69	SLE F	2	1	156.09	-218.78	1.51	-413.11	44.00	149.00	0.50	14.00	207.46	4.62	394.05	230.64	0.07	0.02

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.60	ø8/20	2	2	48	SLU	0.40	0.35	73.15	2.50	15312.40	31978.30	15312.40	0.40	0.35	217.56	2.50	15312.40	31978.30	15312.40	70.384
0.00	0.60	ø8/20	2	2	74	SLU	0.40	0.35	588.90	2.50	15312.40	31950.60	15312.40	0.40	0.35	43.11	2.50	15312.40	31950.60	15312.40	26.002
0.00	0.60	ø8/20	2	2	13	SND	0.40	0.35	356.63	2.50	15312.40	31505.30	15312.40	0.40	0.35	1467.98	2.50	15312.40	31505.30	15312.40	10.431
0.00	0.60	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	627.82	2.50	15312.40	31523.40	15312.40	0.40	0.35	785.01	2.50	15312.40	31523.40	15312.40	19.506
0.60	3.02	ø8/20	2	2	48	SLU	0.40	0.35	73.15	2.50	15312.40	31936.10	15312.40	0.40	0.35	217.56	2.50	15312.40	31936.10	15312.40	70.384
0.60	3.02	ø8/20	2	2	74	SLU	0.40	0.35	588.90	2.50	15312.40	31908.40	15312.40	0.40	0.35	43.11	2.50	15312.40	31908.40	15312.40	26.002
0.60	3.02	ø8/20	2	2	13	SND	0.40	0.35	356.63	2.50	15312.40	31472.80	15312.40	0.40	0.35	1467.98	2.50	15312.40	31472.80	15312.40	10.431
0.60	3.02	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	627.82	2.50	15312.40	31491.00	15312.40	0.40	0.35	785.01	2.50	15312.40	31491.00	15312.40	19.506
3.02	3.63	ø8/20	2	2	48	SLU	0.40	0.35	73.15	2.50	15312.40	31767.20	15312.40	0.40	0.35	217.56	2.50	15312.40	31767.20	15312.40	70.384

3.02	3.63	ø8/20	2	2	74	SLU	0.40	0.35	588.90	2.50	15312.40	31739.50	15312.40	0.40	0.35	43.11	2.50	15312.40	31739.50	15312.40	26.002
3.02	3.63	ø8/20	2	2	13	SND	0.40	0.35	356.63	2.50	15312.40	31342.90	15312.40	0.40	0.35	1467.98	2.50	15312.40	31342.90	15312.40	10.431
3.02	3.63	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	627.82	2.50	15312.40	31361.00	15312.40	0.40	0.35	785.01	2.50	15312.40	31361.00	15312.40	19.506
4.03	4.48	ø8/20	2	2	48	SLU	0.40	0.35	182.43	2.50	15312.40	30489.70	15312.40	0.40	0.35	179.39	2.50	15312.40	30489.70	15312.40	83.937
4.03	4.48	ø8/20	2	2	61	SLU	0.40	0.35	663.92	2.50	15312.40	30530.60	15312.40	0.40	0.35	23.16	2.50	15312.40	30530.60	15312.40	23.064
4.03	4.48	ø8/20	2	2	13	SND	0.40	0.35	284.55	2.50	15312.40	30437.30	15312.40	0.40	0.35	1248.75	2.50	15312.40	30437.30	15312.40	12.262
4.48	5.14	ø8/20	2	2	48	SLU	0.40	0.35	182.43	2.50	15312.40	30458.30	15312.40	0.40	0.35	179.39	2.50	15312.40	30458.30	15312.40	83.937
4.48	5.14	ø8/20	2	2	61	SLU	0.40	0.35	663.92	2.50	15312.40	30499.10	15312.40	0.40	0.35	23.16	2.50	15312.40	30499.10	15312.40	23.064
4.48	5.14	ø8/20	2	2	13	SND	0.40	0.35	284.55	2.50	15312.40	30413.10	15312.40	0.40	0.35	1248.75	2.50	15312.40	30413.10	15312.40	12.262
5.14	5.59	ø8/20	2	2	48	SLU	0.40	0.35	182.43	2.50	15312.40	30412.20	15312.40	0.40	0.35	179.39	2.50	15312.40	30412.20	15312.40	83.937
5.14	5.59	ø8/20	2	2	61	SLU	0.40	0.35	663.92	2.50	15312.40	30453.00	15312.40	0.40	0.35	23.16	2.50	15312.40	30453.00	15312.40	23.064
5.14	5.59	ø8/20	2	2	13	SND	0.40	0.35	284.55	2.50	15312.40	30377.60	15312.40	0.40	0.35	1248.75	2.50	15312.40	30377.60	15312.40	12.262

Verifiche di resistenza al fuoco

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	87(e)	SLU I	1	1	0.00	-8757.47	50.91	-124.98	-143852.00	6893.89	-6894.10	315.00	37.04	16.426
0.00	87(e)	SLU I	1	1	0.00	-8757.47	50.91	-124.98	-143852.00	6893.89	-6894.10	315.00	37.04	16.426
3.63	87(e)	SLU I	1	1	363.00	-7305.47	-47.84	-35.27	-143852.00	-6779.74	-6779.53	225.00	37.42	19.691
4.03	87	SLU I	2	1	0.00	-802.90	27.63	-62.03	-802.90	3678.74	-8283.61	286.88	50.50	>100
5.59	87(e)	SLU I	2	1	156.09	-178.53	2.30	-238.22	-178.53	0.05	-8785.53	270.00	104.88	36.875

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.60	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	24.71	2.50	17609.30	47706.80	17609.30	0.35	0.00	27.20	2.50	17609.30	47706.80	17609.30	>100
0.60	3.02	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	24.71	2.50	17609.30	47669.30	17609.30	0.35	0.00	27.20	2.50	17609.30	47669.30	17609.30	>100
3.02	3.63	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	24.71	2.50	17609.30	47519.40	17609.30	0.35	0.00	27.20	2.50	17609.30	47519.40	17609.30	>100
4.03	4.48	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	112.88	2.50	17609.30	46475.00	17609.30	0.35	0.00	16.23	2.50	17609.30	46475.00	17609.30	>100
4.48	5.14	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	112.88	2.50	17609.30	46447.10	17609.30	0.35	0.00	16.23	2.50	17609.30	46447.10	17609.30	>100
5.14	5.59	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	112.88	2.50	17609.30	46406.20	17609.30	0.35	0.00	16.23	2.50	17609.30	46406.20	17609.30	>100

Pilastrata n. 59

Nodi: 59 1059 2059

Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Tipo	B <cm>	H <cm>	Cf <cm>	Cls	Fck <daN/cmq>	Fctk <daN/cmq>	Fcd <daN/cmq>	Fcd (Inc) <daN/cmq>	Fctd <daN/cmq>	Tp	Fyk <daN/cmq>	Fyd <daN/cmq>
1	R	40.00	40.00	5.00	C25/30	249.00	17.91	141.10	249.00	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	74	SLU	1	1	0.00	-9964.58	-351.29	-351.29	-2144.57	-2144.57	-9964.58	-1522.79	-9280.41	262.97	10.16	4.328
0.00	74	SLU	1	1	0.00	-9964.58	-351.29	-351.29	-2144.57	-2144.57	-9964.58	-1522.79	-9280.41	262.97	10.16	4.328
3.63	74	SLU	1	1	363.00	-8076.98	631.60	631.60	846.15	846.15	-8076.98	5607.20	7454.52	56.25	6.34	8.817
4.03	75	SLU	2	1	0.00	-1000.36	-1099.29	-1099.29	-1441.91	-1441.91	-1000.36	-5052.23	-6869.25	239.06	7.24	4.700
5.59	74	SLU	2	1	156.09	49.49	-6.14	-6.14	2632.60	2632.60	49.49	-0.03	7881.20	90.00	17.75	2.994

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	M'ydy <daNm>	M'ydz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	13	SND	1	1	0.00	-5122.95	-2634.17	-2634.17	-1338.72	-1338.72	-5122.95	-5570.58	-2934.91	202.50	7.44	2.131
0.00	13	SND	1	1	0.00	-5122.95	-2634.17	-2634.17	-1338.72	-1338.72	-5122.95	-5570.58	-2934.91	202.50	7.44	2.131
3.63	13	SND	1	1	363.00	-3670.95	1864.87	1864.87	654.57	654.57	-3670.95	5915.42	2029.97	14.06	8.99	3.164
4.03	1	SND	2	1	0.00	-517.51	-1720.90	-1720.90	-827.71	-827.71	-517.51	-5174.99	-2454.90	199.69	8.29	2.999
5.59	19	SND	2	1	156.09	278.32	-38.28	-38.28	1494.60	1494.60	278.32	-78.93	6261.76	90.70	16.54	4.188

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	Mz <daNm>	My <daNm>	AfT <cmq>	AfC <cmq>	σ_c <daN/cmq>	σ_f <daN/cmq>
0.00	78	SLE R	1	1	0.00	-7146.33	-1441.50	-247.89	6.16	6.16	25.35	356.06
0.00	34	SLE Q	1	1	0.00	-6411.62	-377.34	-268.24	1.54	10.78	9.02	114.37
0.00	78	SLE R	1	1	0.00	-7146.33	-1441.50	-247.89	6.16	6.16	25.35	356.06
0.00	34	SLE Q	1	1	0.00	-6411.62	-377.34	-268.24	1.54	10.78	9.02	114.37
3.63	78	SLE R	1	1	363.00	-5694.33	564.36	448.01	4.62	7.70	13.60	160.93
3.63	34	SLE Q	1	1	363.00	-4959.62	106.77	461.71	3.08	9.24	7.81	97.34
4.03	40	SLE R	2	1	0.00	-879.80	-945.12	-833.48	7.70	4.62	32.46	787.45
4.03	79	SLE R	2	1	0.00	-748.01	-980.29	-781.81	9.24	3.08	32.16	794.69
4.03	34	SLE Q	2	1	0.00	-742.18	-508.29	-823.12	9.24	3.08	23.83	592.22
5.59	78	SLE R	2	1	156.09	35.14	1777.45	-5.88	7.70	4.62	27.82	1077.73
5.59	34	SLE Q	2	1	156.09	-117.80	494.20	-4.22	7.70	4.62	7.81	289.12

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	c <mm>	s <mm>	K_2	Φ_{eq}	Δ_{sm} <mm>	A_s <cmq>	$A_{c\ eff}$ <cmq>	σ_s <daN/cmq>	ε_{sm}	Wk <mm>
4.03	34	SLE Q	2	1	0.00	-742.18	-823.12	-508.29	44.00	149.00	0.50	14.00	249.18	1.54	177.22	592.22	0.17	0.07
4.03	43	SLE F	2	1	0.00	-741.58	-835.33	-507.64	44.00	149.00	0.50	14.00	250.63	1.54	178.82	598.85	0.17	0.07
5.59	34	SLE Q	2	1	156.09	-117.80	-4.22	494.20	44.00	149.00	0.50	14.00	208.21	4.62	396.53	289.12	0.08	0.03
5.59	82	SLE F	2	1	156.09	-73.27	-4.40	696.45	44.00	149.00	0.50	14.00	209.09	4.62	399.42	415.18	0.12	0.04

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.60	ø8/20	2	2	35	SLU	0.40	0.35	249.25	2.50	15312.40	31576.40	15312.40	0.40	0.35	417.34	2.50	15312.40	31576.40	15312.40	36.690
0.00	0.60	ø8/20	2	2	74	SLU	0.40	0.35	823.89	2.50	15312.40	31639.90	15312.40	0.40	0.35	270.77	2.50	15312.40	31639.90	15312.40	18.585
0.00	0.60	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	525.30	2.50	15312.40	31336.00	15312.40	0.40	0.35	1246.18	2.50	15312.40	31336.00	15312.40	12.287
0.00	0.60	ø8/20	2	2	19	SND	0.40	0.35	879.21	2.50	15312.40	31248.00	15312.40	0.40	0.35	751.98	2.50	15312.40	31248.00	15312.40	17.416
0.60	3.02	ø8/20	2	2	35	SLU	0.40	0.35	249.25	2.50	15312.40	31534.10	15312.40	0.40	0.35	417.34	2.50	15312.40	31534.10	15312.40	36.690
0.60	3.02	ø8/20	2	2	74	SLU	0.40	0.35	823.89	2.50	15312.40	31597.70	15312.40	0.40	0.35	270.77	2.50	15312.40	31597.70	15312.40	18.585
0.60	3.02	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	525.30	2.50	15312.40	31303.50	15312.40	0.40	0.35	1246.18	2.50	15312.40	31303.50	15312.40	12.287
0.60	3.02	ø8/20	2	2	19	SND	0.40	0.35	879.21	2.50	15312.40	31215.50	15312.40	0.40	0.35	751.98	2.50	15312.40	31215.50	15312.40	17.416
3.02	3.63	ø8/20	2	2	35	SLU	0.40	0.35	249.25	2.50	15312.40	31365.20	15312.40	0.40	0.35	417.34	2.50	15312.40	31365.20	15312.40	36.690
3.02	3.63	ø8/20	2	2	74	SLU	0.40	0.35	823.89	2.50	15312.40	31428.80	15312.40	0.40	0.35	270.77	2.50	15312.40	31428.80	15312.40	18.585
3.02	3.63	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	525.30	2.50	15312.40	31173.60	15312.40	0.40	0.35	1246.18	2.50	15312.40	31173.60	15312.40	12.287
3.02	3.63	ø8/20	2	2	19	SND	0.40	0.35	879.21	2.50	15312.40	31085.60	15312.40	0.40	0.35	751.98	2.50	15312.40	31085.60	15312.40	17.416
4.03	4.48	ø8/20	2	2	35	SLU	0.40	0.35	1388.05	2.50	15312.40	30449.00	15312.40	0.40	0.35	784.53	2.50	15312.40	30449.00	15312.40	11.032
4.03	4.48	ø8/20	2	2	75	SLU	0.40	0.35	2482.99	2.50	15312.40	30436.70	15312.40	0.40	0.35	699.94	2.50	15312.40	30436.70	15312.40	6.167
4.03	4.48	ø8/20	2	2	13	SND	0.40	0.35	823.22	2.50	15312.40	30432.20	15312.40	0.40	0.35	1056.31	2.50	15312.40	30432.20	15312.40	14.496
4.03	4.48	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	969.60	2.50	15312.40	30455.20	15312.40	0.40	0.35	823.49	2.50	15312.40	30455.20	15312.40	15.793
4.48	5.14	ø8/20	2	2	35	SLU	0.40	0.35	1388.05	2.50	15312.40	30417.60	15312.40	0.40	0.35	784.53	2.50	15312.40	30417.60	15312.40	11.032
4.48	5.14	ø8/20	2	2	75	SLU	0.40	0.35	2482.99	2.50	15312.40	30405.30	15312.40	0.40	0.35	699.94	2.50	15312.40	30405.30	15312.40	6.167
4.48	5.14	ø8/20	2	2	13	SND	0.40	0.35	823.22	2.50	15312.40	30408.10	15312.40	0.40	0.35	1056.31	2.50	15312.40	30408.10	15312.40	14.496
4.48	5.14	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	969.60	2.50	15312.40	30431.10	15312.40	0.40	0.35	823.49	2.50	15312.40	30431.10	15312.40	15.793
5.14	5.59	ø8/20	2	2	35	SLU	0.40	0.35	1388.06	2.50	15312.40	30371.40	15312.40	0.40	0.35	784.53	2.50	15312.40	30371.40	15312.40	11.031
5.14	5.59	ø8/20	2	2	75	SLU	0.40	0.35	2483.00	2.50	15312.40	30359.20	15312.40	0.40	0.35	699.94	2.50	15312.40	30359.20	15312.40	6.167
5.14	5.59	ø8/20	2	2	13	SND	0.40	0.35	823.22	2.50	15312.40	30372.60	15312.40	0.40	0.35	1056.31	2.50	15312.40	30372.60	15312.40	14.496
5.14	5.59	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	969.60	2.50	15312.40	30395.60	15312.40	0.40	0.35	823.49	2.50	15312.40	30395.60	15312.40	15.793

Verifiche di resistenza al fuoco

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	87	SLU I	1	1	0.00	-6411.62	-268.24	-377.34	-6411.62	-5504.70	-7762.46	236.25	39.51	20.555
0.00	87	SLU I	1	1	0.00	-6411.62	-268.24	-377.34	-6411.62	-5504.70	-7762.46	236.25	39.51	20.555
3.63	87	SLU I	1	1	363.00	-4959.62	461.71	106.77	-4959.62	9303.00	2138.69	8.44	59.77	20.143
4.03	87	SLU I	2	1	0.00	-742.18	-823.12	-508.29	-742.18	-7762.99	-4825.80	210.94	42.11	9.449
5.59	87	SLU I	2	1	156.09	-117.80	-4.22	494.20	-117.80	-0.05	8776.35	90.00	104.97	17.758

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.60	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	133.36	2.50	17609.30	47343.60	17609.30	0.35	0.00	201.09	2.50	17609.30	47343.60	17609.30	87.570
0.60	3.02	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	133.36	2.50	17609.30	47306.10	17609.30	0.35	0.00	201.09	2.50	17609.30	47306.10	17609.30	87.570
3.02	3.63	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	133.36	2.50	17609.30	47156.20	17609.30	0.35	0.00	201.09	2.50	17609.30	47156.20	17609.30	87.570
4.03	4.48	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	642.23	2.50	17609.30	46465.60	17609.30	0.35	0.00	524.62	2.50	17609.30	46465.60	17609.30	27.419
4.48	5.14	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	642.24	2.50	17609.30	46437.70	17609.30	0.35	0.00	524.63	2.50	17609.30	46437.70	17609.30	27.419
5.14	5.59	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	642.24	2.50	17609.30	46396.80	17609.30	0.35	0.00	524.63	2.50	17609.30	46396.80	17609.30	27.419

Pilastrata n. 60

Nodi: 60 1060 2060

Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Tipo	B <cm>	H <cm>	Cf <cm>	Cls	Fck <daN/cmq>	Fctk <daN/cmq>	Fcd <daN/cmq>	Fcd (Inc) <daN/cmq>	Fctd <daN/cmq>	Tp	Fyk <daN/cmq>	Fyd <daN/cmq>
1	R	40.00	40.00	5.00	C25/30	249.00	17.91	141.10	249.00	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	74	SLU	1	1	0.00	-8361.08	502.49	502.49	-2141.84	-2141.84	-8361.08	2067.28	-8981.34	279.84	9.46	4.189
0.00	74	SLU	1	1	0.00	-8361.08	502.49	502.49	-2141.84	-2141.84	-8361.08	2067.28	-8981.34	279.84	9.46	4.189
3.63	74	SLU	1	1	363.00	-6473.48	-608.81	-608.81	999.09	999.09	-6473.48	-4753.59	7738.67	116.72	6.93	7.761
4.03	48	SLU	2	1	0.00	-1684.40	939.30	939.30	-87.68	-87.68	-1684.40	8117.05	-756.63	357.19	14.54	8.622
5.59	61(e)	SLU	2	1	156.09	-1317.45	-0.00	-26.35	-2223.48	-2223.48	-1317.45	0.03	-8086.22	270.00	17.26	3.636

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	M'ydy <daNm>	M'ydz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	13	SND	1	1	0.00	-3874.59	2693.32	2693.32	-1360.62	-1360.62	-3874.59	5498.56	-2733.89	338.91	7.72	2.035
0.00	13	SND	1	1	0.00	-3874.59	2693.32	2693.32	-1360.62	-1360.62	-3874.59	5498.56	-2733.89	338.91	7.72	2.035
3.63	13	SND	1	1	363.00	-2422.59	-1887.39	-1887.39	860.76	860.76	-2422.59	-5418.21	2526.27	160.31	8.04	2.882
4.03	1	SND	2	1	0.00	-786.39	1474.49	1474.49	-581.04	-581.04	-786.39	5441.59	-2141.27	344.53	9.11	3.690
5.59	19	SND	2	1	156.09	135.11	40.78	40.78	-718.32	-718.32	135.11	377.59	-6277.90	271.41	16.27	8.741

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	Mz <daNm>	My <daNm>	AfT <cmq>	AfC <cmq>	σ_c <daN/cmq>	σ_f <daN/cmq>
0.00	78	SLE R	1	1	0.00	-6019.15	-1443.69	345.56	7.70	4.62	27.74	458.80
0.00	34	SLE Q	1	1	0.00	-5203.31	-384.13	336.06	3.08	9.24	9.52	116.65
0.00	78	SLE R	1	1	0.00	-6019.15	-1443.69	345.56	7.70	4.62	27.74	458.80
0.00	34	SLE Q	1	1	0.00	-5203.31	-384.13	336.06	3.08	9.24	9.52	116.65
3.63	78	SLE R	1	1	363.00	-4567.15	675.64	-424.22	6.16	6.16	15.90	178.51
3.63	34	SLE Q	1	1	363.00	-3751.31	212.58	-427.63	6.16	6.16	8.67	102.72

4.03	78	SLE R	2	1	0.00	-930.53	-218.66	587.10	7.70	4.62	13.73	334.24
4.03	34	SLE Q	2	1	0.00	-1055.05	-52.25	594.19	7.70	4.62	10.38	280.82
5.59	65	SLE R	2	1	156.09	-887.37	-1487.99	0.50	7.70	4.62	23.28	820.82
5.59	34	SLE Q	2	1	156.09	-430.67	-193.16	0.52	7.70	4.62	3.02	80.04

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	c <mm>	s <mm>	K_2	Φ_{eq}	Δ_{sm} <mm>	A_s <cmq>	$A_{c\ eff}$ <cmq>	σ_s <daN/cmq>	ε_{sm}	Wk <mm>
0.00	82	SLE F	1	1	0.00	-5292.71	337.21	-563.98	44.00	149.00	0.50	14.00	138.77	1.54	55.83	76.43	0.02	0.01
0.00	82	SLE F	1	1	0.00	-5292.71	337.21	-563.98	44.00	149.00	0.50	14.00	138.77	1.54	55.83	76.43	0.02	0.01
3.63	34	SLE Q	1	1	363.00	-3751.31	-427.63	212.58	44.00	149.00	0.50	14.00	143.10	1.54	60.59	56.75	0.02	0.00
3.63	82	SLE F	1	1	363.00	-3840.71	-427.34	285.95	44.00	149.00	0.50	14.00	145.07	1.54	62.75	70.79	0.02	0.01
4.03	34	SLE Q	2	1	0.00	-1055.05	594.19	-52.25	44.00	149.00	0.50	14.00	190.03	4.62	336.57	280.82	0.08	0.03
4.03	56	SLE F	2	1	0.00	-1054.23	607.09	-51.32	44.00	149.00	0.50	14.00	190.71	4.62	338.81	288.40	0.08	0.03
5.59	34	SLE Q	2	1	156.09	-430.67	0.52	-193.16	44.00	149.00	0.50	14.00	198.42	4.62	364.25	80.04	0.02	0.01
5.59	69	SLE F	2	1	156.09	-489.15	0.78	-443.88	44.00	149.00	0.50	14.00	204.87	4.62	385.52	225.68	0.07	0.02

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	Vsdu,y <daN>	$ctg\theta_{,y}$	VRsd,y <daN>	VRcd,y <daN>	Vrd,y <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	Vsdu,z <daN>	$ctg\theta_{,z}$	VRsd,z <daN>	VRcd,z <daN>	Vrd,z <daN>	Sic.
0.00	0.60	ø8/20	2	2	48	SLU	0.40	0.35	345.84	2.50	15312.40	31355.50	15312.40	0.40	0.35	431.06	2.50	15312.40	31355.50	15312.40	35.523
0.00	0.60	ø8/20	2	2	74	SLU	0.40	0.35	865.27	2.50	15312.40	31424.70	15312.40	0.40	0.35	306.14	2.50	15312.40	31424.70	15312.40	17.697
0.00	0.60	ø8/20	2	2	13	SND	0.40	0.35	611.87	2.50	15312.40	31177.90	15312.40	0.40	0.35	1261.87	2.50	15312.40	31177.90	15312.40	12.135
0.00	0.60	ø8/20	2	2	19	SND	0.40	0.35	978.97	2.50	15312.40	31097.30	15312.40	0.40	0.35	764.15	2.50	15312.40	31097.30	15312.40	15.641
0.60	3.02	ø8/20	2	2	48	SLU	0.40	0.35	345.84	2.50	15312.40	31313.30	15312.40	0.40	0.35	431.06	2.50	15312.40	31313.30	15312.40	35.523
0.60	3.02	ø8/20	2	2	74	SLU	0.40	0.35	865.27	2.50	15312.40	31382.50	15312.40	0.40	0.35	306.14	2.50	15312.40	31382.50	15312.40	17.697
0.60	3.02	ø8/20	2	2	13	SND	0.40	0.35	611.87	2.50	15312.40	31145.40	15312.40	0.40	0.35	1261.87	2.50	15312.40	31145.40	15312.40	12.135
0.60	3.02	ø8/20	2	2	19	SND	0.40	0.35	978.97	2.50	15312.40	31064.80	15312.40	0.40	0.35	764.15	2.50	15312.40	31064.80	15312.40	15.641
3.02	3.63	ø8/20	2	2	48	SLU	0.40	0.35	345.84	2.50	15312.40	31144.30	15312.40	0.40	0.35	431.06	2.50	15312.40	31144.30	15312.40	35.523
3.02	3.63	ø8/20	2	2	74	SLU	0.40	0.35	865.27	2.50	15312.40	31213.60	15312.40	0.40	0.35	306.14	2.50	15312.40	31213.60	15312.40	17.697
3.02	3.63	ø8/20	2	2	13	SND	0.40	0.35	611.87	2.50	15312.40	31015.50	15312.40	0.40	0.35	1261.87	2.50	15312.40	31015.50	15312.40	12.135
3.02	3.63	ø8/20	2	2	19	SND	0.40	0.35	978.97	2.50	15312.40	30934.80	15312.40	0.40	0.35	764.15	2.50	15312.40	30934.80	15312.40	15.641
4.03	4.48	ø8/20	2	2	50	SLU	0.40	0.35	174.89	2.50	15312.40	30549.50	15312.40	0.40	0.35	602.36	2.50	15312.40	30549.50	15312.40	25.421
4.03	4.48	ø8/20	2	2	61	SLU	0.40	0.35	1499.01	2.50	15312.40	30588.20	15312.40	0.40	0.35	543.95	2.50	15312.40	30588.20	15312.40	10.215
4.03	4.48	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	194.23	2.50	15312.40	30486.20	15312.40	0.40	0.35	903.15	2.50	15312.40	30486.20	15312.40	16.954
4.03	4.48	ø8/20	2	2	19	SND	0.40	0.35	381.54	2.50	15312.40	30513.90	15312.40	0.40	0.35	667.65	2.50	15312.40	30513.90	15312.40	22.935
4.48	5.14	ø8/20	2	2	50	SLU	0.40	0.35	174.89	2.50	15312.40	30518.10	15312.40	0.40	0.35	602.36	2.50	15312.40	30518.10	15312.40	25.421
4.48	5.14	ø8/20	2	2	61	SLU	0.40	0.35	1499.01	2.50	15312.40	30556.80	15312.40	0.40	0.35	543.95	2.50	15312.40	30556.80	15312.40	10.215
4.48	5.14	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	194.23	2.50	15312.40	30462.00	15312.40	0.40	0.35	903.16	2.50	15312.40	30462.00	15312.40	16.954
4.48	5.14	ø8/20	2	2	19	SND	0.40	0.35	381.55	2.50	15312.40	30489.70	15312.40	0.40	0.35	667.65	2.50	15312.40	30489.70	15312.40	22.935
5.14	5.59	ø8/20	2	2	50	SLU	0.40	0.35	174.89	2.50	15312.40	30471.90	15312.40	0.40	0.35	602.37	2.50	15312.40	30471.90	15312.40	25.421
5.14	5.59	ø8/20	2	2	61	SLU	0.40	0.35	1499.01	2.50	15312.40	30510.70	15312.40	0.40	0.35	543.95	2.50	15312.40	30510.70	15312.40	10.215
5.14	5.59	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	194.23	2.50	15312.40	30426.60	15312.40	0.40	0.35	903.16	2.50	15312.40	30426.60	15312.40	16.954
5.14	5.59	ø8/20	2	2	19	SND	0.40	0.35	381.55	2.50	15312.40	30454.30	15312.40	0.40	0.35	667.65	2.50	15312.40	30454.30	15312.40	22.935

Verifiche di resistenza al fuoco

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	87	SLU I	1	1	0.00	-5203.31	336.06	-384.13	-5203.31	6246.96	-6972.39	312.19	38.02	18.342
0.00	87	SLU I	1	1	0.00	-5203.31	336.06	-384.13	-5203.31	6246.96	-6972.39	312.19	38.02	18.342
3.63	87	SLU I	1	1	363.00	-3751.31	-427.63	212.58	-3751.31	-8468.37	4307.27	157.50	44.71	19.895
4.03	87	SLU I	2	1	0.00	-1055.05	594.19	-52.25	-1055.05	8872.19	-834.21	357.19	84.42	14.940
5.59	87(e)	SLU I	2	1	156.09	-430.67	0.52	-193.16	-430.67	422.25	-8808.96	271.41	94.06	45.610

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	Vsdu,y <daN>	$ctg\theta_{,y}$	VRsd,y <daN>	VRcd,y <daN>	Vrd,y <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	Vsdu,z <daN>	$ctg\theta_{,z}$	VRsd,z <daN>	VRcd,z <daN>	Vrd,z <daN>	Sic.
0.00	0.60	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	164.38	2.50	17609.30	47156.40	17609.30	0.35	0.00	210.38	2.50	17609.30	47156.40	17609.30	83.700
0.60	3.02	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	164.38	2.50	17609.30	47119.00	17609.30	0.35	0.00	210.38	2.50	17609.30	47119.00	17609.30	83.700
3.02	3.63	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	164.38	2.50	17609.30	46969.10	17609.30	0.35	0.00	210.38	2.50	17609.30	46969.10	17609.30	83.700
4.03	4.48	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	90.27	2.50	17609.30	46514.10	17609.30	0.35	0.00	380.33	2.50	17609.30	46514.10	17609.30	46.300
4.48	5.14	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	90.27	2.50	17609.30	46486.20	17609.30	0.35	0.00	380.33	2.50	17609.30	46486.20	17609.30	46.300
5.14	5.59	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	90.28	2.50	17609.30	46445.30	17609.30	0.35	0.00	380.33	2.50	17609.30	46445.30	17609.30	46.300

Pilastrata n. 61

Nodi: 61 1061 2061

Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Tipo	B <cm>	H <cm>	Cf <cm>	Cls	Fck <daN/cmq>	Fctk <daN/cmq>	Fcd <daN/cmq>	Fcd (Inc) <daN/cmq>	Fctd <daN/cmq>	Tp	Fyk <daN/cmq>	Fyd <daN/cmq>
1	R	40.00	40.00	5.00	C25/30	249.00	17.91	141.10	249.00	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	74(e)	SLU	1	1	0.00	-8627.84	166.58	-173.85	-2414.88	-2414.88	-8627.84	-719.98	-9152.48	267.19	12.60	3.792
0.00	74(e)	SLU	1	1	0.00	-8627.84	166.58	-173.85	-2414.88	-2414.88	-8627.84	-719.98	-9152.48	267.19	12.60	3.792
3.63	74	SLU	1	1	363.00	-6740.24	-152.66	-152.66	582.62	582.62	-6740.24	-2340.89	8708.95	101.25	9.30	14.973
4.03	61	SLU	2	1	0.00	-693.28	120.56	120.56	-640.13	-640.13	-693.28	1610.28	-7899.97	277.03	12.15	12.283
5.59	74	SLU	2	1	156.09	490.94	9.80	9.80	3130.30	3130.30	490.94	-98.36	7753.21	90.70	16.60	2.477

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	M'ydy <daNm>	M'ydz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.

0.00	13	SND	1	1	0.00	-6215.97	2888.53	2888.53	-1199.60	-1199.60	-6215.97	6006.66	-2493.61	341.72	7.79	2.079
0.00	13	SND	1	1	0.00	-6215.97	2888.53	2888.53	-1199.60	-1199.60	-6215.97	6006.66	-2493.61	341.72	7.79	2.079
3.63	13	SND	1	1	363.00	-4763.97	-2452.97	-2452.97	423.54	423.54	-4763.97	-6559.74	1206.96	172.97	11.20	2.679
4.03	1	SND	2	1	0.00	-304.53	1958.83	1958.83	-498.67	-498.67	-304.53	5832.34	-1396.49	351.56	11.54	2.967
5.59	19	SND	2	1	156.09	477.96	40.56	40.56	1561.37	1561.37	477.96	79.02	6232.32	89.30	16.60	3.990

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	Mz <daNm>	My <daNm>	AfT <cmq>	AfC <cmq>	σ_c <daN/cmq>	σ_f <daN/cmq>
0.00	78	SLE R	1	1	0.00	-6255.54	-1629.21	112.81	7.70	4.62	26.77	494.25
0.00	34	SLE Q	1	1	0.00	-6373.82	-447.61	96.67	0.00	12.31	8.07	103.82
0.00	78	SLE R	1	1	0.00	-6255.54	-1629.21	112.81	7.70	4.62	26.77	494.25
0.00	34	SLE Q	1	1	0.00	-6373.82	-447.61	96.67	0.00	12.31	8.07	103.82
3.63	78	SLE R	1	1	363.00	-4803.54	390.60	-103.11	1.54	10.78	6.90	87.23
3.63	34	SLE Q	1	1	363.00	-4921.82	48.95	-91.74	0.00	12.31	3.91	54.25
4.03	65	SLE R	2	1	0.00	-531.46	-431.04	82.45	7.70	4.62	8.53	235.81
4.03	34	SLE Q	2	1	0.00	-442.39	-90.09	81.49	7.70	4.62	2.75	43.34
5.59	78	SLE R	2	1	156.09	341.26	2113.98	6.48	7.70	4.62	33.03	1308.08
5.59	34	SLE Q	2	1	156.09	181.98	574.03	2.57	7.70	4.62	8.97	363.34

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	c <mm>	s <mm>	K_2	Φ_{eq}	Δ_{sm} <mm>	A_s <cmq>	$A_{c\ eff}$ <cmq>	σ_s <daN/cmq>	ε_{sm}	Wk <mm>
4.03	34	SLE Q	2	1	0.00	-442.39	81.49	-90.09	44.00	149.01	0.50	14.00	193.76	1.54	116.30	43.34	0.01	0.00
4.03	69	SLE F	2	1	0.00	-467.30	79.08	-152.45	44.00	149.01	0.50	14.00	232.03	1.54	158.38	74.15	0.02	0.01
5.59	34	SLE Q	2	1	156.09	181.98	2.57	574.03	44.00	149.01	0.99	14.00	332.75	4.62	406.24	363.34	0.11	0.06
5.59	82	SLE F	2	1	156.09	206.75	2.99	813.32	44.00	149.01	0.99	14.00	332.68	4.62	405.68	510.08	0.15	0.08

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.60	ø8/20	2	2	48	SLU	0.40	0.35	302.94	2.50	15312.40	31481.00	15312.40	0.40	0.35	253.15	2.50	15312.40	31481.00	15312.40	50.546
0.00	0.60	ø8/20	2	2	74	SLU	0.40	0.35	825.75	2.50	15312.40	31460.50	15312.40	0.40	0.35	87.94	2.50	15312.40	31460.50	15312.40	18.544
0.00	0.60	ø8/20	2	2	13	SND	0.40	0.35	447.08	2.50	15312.40	31174.80	15312.40	0.40	0.35	1471.48	2.50	15312.40	31174.80	15312.40	10.406
0.00	0.60	ø8/20	2	2	19	SND	0.40	0.35	676.68	2.50	15312.40	31190.80	15312.40	0.40	0.35	804.34	2.50	15312.40	31190.80	15312.40	19.037
0.60	3.02	ø8/20	2	2	48	SLU	0.40	0.35	302.94	2.50	15312.40	31438.70	15312.40	0.40	0.35	253.15	2.50	15312.40	31438.70	15312.40	50.546
0.60	3.02	ø8/20	2	2	74	SLU	0.40	0.35	825.75	2.50	15312.40	31418.30	15312.40	0.40	0.35	87.94	2.50	15312.40	31418.30	15312.40	18.544
0.60	3.02	ø8/20	2	2	13	SND	0.40	0.35	447.08	2.50	15312.40	31142.30	15312.40	0.40	0.35	1471.48	2.50	15312.40	31142.30	15312.40	10.406
0.60	3.02	ø8/20	2	2	19	SND	0.40	0.35	676.68	2.50	15312.40	31158.30	15312.40	0.40	0.35	804.34	2.50	15312.40	31158.30	15312.40	19.037
3.02	3.63	ø8/20	2	2	48	SLU	0.40	0.35	302.94	2.50	15312.40	31269.80	15312.40	0.40	0.35	253.15	2.50	15312.40	31269.80	15312.40	50.546
3.02	3.63	ø8/20	2	2	74	SLU	0.40	0.35	825.75	2.50	15312.40	31249.40	15312.40	0.40	0.35	87.94	2.50	15312.40	31249.40	15312.40	18.544
3.02	3.63	ø8/20	2	2	13	SND	0.40	0.35	447.08	2.50	15312.40	31012.40	15312.40	0.40	0.35	1471.48	2.50	15312.40	31012.40	15312.40	10.406
3.02	3.63	ø8/20	2	2	19	SND	0.40	0.35	676.68	2.50	15312.40	31028.40	15312.40	0.40	0.35	804.34	2.50	15312.40	31028.40	15312.40	19.037
4.03	4.48	ø8/20	2	2	48	SLU	0.40	0.35	968.23	2.50	15312.40	30370.50	15312.40	0.40	0.35	211.95	2.50	15312.40	30370.50	15312.40	15.815
4.03	4.48	ø8/20	2	2	75	SLU	0.40	0.35	1836.32	2.50	15312.40	30348.30	15312.40	0.40	0.35	101.09	2.50	15312.40	30348.30	15312.40	8.339
4.03	4.48	ø8/20	2	2	13	SND	0.40	0.35	531.15	2.50	15312.40	30380.30	15312.40	0.40	0.35	1212.77	2.50	15312.40	30380.30	15312.40	12.626
4.03	4.48	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	623.74	2.50	15312.40	30401.50	15312.40	0.40	0.35	680.82	2.50	15312.40	30401.50	15312.40	22.491
4.48	5.14	ø8/20	2	2	48	SLU	0.40	0.35	968.23	2.50	15312.40	30339.10	15312.40	0.40	0.35	211.95	2.50	15312.40	30339.10	15312.40	15.815
4.48	5.14	ø8/20	2	2	75	SLU	0.40	0.35	1836.32	2.50	15312.40	30302.40	15312.40	0.40	0.35	101.09	2.50	15312.40	30302.40	15312.40	8.339
4.48	5.14	ø8/20	2	2	13	SND	0.40	0.35	531.15	2.50	15312.40	30356.20	15312.40	0.40	0.35	1212.77	2.50	15312.40	30356.20	15312.40	12.626
4.48	5.14	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	623.74	2.50	15312.40	30377.40	15312.40	0.40	0.35	680.82	2.50	15312.40	30377.40	15312.40	22.491
5.14	5.59	ø8/20	2	2	48	SLU	0.40	0.35	968.23	2.50	15312.40	30302.40	15312.40	0.40	0.35	211.95	2.50	15312.40	30302.40	15312.40	15.815
5.14	5.59	ø8/20	2	2	75	SLU	0.40	0.35	1836.32	2.50	15312.40	30302.40	15312.40	0.40	0.35	101.09	2.50	15312.40	30302.40	15312.40	8.339
5.14	5.59	ø8/20	2	2	13	SND	0.40	0.35	531.15	2.50	15312.40	30302.40	15312.40	0.40	0.35	1212.77	2.50	15312.40	30302.40	15312.40	12.626
5.14	5.59	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	623.74	2.50	15312.40	30302.40	15312.40	0.40	0.35	680.82	2.50	15312.40	30302.40	15312.40	22.491

Verifiche di resistenza al fuoco

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	87(e)	SLU I	1	1	0.00	-6373.82	96.67	-447.61	-6373.82	-2603.52	-9301.14	260.16	56.25	20.742
0.00	87(e)	SLU I	1	1	0.00	-6373.82	96.67	-447.61	-6373.82	-2603.52	-9301.14	260.16	56.25	20.742
3.63	87(e)	SLU I	1	1	363.00	-4921.82	-91.74	48.95	-143852.00	-6588.41	6588.53	135.00	38.03	29.227
4.03	87	SLU I	2	1	0.00	-442.39	81.49	-90.09	-442.39	5867.94	-6582.56	312.19	39.41	72.594
5.59	87	SLU I	2	1	156.09	181.98	2.57	574.03	181.98	-0.05	8718.02	90.00	105.51	15.187

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.60	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	136.79	2.50	17609.30	47337.70	17609.30	0.35	0.00	51.90	2.50	17609.30	47337.70	17609.30	>100
0.60	3.02	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	136.79	2.50	17609.30	47300.20	17609.30	0.35	0.00	51.90	2.50	17609.30	47300.20	17609.30	>100
3.02	3.63	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	136.79	2.50	17609.30	47150.30	17609.30	0.35	0.00	51.90	2.50	17609.30	47150.30	17609.30	>100
4.03	4.48	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	425.46	2.50	17609.30	46419.20	17609.30	0.35	0.00	50.56	2.50	17609.30	46419.20	17609.30	41.389
4.48	5.14	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	425.46	2.50	17609.30	46391.30	17609.30	0.35	0.00	50.56	2.50	17609.30	46391.30	17609.30	41.389
5.14	5.59	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	425.46	2.50	17609.30	46350.70	17609.30	0.35	0.00	50.56	2.50	17609.30	46350.70	17609.30	41.389

Pilastrata n. 62

Nodi: 62 1062 2062

Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Tipo	B <cm>	H <cm>	Cf <cm>	Cls	Fck <daN/cmq>	Fctk <daN/cmq>	Fcd <daN/cmq>	Fcd (Inc) <daN/cmq>	Fctd <daN/cmq>	Tp	Fyk <daN/cmq>	Fyd <daN/cmq>
1	R	40.00	40.00	5.00	C25/30	249.00	17.91	141.10	249.00	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	74	SLU	1	1	0.00	-8697.70	-335.15	-335.15	-2491.82	-2491.82	-8697.70	-1274.09	-9125.52	264.38	11.01	3.665
0.00	74	SLU	1	1	0.00	-8697.70	-335.15	-335.15	-2491.82	-2491.82	-8697.70	-1274.09	-9125.52	264.38	11.01	3.665
3.63	74	SLU	1	1	363.00	-6810.10	458.51	458.51	1353.43	1353.43	-6810.10	2785.07	8640.75	75.94	8.51	6.342
4.03	35	SLU	2	1	0.00	-1609.94	-723.26	-723.26	-48.12	-48.12	-1609.94	-8144.67	-466.60	181.41	15.62	11.181
5.59	61(e)	SLU	2	1	156.09	-1383.33	-0.24	-27.67	-2117.96	-2117.96	-1383.33	0.13	-8096.06	270.00	17.23	3.822

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	M'ydy <daNm>	M'ydz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	13	SND	1	1	0.00	-4102.19	-2586.32	-2586.32	-1717.58	-1717.58	-4102.19	-5103.52	-3348.62	208.12	7.06	1.965
0.00	13	SND	1	1	0.00	-4102.19	-2586.32	-2586.32	-1717.58	-1717.58	-4102.19	-5103.52	-3348.62	208.12	7.06	1.965
3.63	13	SND	1	1	363.00	-2650.19	1761.80	1761.80	1199.84	1199.84	-2650.19	4920.69	3270.85	28.12	7.25	2.772
4.03	1	SND	2	1	0.00	-676.08	-1473.43	-1473.43	-881.17	-881.17	-676.08	-4829.72	-2953.06	205.31	7.69	3.297
5.59	19	SND	2	1	156.09	337.30	41.73	41.73	-594.48	-594.48	337.30	377.91	-6248.64	271.41	16.34	10.505

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	Mz <daNm>	My <daNm>	AfT <cmq>	AfC <cmq>	σ_c <daN/cmq>	σ_f <daN/cmq>
0.00	78	SLE R	1	1	0.00	-6242.26	-1679.49	-233.68	7.70	4.62	29.77	550.82
0.00	34	SLE Q	1	1	0.00	-5602.37	-551.34	-239.79	3.08	9.24	10.58	128.87
0.00	78	SLE R	1	1	0.00	-6242.26	-1679.49	-233.68	7.70	4.62	29.77	550.82
0.00	34	SLE Q	1	1	0.00	-5602.37	-551.34	-239.79	3.08	9.24	10.58	128.87
3.63	78	SLE R	1	1	363.00	-4790.26	914.73	322.96	6.16	6.16	18.60	248.11
3.63	34	SLE Q	1	1	363.00	-4150.37	347.61	332.04	4.62	7.70	9.02	108.12
4.03	39	SLE R	2	1	0.00	-1166.43	-35.67	-507.07	7.70	4.62	8.61	215.19
4.03	34	SLE Q	2	1	0.00	-990.08	-78.27	-469.75	7.70	4.62	8.91	218.23
5.59	65	SLE R	2	1	156.09	-932.11	-1418.34	0.09	7.70	4.62	22.18	774.81
5.59	34	SLE Q	2	1	156.09	-365.70	-152.19	0.58	7.70	4.62	2.38	60.96

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	c <mm>	s <mm>	K_2	Φ_{eq}	Δ_{sm} <mm>	A_s <cmq>	$A_{c\ eff}$ <cmq>	σ_s <daN/cmq>	ε_{sm}	Wk <mm>
0.00	82	SLE F	1	1	0.00	-5660.79	-239.08	-739.19	44.00	149.01	0.50	14.00	161.88	1.54	81.24	100.80	0.03	0.01
0.00	82	SLE F	1	1	0.00	-5660.79	-239.08	-739.19	44.00	149.01	0.50	14.00	161.88	1.54	81.24	100.80	0.03	0.01
3.63	82	SLE F	1	1	363.00	-4208.79	331.01	434.10	44.00	149.01	0.50	14.00	141.44	1.54	58.77	71.66	0.02	0.01
4.03	34	SLE Q	2	1	0.00	-990.08	-469.75	-78.27	44.00	149.00	0.50	14.00	177.66	4.62	295.75	218.23	0.06	0.02
4.03	43	SLE F	2	1	0.00	-990.47	-481.87	-80.04	44.00	149.00	0.50	14.00	178.09	4.62	297.17	225.94	0.07	0.02
5.59	34	SLE Q	2	1	156.09	-365.70	0.58	-152.19	44.00	149.01	0.50	14.00	197.19	4.62	360.20	60.96	0.02	0.01
5.59	69	SLE F	2	1	156.09	-444.10	0.59	-381.40	44.00	149.01	0.50	14.00	204.57	4.62	384.55	191.86	0.06	0.02

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.60	ø8/20	2	2	35	SLU	0.40	0.35	484.83	2.50	15312.40	31432.80	15312.40	0.40	0.35	356.14	2.50	15312.40	31432.80	15312.40	31.583
0.00	0.60	ø8/20	2	2	74	SLU	0.40	0.35	1059.30	2.50	15312.40	31469.90	15312.40	0.40	0.35	218.64	2.50	15312.40	31469.90	15312.40	14.455
0.00	0.60	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	647.74	2.50	15312.40	31255.80	15312.40	0.40	0.35	1204.97	2.50	15312.40	31255.80	15312.40	12.708
0.00	0.60	ø8/20	2	2	19	SND	0.40	0.35	1103.71	2.50	15312.40	31162.60	15312.40	0.40	0.35	705.36	2.50	15312.40	31162.60	15312.40	13.874
0.60	3.02	ø8/20	2	2	35	SLU	0.40	0.35	484.83	2.50	15312.40	31390.60	15312.40	0.40	0.35	356.14	2.50	15312.40	31390.60	15312.40	31.583
0.60	3.02	ø8/20	2	2	74	SLU	0.40	0.35	1059.30	2.50	15312.40	31427.70	15312.40	0.40	0.35	218.64	2.50	15312.40	31427.70	15312.40	14.455
0.60	3.02	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	647.74	2.50	15312.40	31223.30	15312.40	0.40	0.35	1204.97	2.50	15312.40	31223.30	15312.40	12.708
0.60	3.02	ø8/20	2	2	19	SND	0.40	0.35	1103.71	2.50	15312.40	31130.10	15312.40	0.40	0.35	705.36	2.50	15312.40	31130.10	15312.40	13.874
3.02	3.63	ø8/20	2	2	35	SLU	0.40	0.35	484.83	2.50	15312.40	31221.70	15312.40	0.40	0.35	356.14	2.50	15312.40	31221.70	15312.40	31.583
3.02	3.63	ø8/20	2	2	74	SLU	0.40	0.35	1059.30	2.50	15312.40	31258.70	15312.40	0.40	0.35	218.64	2.50	15312.40	31258.70	15312.40	14.455
3.02	3.63	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	647.74	2.50	15312.40	31093.40	15312.40	0.40	0.35	1204.97	2.50	15312.40	31093.40	15312.40	12.708
3.02	3.63	ø8/20	2	2	19	SND	0.40	0.35	1103.71	2.50	15312.40	31000.20	15312.40	0.40	0.35	705.36	2.50	15312.40	31000.20	15312.40	13.874
4.03	4.48	ø8/20	2	2	35	SLU	0.40	0.35	222.73	2.50	15312.40	30518.50	15312.40	0.40	0.35	460.24	2.50	15312.40	30518.50	15312.40	33.271
4.03	4.48	ø8/20	2	2	61	SLU	0.40	0.35	1355.13	2.50	15312.40	30597.10	15312.40	0.40	0.35	427.31	2.50	15312.40	30597.10	15312.40	11.300
4.03	4.48	ø8/20	2	2	13	SND	0.40	0.35	541.46	2.50	15312.40	30477.50	15312.40	0.40	0.35	894.98	2.50	15312.40	30477.50	15312.40	17.109
4.03	4.48	ø8/20	2	2	19	SND	0.40	0.35	669.43	2.50	15312.40	30512.00	15312.40	0.40	0.35	629.84	2.50	15312.40	30512.00	15312.40	22.874
4.48	5.14	ø8/20	2	2	35	SLU	0.40	0.35	222.73	2.50	15312.40	30487.10	15312.40	0.40	0.35	460.24	2.50	15312.40	30487.10	15312.40	33.271
4.48	5.14	ø8/20	2	2	61	SLU	0.40	0.35	1355.13	2.50	15312.40	30565.70	15312.40	0.40	0.35	427.31	2.50	15312.40	30565.70	15312.40	11.300
4.48	5.14	ø8/20	2	2	13	SND	0.40	0.35	541.46	2.50	15312.40	30453.30	15312.40	0.40	0.35	894.98	2.50	15312.40	30453.30	15312.40	17.109
4.48	5.14	ø8/20	2	2	19	SND	0.40	0.35	669.43	2.50	15312.40	30487.90	15312.40	0.40	0.35	629.84	2.50	15312.40	30487.90	15312.40	22.874
5.14	5.59	ø8/20	2	2	35	SLU	0.40	0.35	222.73	2.50	15312.40	30441.00	15312.40	0.40	0.35	460.24	2.50	15312.40	30441.00	15312.40	33.271
5.14	5.59	ø8/20	2	2	61	SLU	0.40	0.35	1355.13	2.50	15312.40	30519.50	15312.40	0.40	0.35	427.31	2.50	15312.40	30519.50	15312.40	11.300
5.14	5.59	ø8/20	2	2	13	SND	0.40	0.35	541.46	2.50	15312.40	30417.80	15312.40	0.40	0.35	894.99	2.50	15312.40	30417.80	15312.40	17.109
5.14	5.59	ø8/20	2	2	19	SND	0.40	0.35	669.43	2.50	15312.40	30452.40	15312.40	0.40	0.35	629.84	2.50	15312.40	30452.40	15312.40	22.874

Verifiche di resistenza al fuoco

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	87	SLU I	1	1	0.00	-5602.37	-239.79	-551.34	-5602.37	-3813.45	-8911.64	253.12	47.23	16.122
0.00	87	SLU I	1	1	0.00	-5602.37	-239.79	-551.34	-5602.37	-3813.45	-8911.64	253.12	47.23	16.122
3.63	87	SLU I	1	1	363.00	-4150.37	332.04	347.61	-4150.37	6349.11	6703.93	46.41	38.27	19.208
4.03	87	SLU I	2	1	0.00	-990.08	-469.75	-78.27	-990.08	-8811.68	-1468.04	184.92	74.31	18.758
5.59	87(e)	SLU I	2	1	156.09	-365.70	0.58	-152.19	-365.70	426.82	-8798.75	271.41	94.15	57.815

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.

0.00	0.60	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	247.65	2.50	17609.30	47218.20	17609.30	0.35	0.00	157.53	2.50	17609.30	47218.20	17609.30	71.107
0.60	3.02	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	247.65	2.50	17609.30	47180.80	17609.30	0.35	0.00	157.53	2.50	17609.30	47180.80	17609.30	71.107
3.02	3.63	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	247.65	2.50	17609.30	47030.90	17609.30	0.35	0.00	157.53	2.50	17609.30	47030.90	17609.30	71.107
4.03	4.48	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	47.36	2.50	17609.30	46504.00	17609.30	0.35	0.00	301.31	2.50	17609.30	46504.00	17609.30	58.442
4.48	5.14	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	47.36	2.50	17609.30	46476.10	17609.30	0.35	0.00	301.31	2.50	17609.30	46476.10	17609.30	58.442
5.14	5.59	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	47.36	2.50	17609.30	46435.20	17609.30	0.35	0.00	301.31	2.50	17609.30	46435.20	17609.30	58.442

Pilastrata n. 63

Nodi: 63 -4540 1063 2063

Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Tipo	B <cm>	H <cm>	Cf <cm>	Cls	Fck <daN/cmq>	Fctk <daN/cmq>	Fcd <daN/cmq>	Fcd (Inc) <daN/cmq>	Fctd <daN/cmq>	Tp	Fyk <daN/cmq>	Fyd <daN/cmq>
1	R	40.00	40.00	5.00	C25/30	249.00	17.91	141.10	249.00	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	74	SLU	1	1	0.00	-6278.15	782.80	782.80	-2337.39	-2337.39	-6278.15	2789.50	-8542.67	284.06	8.61	3.644
0.00	74	SLU	1	1	0.00	-6278.15	782.80	782.80	-2337.39	-2337.39	-6278.15	2789.50	-8542.67	284.06	8.61	3.644
3.57	74(e)	SLU	1	1	356.88	-4422.37	-85.64	-88.45	1866.37	1866.37	-4422.37	-458.96	8545.88	91.41	14.83	4.580
3.77	74	SLU	2	1	0.00	-3441.58	-120.94	-120.94	1372.01	1372.01	-3441.58	-745.37	8398.18	92.81	13.94	6.118
4.03	74	SLU	2	1	26.12	-3305.76	-175.27	-175.27	1676.68	1676.68	-3305.76	-746.21	8377.73	92.81	13.99	4.987
4.03	74	SLU	3	1	0.00	-3236.42	-175.02	-175.02	1733.29	1733.29	-3236.42	-746.72	8365.32	92.81	14.02	4.820
4.03	74	SLU	3	1	0.00	-3236.42	-175.02	-175.02	1733.29	1733.29	-3236.42	-746.72	8365.32	92.81	14.02	4.820
5.59	49	SLU	3	1	156.09	-2765.22	162.18	162.18	-1232.14	-1232.14	-2765.22	1044.11	-8273.96	274.22	13.24	6.709

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	M'ydy <daNm>	M'ydz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	13	SND	1	1	0.00	-3404.58	1896.48	1896.48	-1959.19	-1959.19	-3404.58	4199.09	-4199.07	315.00	6.52	2.178
0.00	13	SND	1	1	0.00	-3404.58	1896.48	1896.48	-1959.19	-1959.19	-3404.58	4199.09	-4199.07	315.00	6.52	2.178
3.57	19	SND	1	1	356.88	-1903.19	-318.31	-318.31	1943.31	1943.31	-1903.19	-1024.95	6264.63	95.62	12.55	3.223
3.77	13	SND	2	1	0.00	-1488.22	-641.05	-641.05	1252.58	1252.58	-1488.22	-2626.27	5195.68	111.09	8.00	4.137
4.03	13	SND	2	1	26.12	-1383.75	-744.36	-744.36	1453.71	1453.71	-1383.75	-2621.78	5182.94	111.09	8.01	3.556
4.03	13	SND	3	1	0.00	-1330.77	-743.90	-743.90	1493.37	1493.37	-1330.77	-2622.56	5182.54	111.09	8.02	3.481
4.03	13	SND	3	1	0.00	-1330.77	-743.90	-743.90	1493.37	1493.37	-1330.77	-2622.56	5182.54	111.09	8.02	3.481
5.59	13	SND	3	1	156.09	-706.39	100.54	100.54	-646.62	-646.62	-706.39	1028.73	-6094.67	275.62	12.85	9.445

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	Mz <daNm>	My <daNm>	AfT <cmq>	AfC <cmq>	σ_c <daN/cmq>	σ_f <daN/cmq>
0.00	78	SLE R	1	1	0.00	-4581.14	-1589.72	571.31	7.70	4.62	35.43	718.93
0.00	34	SLE Q	1	1	0.00	-3732.44	-476.31	470.38	4.62	7.70	13.72	153.73
0.00	78	SLE R	1	1	0.00	-4581.14	-1589.72	571.31	7.70	4.62	35.43	718.93
0.00	34	SLE Q	1	1	0.00	-3732.44	-476.31	470.38	4.62	7.70	13.72	153.73
3.57	78	SLE R	1	1	356.88	-3153.62	1265.30	-65.94	7.70	4.62	20.96	511.62
3.57	34	SLE Q	1	1	356.88	-2304.91	338.01	-68.77	6.16	6.16	5.76	66.38
3.77	78	SLE R	2	1	0.00	-2467.78	932.63	-90.85	7.70	4.62	16.23	375.40
3.77	34	SLE Q	2	1	0.00	-1971.70	244.71	-86.46	6.16	6.16	4.54	53.60
4.03	78	SLE R	2	1	26.12	-2363.30	1127.83	-130.02	7.70	4.62	20.23	510.30
4.03	34	SLE Q	2	1	26.12	-1867.22	241.89	-117.45	6.16	6.16	4.98	57.80
4.03	78	SLE R	3	1	0.00	-2308.92	1174.43	-129.88	7.70	4.62	21.00	542.81
4.03	34	SLE Q	3	1	0.00	-1806.53	307.28	-117.54	6.16	6.16	6.24	73.18
4.03	78	SLE R	3	1	0.00	-2308.92	1174.43	-129.88	7.70	4.62	21.00	542.81
4.03	34	SLE Q	3	1	0.00	-1806.53	307.28	-117.54	6.16	6.16	6.24	73.18
5.59	79	SLE R	3	1	156.09	-2004.52	-849.08	127.01	7.70	4.62	15.74	372.64
5.59	53	SLE R	3	1	156.09	-1911.54	-857.88	109.43	7.70	4.62	15.57	381.25
5.59	34	SLE Q	3	1	156.09	-1182.16	-448.37	46.92	7.70	4.62	7.87	181.60

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	c <mm>	s <mm>	K_2	Φ_{eq}	Δ_{sm} <mm>	A_s <cmq>	$A_{c\ eff}$ <cmq>	σ_s <daN/cmq>	ε_{sm}	Wk <mm>
0.00	34	SLE Q	1	1	0.00	-3732.44	470.38	-476.31	44.00	149.00	0.50	14.00	167.57	1.54	87.50	150.69	0.04	0.01
0.00	82	SLE F	1	1	0.00	-3822.04	482.04	-665.27	44.00	149.01	0.50	14.00	184.48	1.54	106.08	232.30	0.07	0.02
0.00	34	SLE Q	1	1	0.00	-3732.44	470.38	-476.31	44.00	149.00	0.50	14.00	167.57	1.54	87.50	150.69	0.04	0.01
0.00	82	SLE F	1	1	0.00	-3822.04	482.04	-665.27	44.00	149.01	0.50	14.00	184.48	1.54	106.08	232.30	0.07	0.02
3.57	34	SLE Q	1	1	356.88	-2304.91	-68.77	338.01	44.00	149.01	0.50	14.00	200.65	1.54	123.87	50.23	0.01	0.00
3.57	82	SLE F	1	1	356.88	-2394.52	-69.49	493.77	44.00	149.01	0.50	14.00	192.13	3.08	229.00	122.21	0.04	0.01
3.77	34	SLE Q	2	1	0.00	-1971.70	-86.46	244.71	44.00	149.01	0.50	14.00	153.45	1.54	71.97	31.15	0.01	0.00
3.77	82	SLE F	2	1	0.00	-1996.61	-88.10	354.91	44.00	149.01	0.50	14.00	224.52	1.54	150.12	78.61	0.02	0.01
4.03	34	SLE Q	2	1	26.12	-1867.22	-117.45	241.89	44.00	149.01	0.50	14.00	157.05	1.54	75.93	41.03	0.01	0.00
4.03	82	SLE F	2	1	26.12	-1892.14	-120.18	384.11	44.00	149.01	0.50	14.00	227.18	1.54	153.04	108.31	0.03	0.01
4.03	34	SLE Q	3	1	0.00	-1806.53	-117.54	307.28	44.00	149.01	0.50	14.00	193.72	1.54	116.25	73.18	0.02	0.01
4.03	82	SLE F	3	1	0.00	-1832.59	-120.22	446.05	44.00	149.01	0.50	14.00	264.03	1.54	193.56	147.12	0.04	0.02
4.03	34	SLE Q	3	1	0.00	-1806.53	-117.54	307.28	44.00	149.01	0.50	14.00	193.72	1.54	116.25	73.18	0.02	0.01
4.03	82	SLE F	3	1	0.00	-1832.59	-120.22	446.05	44.00	149.01	0.50	14.00	264.03	1.54	193.56	147.12	0.04	0.02
5.59	34	SLE Q	3	1	156.09	-1182.16	46.92	-448.37	44.00	149.01	0.50	14.00	182.07	4.62	310.33	181.60	0.05	0.02
5.59	31	SLE F	3	1	156.09	-1330.99	59.19	-528.39	44.00	149.01	0.50	14.00	181.93	4.62	309.87	220.04	0.06	0.02

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.59	ø8/20	2	2	48	SLU	0.40	0.35	461.71	2.50	15312.40	31049.40	15312.40	0.40	0.35	300.90	2.50	15312.40	31049.40	15312.40	33.165
0.00	0.59	ø8/20	2	2	74	SLU	0.40	0.35	1177.92	2.50	15312.40	31145.10	15312.40	0.40	0.35	243.34	2.50	15312.40	31145.10	15312.40	13.000
0.00	0.59	ø8/20	2	2	13	SND	0.40	0.35	1006.59	2.50	15312.40	30850.80	15312.40	0.40	0.35	697.60	2.50	15312.40	30850.80	15312.40	15.212
0.00	0.59	ø8/20	2	2	19	SND	0.40	0.35	1210.25	2.50	15312.40	30860.70	15312.40	0.40	0.35	424.07	2.50	15312.40	30860.70	15312.40	12.652
0.59	2.97	ø8/20	2	2	48	SLU	0.40	0.35	461.71	2.50	15312.40	31007.80	15312.40	0.40	0.35	300.90	2.50	15312.40	31007.80	15312.40	33.165
0.59	2.97	ø8/20	2	2	74	SLU	0.40	0.35	1177.92	2.50	15312.40	31103.60	15312.40	0.40	0.35	243.34	2.50	15312.40	31103.60	15312.40	13.000
0.59	2.97	ø8/20	2	2	13	SND	0.40	0.35	1006.59	2.50	15312.40	30818.90	15312.40	0.40	0.35	697.60	2.50	15312.40	30818.90	15312.40	15.212
0.59	2.97	ø8/20	2	2	19	SND	0.40	0.35	1210.25	2.50	15312.40	30828.80	15312.40	0.40	0.35	424.07	2.50	15312.40	30828.80	15312.40	12.652
2.97	3.57	ø8/20	2	2	48	SLU	0.40	0.35	461.71	2.50	15312.40	30841.80	15312.40	0.40	0.35	300.90	2.50	15312.40	30841.80	15312.40	33.165
2.97	3.57	ø8/20	2	2	74	SLU	0.40	0.35	1177.92	2.50	15312.40	30937.50	15312.40	0.40	0.35	243.34	2.50	15312.40	30937.50	15312.40	13.000
2.97	3.57	ø8/20	2	2	13	SND	0.40	0.35	1006.59	2.50	15312.40	30691.10	15312.40	0.40	0.35	697.60	2.50	15312.40	30691.10	15312.40	15.212
2.97	3.57	ø8/20	2	2	19	SND	0.40	0.35	1210.25	2.50	15312.40	30701.00	15312.40	0.40	0.35	424.07	2.50	15312.40	30701.00	15312.40	12.652
3.77	4.03	ø8/20	2	2	48	SLU	0.40	0.35	260.07	2.50	15312.40	30734.30	15312.40	0.40	0.35	237.81	2.50	15312.40	30734.30	15312.40	58.878
3.77	4.03	ø8/20	2	2	74	SLU	0.40	0.35	1166.49	2.50	15312.40	30764.40	15312.40	0.40	0.35	207.98	2.50	15312.40	30764.40	15312.40	13.127
3.77	4.03	ø8/20	2	2	13	SND	0.40	0.35	774.15	2.50	15312.40	30614.60	15312.40	0.40	0.35	395.73	2.50	15312.40	30614.60	15312.40	19.779
3.77	4.03	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	998.52	2.50	15312.40	30615.20	15312.40	0.40	0.35	235.69	2.50	15312.40	30615.20	15312.40	15.335
4.03	4.48	ø8/20	2	2	48	SLU	0.40	0.35	1064.42	2.50	15312.40	30705.60	15312.40	0.40	0.35	258.99	2.50	15312.40	30705.60	15312.40	14.386
4.03	4.48	ø8/20	2	2	75	SLU	0.40	0.35	1791.14	2.50	15312.40	30801.30	15312.40	0.40	0.35	226.72	2.50	15312.40	30801.30	15312.40	8.549
4.03	4.48	ø8/20	2	2	13	SND	0.40	0.35	1320.93	2.50	15312.40	30591.70	15312.40	0.40	0.35	536.62	2.50	15312.40	30591.70	15312.40	11.592
4.03	4.48	ø8/20	2	2	19	SND	0.40	0.35	1369.72	2.50	15312.40	30574.70	15312.40	0.40	0.35	308.22	2.50	15312.40	30574.70	15312.40	11.179
4.48	5.14	ø8/20	2	2	48	SLU	0.40	0.35	1064.42	2.50	15312.40	30674.20	15312.40	0.40	0.35	258.99	2.50	15312.40	30674.20	15312.40	14.386
4.48	5.14	ø8/20	2	2	75	SLU	0.40	0.35	1791.14	2.50	15312.40	30769.90	15312.40	0.40	0.35	226.73	2.50	15312.40	30769.90	15312.40	8.549
4.48	5.14	ø8/20	2	2	13	SND	0.40	0.35	1320.93	2.50	15312.40	30567.60	15312.40	0.40	0.35	536.62	2.50	15312.40	30567.60	15312.40	11.592
4.48	5.14	ø8/20	2	2	19	SND	0.40	0.35	1369.72	2.50	15312.40	30550.50	15312.40	0.40	0.35	308.22	2.50	15312.40	30550.50	15312.40	11.179
5.14	5.59	ø8/20	2	2	48	SLU	0.40	0.35	1064.42	2.50	15312.40	30628.10	15312.40	0.40	0.35	258.99	2.50	15312.40	30628.10	15312.40	14.386
5.14	5.59	ø8/20	2	2	75	SLU	0.40	0.35	1791.14	2.50	15312.40	30723.70	15312.40	0.40	0.35	226.73	2.50	15312.40	30723.70	15312.40	8.549
5.14	5.59	ø8/20	2	2	13	SND	0.40	0.35	1320.93	2.50	15312.40	30532.10	15312.40	0.40	0.35	536.62	2.50	15312.40	30532.10	15312.40	11.592
5.14	5.59	ø8/20	2	2	19	SND	0.40	0.35	1369.73	2.50	15312.40	30515.00	15312.40	0.40	0.35	308.22	2.50	15312.40	30515.00	15312.40	11.179

Verifiche di resistenza al fuoco

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	87	SLU I	1	1	0.00	-3732.44	470.38	-476.31	-3732.44	6492.46	-6492.58	315.00	38.36	13.716
0.00	87	SLU I	1	1	0.00	-3732.44	470.38	-476.31	-3732.44	6492.46	-6492.58	315.00	38.36	13.716
3.57	87	SLU I	1	1	356.88	-2304.91	-68.77	338.01	-2304.91	-1908.38	8956.48	97.03	65.43	26.549
3.77	87	SLU I	2	1	0.00	-1971.70	-86.46	244.71	-1971.70	-3021.69	8621.40	101.25	56.51	35.200
4.03	87	SLU I	2	1	26.12	-1867.22	-117.45	241.89	-1867.22	-3980.41	8325.49	109.69	47.71	34.319
4.03	87	SLU I	3	1	0.00	-1806.53	-117.54	307.28	-1806.53	-3401.50	8511.73	104.06	52.95	27.861
4.03	87	SLU I	3	1	0.00	-1806.53	-117.54	307.28	-1806.53	-3401.50	8511.73	104.06	52.95	27.861
5.59	87	SLU I	3	1	156.09	-1182.16	46.92	-448.37	-1182.16	798.15	-8893.07	272.81	84.33	19.806

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.59	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	228.18	2.50	17609.30	46928.70	17609.30	0.35	0.00	151.07	2.50	17609.30	46928.70	17609.30	77.174
0.59	2.97	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	228.18	2.50	17609.30	46891.80	17609.30	0.35	0.00	151.07	2.50	17609.30	46891.80	17609.30	77.174
2.97	3.57	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	228.18	2.50	17609.30	46744.50	17609.30	0.35	0.00	151.07	2.50	17609.30	46744.50	17609.30	77.174
3.77	4.03	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	10.82	2.50	17609.30	46656.00	17609.30	0.35	0.00	118.64	2.50	17609.30	46656.00	17609.30	>100
4.03	4.48	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	484.10	2.50	17609.30	46630.40	17609.30	0.35	0.00	105.36	2.50	17609.30	46630.40	17609.30	36.375
4.48	5.14	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	484.10	2.50	17609.30	46602.60	17609.30	0.35	0.00	105.36	2.50	17609.30	46602.60	17609.30	36.375
5.14	5.59	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	484.10	2.50	17609.30	46561.60	17609.30	0.35	0.00	105.36	2.50	17609.30	46561.60	17609.30	36.375

Pilastrata n. 64

Nodi: 64 1064 2064

Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Tipo	B <cm>	H <cm>	Cf <cm>	Cls	Fck <daN/cmq>	Fctk <daN/cmq>	Fcd <daN/cmq>	Fcd (Inc) <daN/cmq>	Fctd <daN/cmq>	Tp	Fyk <daN/cmq>	Fyd <daN/cmq>
9	R	30.00	30.00	4.90	C25/30	249.00	17.91	141.10	249.00	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	74	SLU	1	9	0.00	-8325.17	199.91	199.91	-671.12	-671.12	-8325.17	1389.39	-4591.40	285.47	5.86	6.841
0.00	74	SLU	1	9	0.00	-8325.17	199.91	199.91	-671.12	-671.12	-8325.17	1389.39	-4591.40	285.47	5.86	6.841
3.63	74	SLU	1	9	363.00	-7263.40	-286.97	-286.97	535.57	535.57	-7263.40	-2172.12	4147.92	115.31	5.21	7.692
4.03	75	SLU	2	9	0.00	-3103.20	583.39	583.39	293.39	293.39	-3103.20	3906.67	1899.96	22.50	5.94	6.653
4.03	75	SLU	2	9	0.00	-3103.20	583.39	583.39	293.39	293.39	-3103.20	3906.67	1899.96	22.50	5.94	6.653
5.31	61(e)	SLU	2	9	128.38	-847.58	-1.74	-16.95	-214.23	-214.23	-847.58	-267.15	-4117.53	267.19	10.24	19.200

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	M'ydy <daNm>	M'ydz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	1	SND	1	9	0.00	-4266.77	1148.28	1148.28	-583.87	-583.87	-4266.77	2900.13	-1479.65	336.09	5.69	2.527
0.00	1	SND	1	9	0.00	-4266.77	1148.28	1148.28	-583.87	-583.87	-4266.77	2900.13	-1479.65	336.09	5.69	2.527
3.63	1	SND	1	9	363.00	-3450.02	-982.72	-982.72	484.11	484.11	-3450.02	-2880.77	1395.15	157.50	5.90	2.922
4.03	1	SND	2	9	0.00	-1137.06	817.91	817.91	274.95	274.95	-1137.06	2908.58	938.79	15.47	6.88	3.542
4.03	1	SND	2	9	0.00	-1137.06	817.91	817.91	274.95	274.95	-1137.06	2908.58	938.79	15.47	6.88	3.542
5.31	1	SND	2	9	128.38	-483.90	-19.02	-19.02	-113.73	-113.73	-483.90	-485.62	-3101.60	262.97	8.86	27.226

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	Mz <daNm>	My <daNm>	AfT <cmq>	AfC <cmq>	σ_c <daN/cmq>	σ_f <daN/cmq>
0.00	78	SLE R	1	9	0.00	-5936.06	-447.26	143.54	2.26	6.79	18.76	213.14
0.00	34	SLE Q	1	9	0.00	-4952.87	-12.15	127.75	0.00	9.05	7.48	98.75
0.00	78	SLE R	1	9	0.00	-5936.06	-447.26	143.54	2.26	6.79	18.76	213.14
0.00	34	SLE Q	1	9	0.00	-4952.87	-12.15	127.75	0.00	9.05	7.48	98.75
3.63	78	SLE R	1	9	363.00	-5119.31	358.20	-208.34	2.26	6.79	17.73	198.73
3.63	34	SLE Q	1	9	363.00	-4136.12	29.47	-187.96	0.00	9.05	8.19	101.89
4.03	78	SLE R	2	9	0.00	-1900.09	234.14	401.28	4.52	4.52	23.98	374.81
4.03	34	SLE Q	2	9	0.00	-952.33	85.25	325.33	5.65	3.39	15.61	309.16
4.03	78	SLE R	2	9	0.00	-1900.09	234.14	401.28	4.52	4.52	23.98	374.81
4.03	34	SLE Q	2	9	0.00	-952.33	85.25	325.33	5.65	3.39	15.61	309.16
5.31	65	SLE R	2	9	128.38	-596.00	-154.06	-1.57	5.65	3.39	5.59	110.42
5.31	34	SLE Q	2	9	128.38	-663.49	-82.71	-1.86	3.39	5.65	2.87	29.15

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	c <mm>	s <mm>	K_2	Φ_{eq}	Δ_{sm} <mm>	A_s <cmq>	$A_{c\ eff}$ <cmq>	σ_s <daN/cmq>	ε_{sm}	Wk <mm>
4.03	34	SLE Q	2	9	0.00	-952.33	325.33	85.25	44.00	100.00	0.50	12.00	231.09	1.13	134.86	309.16	0.09	0.04
4.03	56	SLE F	2	9	0.00	-950.42	332.81	85.38	44.00	100.00	0.50	12.00	233.27	1.13	136.91	318.09	0.09	0.04
4.03	34	SLE Q	2	9	0.00	-952.33	325.33	85.25	44.00	100.00	0.50	12.00	231.09	1.13	134.86	309.16	0.09	0.04
4.03	56	SLE F	2	9	0.00	-950.42	332.81	85.38	44.00	100.00	0.50	12.00	233.27	1.13	136.91	318.09	0.09	0.04
5.31	69	SLE F	2	9	128.38	-561.81	-1.94	-100.51	44.00	100.00	0.50	12.00	148.17	3.39	170.12	54.21	0.02	0.00

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.60	ø8/20	2	2	48	SLU	0.30	0.25	39.98	2.50	10886.80	17137.00	10886.80	0.30	0.25	188.80	2.50	10886.80	17137.00	10886.80	57.664
0.00	0.60	ø8/20	2	2	74	SLU	0.30	0.25	332.42	2.50	10886.80	17217.70	10886.80	0.30	0.25	134.13	2.50	10886.80	17217.70	10886.80	32.750
0.00	0.60	ø8/20	2	2	1	SND	0.30	0.25	294.20	2.50	10886.80	16876.30	10886.80	0.30	0.25	587.05	2.50	10886.80	16876.30	10886.80	18.545
0.00	0.60	ø8/20	2	2	7	SND	0.30	0.25	455.65	2.50	10886.80	16835.00	10886.80	0.30	0.25	366.61	2.50	10886.80	16835.00	10886.80	23.893
0.60	3.02	ø8/20	2	2	48	SLU	0.30	0.25	39.98	2.50	10886.80	17114.50	10886.80	0.30	0.25	188.80	2.50	10886.80	17114.50	10886.80	57.664
0.60	3.02	ø8/20	2	2	74	SLU	0.30	0.25	332.42	2.50	10886.80	17195.20	10886.80	0.30	0.25	134.13	2.50	10886.80	17195.20	10886.80	32.750
0.60	3.02	ø8/20	2	2	1	SND	0.30	0.25	294.20	2.50	10886.80	16858.90	10886.80	0.30	0.25	587.05	2.50	10886.80	16858.90	10886.80	18.545
0.60	3.02	ø8/20	2	2	7	SND	0.30	0.25	455.65	2.50	10886.80	16817.70	10886.80	0.30	0.25	366.61	2.50	10886.80	16817.70	10886.80	23.893
3.02	3.63	ø8/20	2	2	48	SLU	0.30	0.25	39.98	2.50	10886.80	17024.50	10886.80	0.30	0.25	188.80	2.50	10886.80	17024.50	10886.80	57.664
3.02	3.63	ø8/20	2	2	74	SLU	0.30	0.25	332.42	2.50	10886.80	17105.10	10886.80	0.30	0.25	134.13	2.50	10886.80	17105.10	10886.80	32.750
3.02	3.63	ø8/20	2	2	1	SND	0.30	0.25	294.20	2.50	10886.80	16789.70	10886.80	0.30	0.25	587.05	2.50	10886.80	16789.70	10886.80	18.545
3.02	3.63	ø8/20	2	2	7	SND	0.30	0.25	455.65	2.50	10886.80	16748.40	10886.80	0.30	0.25	366.61	2.50	10886.80	16748.40	10886.80	23.893
4.03	4.48	ø8/20	2	2	76	SLU	0.30	0.25	206.58	2.50	10886.80	16523.20	10886.80	0.30	0.25	456.13	2.50	10886.80	16523.20	10886.80	23.868
4.03	4.48	ø8/20	2	2	74	SLU	0.30	0.25	220.07	2.50	10886.80	16507.80	10886.80	0.30	0.25	431.64	2.50	10886.80	16507.80	10886.80	25.222
4.03	4.48	ø8/20	2	2	1	SND	0.30	0.25	274.85	2.50	10886.80	16303.10	10886.80	0.30	0.25	625.46	2.50	10886.80	16303.10	10886.80	17.406
4.03	4.48	ø8/20	2	2	7	SND	0.30	0.25	391.20	2.50	10886.80	16300.40	10886.80	0.30	0.25	474.53	2.50	10886.80	16300.40	10886.80	22.942
4.48	4.86	ø8/20	2	2	76	SLU	0.30	0.25	206.58	2.50	10886.80	16506.50	10886.80	0.30	0.25	456.13	2.50	10886.80	16506.50	10886.80	23.868
4.48	4.86	ø8/20	2	2	74	SLU	0.30	0.25	220.07	2.50	10886.80	16491.00	10886.80	0.30	0.25	431.64	2.50	10886.80	16491.00	10886.80	25.222
4.48	4.86	ø8/20	2	2	1	SND	0.30	0.25	274.85	2.50	10886.80	16290.20	10886.80	0.30	0.25	625.46	2.50	10886.80	16290.20	10886.80	17.406
4.48	4.86	ø8/20	2	2	7	SND	0.30	0.25	391.20	2.50	10886.80	16287.50	10886.80	0.30	0.25	474.53	2.50	10886.80	16287.50	10886.80	22.942
4.86	5.31	ø8/20	2	2	76	SLU	0.30	0.25	206.58	2.50	10886.80	16492.20	10886.80	0.30	0.25	456.12	2.50	10886.80	16492.20	10886.80	23.868
4.86	5.31	ø8/20	2	2	74	SLU	0.30	0.25	220.07	2.50	10886.80	16476.70	10886.80	0.30	0.25	431.64	2.50	10886.80	16476.70	10886.80	25.222
4.86	5.31	ø8/20	2	2	1	SND	0.30	0.25	274.85	2.50	10886.80	16279.20	10886.80	0.30	0.25	625.46	2.50	10886.80	16279.20	10886.80	17.406
4.86	5.31	ø8/20	2	2	7	SND	0.30	0.25	391.20	2.50	10886.80	16276.50	10886.80	0.30	0.25	474.53	2.50	10886.80	16276.50	10886.80	22.942

Verifiche di resistenza al fuoco

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	87(e)	SLU I	1	9	0.00	-4952.87	127.75	-12.15	-72244.90	3545.89	-2799.81	320.62	31.29	14.586
0.00	87(e)	SLU I	1	9	0.00	-4952.87	127.75	-12.15	-72244.90	3545.89	-2799.81	320.62	31.29	14.586
3.63	87(e)	SLU I	1	9	363.00	-4136.12	-187.96	29.47	-72244.90	-4308.63	1875.93	157.50	33.45	17.467
4.03	87	SLU I	2	9	0.00	-952.33	325.33	85.25	-952.33	4310.84	1169.64	11.25	44.46	13.283
4.03	87	SLU I	2	9	0.00	-952.33	325.33	85.25	-952.33	4310.84	1169.64	11.25	44.46	13.283
5.31	87(e)	SLU I	2	9	128.38	-663.49	-1.86	-82.71	-663.49	-741.07	-4355.45	263.32	52.58	52.650

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.60	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.25	0.00	11.46	2.50	12519.90	24243.20	12519.90	0.25	0.00	86.97	2.50	12519.90	24243.20	12519.90	>100
0.60	3.02	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.25	0.00	11.46	2.50	12519.90	24222.20	12519.90	0.25	0.00	86.97	2.50	12519.90	24222.20	12519.90	>100
3.02	3.63	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.25	0.00	11.46	2.50	12519.90	24138.00	12519.90	0.25	0.00	86.97	2.50	12519.90	24138.00	12519.90	>100
4.03	4.48	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.25	0.00	130.83	2.50	12519.90	23625.00	12519.90	0.25	0.00	254.87	2.50	12519.90	23625.00	12519.90	49.123
4.48	4.86	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.25	0.00	130.83	2.50	12519.90	23609.30	12519.90	0.25	0.00	254.87	2.50	12519.90	23609.30	12519.90	49.123
4.86	5.31	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.25	0.00	130.83	2.50	12519.90	23596.00	12519.90	0.25	0.00	254.87	2.50	12519.90	23596.00	12519.90	49.123

Pilastrata n. 65

Nodi: 65 1065 2065

Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Tipo	B <cm>	H <cm>	Cf <cm>	Cls	Fck <daN/cmq>	Fctk <daN/cmq>	Fcd <daN/cmq>	Fcd (Inc) <daN/cmq>	Fctd <daN/cmq>	Tp	Fyk <daN/cmq>	Fyd <daN/cmq>
1	R	40.00	40.00	4.90	C25/30	249.00	17.91	141.10	249.00	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.

0.00	61(e)	SLU	1	1	0.00	-15741.40	93.05	317.19	1811.89	1811.89	-15741.40	1370.47	8256.62	82.97	10.26	4.550
0.00	61(e)	SLU	1	1	0.00	-15741.40	93.05	317.19	1811.89	1811.89	-15741.40	1370.47	8256.62	82.97	10.26	4.550
3.63	62(e)	SLU	1	1	363.00	-19358.10	32.06	-390.07	-1968.78	-1968.78	-19358.10	-1580.72	-8739.15	261.56	9.05	4.425
4.03	75(e)	SLU	2	1	0.00	-20197.20	-8.04	-403.94	-4136.60	-4136.60	-20197.20	-866.99	-8943.82	265.78	10.44	2.162
4.03	75(e)	SLU	2	1	0.00	-20197.20	-8.04	-403.94	-4136.60	-4136.60	-20197.20	-866.99	-8943.82	265.78	10.44	2.162
5.31	75(e)	SLU	2	1	128.38	-19529.70	1.85	390.59	951.17	951.17	-19529.70	3512.57	8152.22	70.31	6.83	8.633

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	M'ydy <daNm>	M'ydz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	13	SND	1	1	0.00	-9923.22	2724.90	2724.90	1331.25	1331.25	-9923.22	5216.61	2288.41	18.28	8.18	1.878
0.00	13	SND	1	1	0.00	-9923.22	2724.90	2724.90	1331.25	1331.25	-9923.22	5216.61	2288.41	18.28	8.18	1.878
3.63	1	SND	1	1	363.00	-8462.17	1974.15	1974.15	-1272.14	-1272.14	-8462.17	4573.32	-2955.12	333.28	7.48	2.318
4.03	7(e)	SND	2	1	0.00	-5695.73	-14.36	113.92	-1761.87	-1761.87	-5695.73	348.39	-5561.50	271.41	16.98	3.156
4.03	7(e)	SND	2	1	0.00	-5695.73	-14.36	113.92	-1761.87	-1761.87	-5695.73	348.39	-5561.50	271.41	16.98	3.156
5.31	7(e)	SND	2	1	128.38	-5182.23	12.50	103.64	405.12	405.12	-5182.23	1286.90	5072.22	81.56	12.06	12.514

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	Mz <daNm>	My <daNm>	AfT <cmq>	AfC <cmq>	σ_c <daN/cmq>	σ_f <daN/cmq>
0.00	65	SLE R	1	1	0.00	-11237.90	1232.03	46.74	3.39	5.65	18.69	231.16
0.00	34	SLE Q	1	1	0.00	-10954.80	423.69	51.46	0.00	9.05	10.33	139.93
0.00	65	SLE R	1	1	0.00	-11237.90	1232.03	46.74	3.39	5.65	18.69	231.16
0.00	34	SLE Q	1	1	0.00	-10954.80	423.69	51.46	0.00	9.05	10.33	139.93
3.63	40	SLE R	1	1	363.00	-14956.70	-1294.10	165.79	2.26	6.79	21.51	273.55
3.63	65	SLE R	1	1	363.00	-9785.94	-1080.52	20.20	3.39	5.65	16.15	199.77
3.63	34	SLE Q	1	1	363.00	-9502.79	-699.48	21.85	0.00	9.05	11.61	151.07
4.03	79	SLE R	2	1	0.00	-13782.90	-2813.29	-18.50	5.65	3.39	45.87	765.44
4.03	34	SLE Q	2	1	0.00	-6080.22	-1166.71	-34.64	5.65	3.39	19.26	292.20
4.03	79	SLE R	2	1	0.00	-13782.90	-2813.29	-18.50	5.65	3.39	45.87	765.44
4.03	34	SLE Q	2	1	0.00	-6080.22	-1166.71	-34.64	5.65	3.39	19.26	292.20
5.31	79	SLE R	2	1	128.38	-13269.40	646.88	4.25	0.00	9.05	13.16	176.69
5.31	65	SLE R	2	1	128.38	-5423.30	298.46	8.33	0.00	9.05	5.72	76.09
5.31	34	SLE Q	2	1	128.38	-5566.73	268.27	7.96	0.00	9.05	5.55	74.42

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	c <mm>	s <mm>	K_2	Φ_{eq}	Δ_{sm} <mm>	A_s <cmq>	$A_{c\ eff}$ <cmq>	σ_s <daN/cmq>	ε_{sm}	Wk <mm>
4.03	34	SLE Q	2	1	0.00	-6080.22	-34.64	-1166.71	44.00	150.00	0.50	12.00	189.64	3.39	287.40	292.20	0.09	0.03
4.03	31	SLE F	2	1	0.00	-7252.37	-32.29	-1431.38	44.00	150.00	0.50	12.00	192.68	3.39	295.98	373.66	0.11	0.04
4.03	34	SLE Q	2	1	0.00	-6080.22	-34.64	-1166.71	44.00	150.00	0.50	12.00	189.64	3.39	287.40	292.20	0.09	0.03
4.03	31	SLE F	2	1	0.00	-7252.37	-32.29	-1431.38	44.00	150.00	0.50	12.00	192.68	3.39	295.98	373.66	0.11	0.04

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.60	ø8/20	2	2	48	SLU	0.40	0.35	602.47	2.50	15312.40	32885.90	15312.40	0.40	0.35	177.59	2.50	15312.40	32885.90	15312.40	25.416
0.00	0.60	ø8/20	2	2	62	SLU	0.40	0.35	960.67	2.50	15312.40	33154.10	15312.40	0.40	0.35	9.17	2.50	15312.40	33154.10	15312.40	15.939
0.00	0.60	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	731.36	2.50	15312.40	31911.30	15312.40	0.40	0.35	1292.40	2.50	15312.40	31911.30	15312.40	11.848
0.00	0.60	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	1067.21	2.50	15312.40	31878.10	15312.40	0.40	0.35	725.26	2.50	15312.40	31878.10	15312.40	14.348
0.60	3.02	ø8/20	2	2	48	SLU	0.40	0.35	602.47	2.50	15312.40	32843.70	15312.40	0.40	0.35	177.59	2.50	15312.40	32843.70	15312.40	25.416
0.60	3.02	ø8/20	2	2	62	SLU	0.40	0.35	960.67	2.50	15312.40	33111.90	15312.40	0.40	0.35	9.17	2.50	15312.40	33111.90	15312.40	15.939
0.60	3.02	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	731.36	2.50	15312.40	31878.80	15312.40	0.40	0.35	1292.40	2.50	15312.40	31878.80	15312.40	11.848
0.60	3.02	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	1067.21	2.50	15312.40	31845.60	15312.40	0.40	0.35	725.26	2.50	15312.40	31845.60	15312.40	14.348
3.02	3.63	ø8/20	2	2	48	SLU	0.40	0.35	602.47	2.50	15312.40	32674.80	15312.40	0.40	0.35	177.59	2.50	15312.40	32674.80	15312.40	25.416
3.02	3.63	ø8/20	2	2	62	SLU	0.40	0.35	960.67	2.50	15312.40	32943.00	15312.40	0.40	0.35	9.17	2.50	15312.40	32943.00	15312.40	15.939
3.02	3.63	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	731.36	2.50	15312.40	31748.90	15312.40	0.40	0.35	1292.40	2.50	15312.40	31748.90	15312.40	11.848
3.02	3.63	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	1067.21	2.50	15312.40	31715.70	15312.40	0.40	0.35	725.26	2.50	15312.40	31715.70	15312.40	14.348
4.03	4.48	ø8/20	2	2	63	SLU	0.40	0.35	2686.70	2.50	15312.40	32049.90	15312.40	0.40	0.35	39.07	2.50	15312.40	32049.90	15312.40	5.699
4.03	4.48	ø8/20	2	2	75	SLU	0.40	0.35	3963.21	2.50	15312.40	33013.40	15312.40	0.40	0.35	7.71	2.50	15312.40	33013.40	15312.40	3.864
4.03	4.48	ø8/20	2	2	13	SND	0.40	0.35	1436.75	2.50	15312.40	31149.70	15312.40	0.40	0.35	52.64	2.50	15312.40	31149.70	15312.40	10.658
4.03	4.48	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	1688.02	2.50	15312.40	31168.30	15312.40	0.40	0.35	52.07	2.50	15312.40	31168.30	15312.40	9.071
4.48	4.86	ø8/20	2	2	63	SLU	0.40	0.35	2686.70	2.50	15312.40	32018.50	15312.40	0.40	0.35	39.07	2.50	15312.40	32018.50	15312.40	5.699
4.48	4.86	ø8/20	2	2	75	SLU	0.40	0.35	3963.21	2.50	15312.40	32982.00	15312.40	0.40	0.35	7.71	2.50	15312.40	32982.00	15312.40	3.864
4.48	4.86	ø8/20	2	2	13	SND	0.40	0.35	1436.75	2.50	15312.40	31125.50	15312.40	0.40	0.35	52.64	2.50	15312.40	31125.50	15312.40	10.658
4.48	4.86	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	1688.02	2.50	15312.40	31144.20	15312.40	0.40	0.35	52.07	2.50	15312.40	31144.20	15312.40	9.071
4.86	5.31	ø8/20	2	2	63	SLU	0.40	0.35	2686.70	2.50	15312.40	31991.70	15312.40	0.40	0.35	39.07	2.50	15312.40	31991.70	15312.40	5.699
4.86	5.31	ø8/20	2	2	75	SLU	0.40	0.35	3963.20	2.50	15312.40	32955.20	15312.40	0.40	0.35	7.71	2.50	15312.40	32955.20	15312.40	3.864
4.86	5.31	ø8/20	2	2	13	SND	0.40	0.35	1436.75	2.50	15312.40	31104.90	15312.40	0.40	0.35	52.64	2.50	15312.40	31104.90	15312.40	10.658
4.86	5.31	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	1688.02	2.50	15312.40	31123.60	15312.40	0.40	0.35	52.07	2.50	15312.40	31123.60	15312.40	9.071

Verifiche di resistenza al fuoco

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	87(e)	SLU I	1	1	0.00	-10954.80	51.46	423.69	-143852.00	3906.81	7413.02	67.50	45.04	13.131
0.00	87(e)	SLU I	1	1	0.00	-10954.80	51.46	423.69	-143852.00	3906.81	7413.02	67.50	45.04	13.131
3.63	87(e)	SLU I	1	1	363.00	-9502.79	21.85	-699.48	-9502.79	-2019.67	-7807.50	261.56	62.02	11.120
4.03	87(e)	SLU I	2	1	0.00	-6080.22	-34.64	-1166.71	-6080.22	732.73	-7440.30	272.81	86.90	6.373
4.03	87(e)	SLU I	2	1	0.00	-6080.22	-34.64	-1166.71	-6080.22	732.73	-7440.30	272.81	86.90	6.373
5.31	87(e)	SLU I	2	1	128.38	-5566.73	7.96	268.27	-143852.00	2937.28	6971.65	75.94	56.21	25.841

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.60	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	309.41	2.50	17609.30	48047.10	17609.30	0.35	0.00	8.16	2.50	17609.30	48047.10	17609.30	56.912
0.60	3.02	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	309.41	2.50	17609.30	48009.60	17609.30	0.35	0.00	8.16	2.50	17609.30	48009.60	17609.30	56.912
3.02	3.63	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	309.41	2.50	17609.30	47859.70	17609.30	0.35	0.00	8.16	2.50	17609.30	47859.70	17609.30	56.912
4.03	4.48	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	1117.81	2.50	17609.30	47292.20	17609.30	0.35	0.00	33.19	2.50	17609.30	47292.20	17609.30	15.753
4.48	4.86	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	1117.81	2.50	17609.30	47264.40	17609.30	0.35	0.00	33.19	2.50	17609.30	47264.40	17609.30	15.753
4.86	5.31	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	1117.80	2.50	17609.30	47240.60	17609.30	0.35	0.00	33.19	2.50	17609.30	47240.60	17609.30	15.753

Pilastrata n. 66

Nodi: 66 1066 2066

Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Tipo	B <cm>	H <cm>	Cf <cm>	Cls	Fck <daN/cmq>	Fctk <daN/cmq>	Fcd <daN/cmq>	Fcd (Inc) <daN/cmq>	Fctd <daN/cmq>	Tp	Fyk <daN/cmq>	Fyd <daN/cmq>
1	R	40.00	40.00	4.90	C25/30	249.00	17.91	141.10	249.00	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	61(e)	SLU	1	1	0.00	-15834.60	175.80	319.07	1548.17	1548.17	-15834.60	1606.83	8237.84	81.56	9.74	5.310
0.00	61(e)	SLU	1	1	0.00	-15834.60	175.80	319.07	1548.17	1548.17	-15834.60	1606.83	8237.84	81.56	9.74	5.310
3.63	62(e)	SLU	1	1	363.00	-19525.30	-228.16	-393.43	-1386.46	-1386.46	-19525.30	-2506.23	-8578.64	255.94	7.60	6.201
4.03	75(e)	SLU	2	1	0.00	-20481.90	127.36	-409.64	-3261.01	-3261.01	-20481.90	-1106.81	-8957.90	264.38	9.81	2.746
4.03	75(e)	SLU	2	1	0.00	-20481.90	127.36	-409.64	-3261.01	-3261.01	-20481.90	-1106.81	-8957.90	264.38	9.81	2.746
5.31	75(e)	SLU	2	1	128.38	-19814.40	-29.28	396.29	749.83	749.83	-19814.40	4149.01	7885.18	66.09	6.36	10.506

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	M'ydy <daNm>	M'ydz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	1	SND	1	1	0.00	-9799.82	2866.23	2866.23	1313.74	1313.74	-9799.82	5283.15	2413.37	16.88	9.23	1.842
0.00	1	SND	1	1	0.00	-9799.82	2866.23	2866.23	1313.74	1313.74	-9799.82	5283.15	2413.37	16.88	9.23	1.842
3.63	1	SND	1	1	363.00	-8347.82	-2157.26	-2157.26	-1167.13	-1167.13	-8347.82	-4767.36	-2629.60	202.50	7.88	2.220
4.03	7(e)	SND	2	1	0.00	-5540.33	79.60	110.81	-1910.69	-1910.69	-5540.33	349.15	-5548.28	271.41	17.05	2.905
4.03	7(e)	SND	2	1	0.00	-5540.33	79.60	110.81	-1910.69	-1910.69	-5540.33	349.15	-5548.28	271.41	17.05	2.905
5.31	7(e)	SND	2	1	128.38	-5026.83	-7.41	100.54	439.34	439.34	-5026.83	1121.46	5135.85	82.97	12.88	11.664

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	Mz <daNm>	My <daNm>	AfT <cmq>	AfC <cmq>	σ_c <daN/cmq>	σ_f <daN/cmq>
0.00	65	SLE R	1	1	0.00	-11253.60	1050.76	125.02	3.39	5.65	17.11	215.72
0.00	34	SLE Q	1	1	0.00	-10746.60	331.97	137.39	0.00	9.05	10.17	137.58
0.00	65	SLE R	1	1	0.00	-11253.60	1050.76	125.02	3.39	5.65	17.11	215.72
0.00	34	SLE Q	1	1	0.00	-10746.60	331.97	137.39	0.00	9.05	10.17	137.58
3.63	79	SLE R	1	1	363.00	-16272.30	-971.28	-181.80	0.00	9.05	19.14	250.46
3.63	65	SLE R	1	1	363.00	-9801.63	-724.56	-161.40	1.13	7.92	13.28	170.46
3.63	34	SLE Q	1	1	363.00	-9294.62	-516.63	-175.05	0.00	9.05	11.21	146.24
4.03	79	SLE R	2	1	0.00	-13978.40	-2210.76	90.71	4.52	4.52	35.33	400.18
4.03	78	SLE R	2	1	0.00	-12176.90	-2025.12	87.43	4.52	4.52	32.82	389.51
4.03	34	SLE Q	2	1	0.00	-6156.07	-918.97	55.37	3.39	5.65	14.76	169.78
4.03	79	SLE R	2	1	0.00	-13978.40	-2210.76	90.71	4.52	4.52	35.33	400.18
4.03	78	SLE R	2	1	0.00	-12176.90	-2025.12	87.43	4.52	4.52	32.82	389.51
4.03	34	SLE Q	2	1	0.00	-6156.07	-918.97	55.37	3.39	5.65	14.76	169.78
5.31	79	SLE R	2	1	128.38	-13464.90	508.34	-20.86	0.00	9.05	12.24	166.77
5.31	65	SLE R	2	1	128.38	-5631.20	165.34	-10.63	0.00	9.05	4.73	65.42
5.31	34	SLE Q	2	1	128.38	-5642.57	211.31	-12.73	0.00	9.05	5.15	70.10

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	c <mm>	s <mm>	K_2	Φ_{eq}	Δ_{sm} <mm>	A_s <cmq>	$A_{c\ eff}$ <cmq>	σ_s <daN/cmq>	ε_{sm}	Wk <mm>
4.03	34	SLE Q	2	1	0.00	-6156.07	55.37	-918.97	44.00	150.00	0.50	12.00	200.97	2.26	212.95	139.71	0.04	0.01
4.03	82	SLE F	2	1	0.00	-6758.83	59.48	-1050.48	44.00	150.00	0.50	12.00	207.90	2.26	226.01	175.65	0.05	0.02
4.03	34	SLE Q	2	1	0.00	-6156.07	55.37	-918.97	44.00	150.00	0.50	12.00	200.97	2.26	212.95	139.71	0.04	0.01
4.03	82	SLE F	2	1	0.00	-6758.83	59.48	-1050.48	44.00	150.00	0.50	12.00	207.90	2.26	226.01	175.65	0.05	0.02

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.60	ø8/20	2	2	48	SLU	0.40	0.35	439.66	2.50	15312.40	32905.10	15312.40	0.40	0.35	283.92	2.50	15312.40	32905.10	15312.40	34.828
0.00	0.60	ø8/20	2	2	62	SLU	0.40	0.35	715.92	2.50	15312.40	33176.60	15312.40	0.40	0.35	113.82	2.50	15312.40	33176.60	15312.40	21.388
0.00	0.60	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	683.35	2.50	15312.40	31869.30	15312.40	0.40	0.35	1383.88	2.50	15312.40	31869.30	15312.40	11.065
0.00	0.60	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	1049.97	2.50	15312.40	31815.80	15312.40	0.40	0.35	814.15	2.50	15312.40	31815.80	15312.40	14.584
0.60	3.02	ø8/20	2	2	48	SLU	0.40	0.35	439.66	2.50	15312.40	32862.90	15312.40	0.40	0.35	283.92	2.50	15312.40	32862.90	15312.40	34.828
0.60	3.02	ø8/20	2	2	62	SLU	0.40	0.35	715.92	2.50	15312.40	33134.30	15312.40	0.40	0.35	113.82	2.50	15312.40	33134.30	15312.40	21.388
0.60	3.02	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	683.35	2.50	15312.40	31836.80	15312.40	0.40	0.35	1383.88	2.50	15312.40	31836.80	15312.40	11.065
0.60	3.02	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	1049.97	2.50	15312.40	31783.30	15312.40	0.40	0.35	814.15	2.50	15312.40	31783.30	15312.40	14.584
3.02	3.63	ø8/20	2	2	48	SLU	0.40	0.35	439.66	2.50	15312.40	32694.00	15312.40	0.40	0.35	283.92	2.50	15312.40	32694.00	15312.40	34.828
3.02	3.63	ø8/20	2	2	62	SLU	0.40	0.35	715.92	2.50	15312.40	32965.40	15312.40	0.40	0.35	113.82	2.50	15312.40	32965.40	15312.40	21.388
3.02	3.63	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	683.35	2.50	15312.40	31706.90	15312.40	0.40	0.35	1383.88	2.50	15312.40	31706.90	15312.40	11.065
3.02	3.63	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	1049.97	2.50	15312.40	31653.40	15312.40	0.40	0.35	814.15	2.50	15312.40	31653.40	15312.40	14.584
4.03	4.48	ø8/20	2	2	76	SLU	0.40	0.35	2884.93	2.50	15312.40	32824.50	15312.40	0.40	0.35	131.23	2.50	15312.40	32824.50	15312.40	5.308
4.03	4.48	ø8/20	2	2	75	SLU	0.40	0.35	3124.32	2.50	15312.40	33051.60	15312.40	0.40	0.35	122.02	2.50	15312.40	33051.60	15312.40	4.901
4.03	4.48	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	1410.18	2.50	15312.40	31166.80	15312.40	0.40	0.35	98.47	2.50	15312.40	31166.80	15312.40	10.858
4.03	4.48	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	1830.60	2.50	15312.40	31203.60	15312.40	0.40	0.35	76.27	2.50	15312.40	31203.60	15312.40	8.365
4.48	4.86	ø8/20	2	2	76	SLU	0.40	0.35	2884.92	2.50	15312.40	32793.00	15312.40	0.40	0.35	131.23	2.50	15312.40	32793.00	15312.40	5.308

4.48	4.86	ø8/20	2	2	75	SLU	0.40	0.35	3124.32	2.50	15312.40	33020.20	15312.40	0.40	0.35	122.02	2.50	15312.40	33020.20	15312.40	4.901
4.48	4.86	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	1410.18	2.50	15312.40	31142.70	15312.40	0.40	0.35	98.47	2.50	15312.40	31142.70	15312.40	10.858
4.48	4.86	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	1830.60	2.50	15312.40	31179.50	15312.40	0.40	0.35	76.27	2.50	15312.40	31179.50	15312.40	8.365
4.86	5.31	ø8/20	2	2	76	SLU	0.40	0.35	2884.92	2.50	15312.40	32766.30	15312.40	0.40	0.35	131.23	2.50	15312.40	32766.30	15312.40	5.308
4.86	5.31	ø8/20	2	2	75	SLU	0.40	0.35	3124.32	2.50	15312.40	32993.40	15312.40	0.40	0.35	122.02	2.50	15312.40	32993.40	15312.40	4.901
4.86	5.31	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	1410.18	2.50	15312.40	31122.10	15312.40	0.40	0.35	98.47	2.50	15312.40	31122.10	15312.40	10.858
4.86	5.31	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	1830.60	2.50	15312.40	31158.90	15312.40	0.40	0.35	76.27	2.50	15312.40	31158.90	15312.40	8.365

Verifiche di resistenza al fuoco

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	87(e)	SLU I	1	1	0.00	-10746.60	137.39	331.97	-143852.00	4502.23	7075.72	59.06	41.49	13.386
0.00	87(e)	SLU I	1	1	0.00	-10746.60	137.39	331.97	-143852.00	4502.23	7075.72	59.06	41.49	13.386
3.63	87(e)	SLU I	1	1	363.00	-9294.62	-175.05	-516.63	-9294.62	-2666.73	-7571.91	258.75	56.70	14.608
4.03	87(e)	SLU I	2	1	0.00	-6156.07	55.37	-918.97	-6156.07	-961.14	-7435.62	266.48	83.00	8.086
4.03	87(e)	SLU I	2	1	0.00	-6156.07	55.37	-918.97	-6156.07	-961.14	-7435.62	266.48	83.00	8.086
5.31	87(e)	SLU I	2	1	128.38	-5642.57	-12.73	211.31	-143852.00	-3655.44	6735.42	112.50	48.78	25.494

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.60	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	233.77	2.50	17609.30	48014.90	17609.30	0.35	0.00	86.07	2.50	17609.30	48014.90	17609.30	75.326
0.60	3.02	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	233.77	2.50	17609.30	47977.40	17609.30	0.35	0.00	86.07	2.50	17609.30	47977.40	17609.30	75.326
3.02	3.63	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	233.77	2.50	17609.30	47827.50	17609.30	0.35	0.00	86.07	2.50	17609.30	47827.50	17609.30	75.326
4.03	4.48	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	880.45	2.50	17609.30	47304.00	17609.30	0.35	0.00	53.05	2.50	17609.30	47304.00	17609.30	20.000
4.48	4.86	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	880.45	2.50	17609.30	47276.10	17609.30	0.35	0.00	53.05	2.50	17609.30	47276.10	17609.30	20.000
4.86	5.31	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	880.45	2.50	17609.30	47252.30	17609.30	0.35	0.00	53.05	2.50	17609.30	47252.30	17609.30	20.000

Pilastrata n. 67

Nodi: 67 1067 2067

Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Tipo	B <cm>	H <cm>	Cf <cm>	Cls	Fck <daN/cmq>	Fctk <daN/cmq>	Fcd <daN/cmq>	Fcd (Inc) <daN/cmq>	Fctd <daN/cmq>	Tp	Fyk <daN/cmq>	Fyd <daN/cmq>
1	R	40.00	40.00	4.90	C25/30	249.00	17.91	141.10	249.00	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	61(e)	SLU	1	1	0.00	-16372.80	126.11	329.91	1026.60	1026.60	-16372.80	2523.28	8146.62	75.94	8.05	7.909
0.00	61(e)	SLU	1	1	0.00	-16372.80	126.11	329.91	1026.60	1026.60	-16372.80	2523.28	8146.62	75.94	8.05	7.909
3.63	75(e)	SLU	1	1	363.00	-26157.90	-149.38	-527.08	-1433.00	-1433.00	-26157.90	-3348.88	-9019.65	251.72	6.28	6.301
4.03	75(e)	SLU	2	1	0.00	-20717.40	75.73	-414.35	-2008.33	-2008.33	-20717.40	-1825.54	-8892.37	260.16	8.41	4.427
5.31	75(e)	SLU	2	1	128.38	-20049.80	-17.41	-401.00	461.79	461.79	-261164.00	-5837.46	6930.83	129.38	5.56	13.026

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	M'ydy <daNm>	M'ydz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	1	SND	1	1	0.00	-11865.80	3194.59	3194.59	779.69	779.69	-11865.80	5931.02	1469.56	9.84	10.04	1.858
0.00	1	SND	1	1	0.00	-11865.80	3194.59	3194.59	779.69	779.69	-11865.80	5931.02	1469.56	9.84	10.04	1.858
3.63	1	SND	1	1	363.00	-9938.78	-2872.50	-2872.50	-625.18	-625.18	-9938.78	-5753.43	-1288.94	188.44	10.99	2.006
4.03	7(e)	SND	2	1	0.00	-6083.38	91.68	-121.67	-864.74	-864.74	-6083.38	-750.53	-5450.30	265.78	14.32	6.300
5.31	7(e)	SND	2	1	128.38	-6001.96	12.75	120.04	198.84	198.84	-6001.96	2626.38	4404.49	66.09	8.06	22.079

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	Mz <daNm>	My <daNm>	AfT <cmq>	AfC <cmq>	σ_c <daN/cmq>	σ_f <daN/cmq>
0.00	78	SLE R	1	1	0.00	-17636.60	-569.96	104.52	0.00	9.05	15.87	216.66
0.00	65	SLE R	1	1	0.00	-11667.90	690.63	84.67	0.00	9.05	13.29	174.68
0.00	34	SLE Q	1	1	0.00	-11645.90	125.20	93.56	0.00	9.05	8.56	121.48
0.00	78	SLE R	1	1	0.00	-17636.60	-569.96	104.52	0.00	9.05	15.87	216.66
0.00	65	SLE R	1	1	0.00	-11667.90	690.63	84.67	0.00	9.05	13.29	174.68
0.00	34	SLE Q	1	1	0.00	-11645.90	125.20	93.56	0.00	9.05	8.56	121.48
3.63	79	SLE R	1	1	363.00	-17997.70	-973.97	-99.17	0.00	9.05	19.45	257.75
3.63	52	SLE R	1	1	363.00	-13182.90	-609.71	-325.99	0.00	9.05	15.52	203.05
3.63	34	SLE Q	1	1	363.00	-10193.90	-400.83	-91.92	0.00	9.05	10.04	135.03
4.03	79	SLE R	2	1	0.00	-14139.40	-1363.88	49.60	3.39	5.65	20.92	264.15
4.03	78	SLE R	2	1	0.00	-12334.50	-1214.76	45.15	3.39	5.65	18.58	233.93
4.03	34	SLE Q	2	1	0.00	-6315.28	-540.10	17.35	1.13	7.92	8.49	108.93
5.31	79	SLE R	2	1	128.38	-13625.90	313.61	-11.41	0.00	9.05	10.60	148.71
5.31	65	SLE R	2	1	128.38	-5799.50	107.32	-2.70	0.00	9.05	4.27	60.60
5.31	34	SLE Q	2	1	128.38	-5801.78	124.19	-3.99	0.00	9.05	4.43	62.35

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.60	ø8/20	2	2	48	SLU	0.40	0.35	263.44	2.50	15312.40	33097.40	15312.40	0.40	0.35	280.84	2.50	15312.40	33097.40	15312.40	54.524
0.00	0.60	ø8/20	2	2	61	SLU	0.40	0.35	423.70	2.50	15312.40	32500.10	15312.40	0.40	0.35	69.78	2.50	15312.40	32500.10	15312.40	36.140
0.00	0.60	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	386.27	2.50	15312.40	31895.10	15312.40	0.40	0.35	1671.37	2.50	15312.40	31895.10	15312.40	9.162
0.00	0.60	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	559.64	2.50	15312.40	31893.10	15312.40	0.40	0.35	959.27	2.50	15312.40	31893.10	15312.40	15.963
0.60	3.02	ø8/20	2	2	48	SLU	0.40	0.35	263.44	2.50	15312.40	33055.20	15312.40	0.40	0.35	280.84	2.50	15312.40	33055.20	15312.40	54.524
0.60	3.02	ø8/20	2	2	61	SLU	0.40	0.35	423.70	2.50	15312.40	32457.80	15312.40	0.40	0.35	69.78	2.50	15312.40	32457.80	15312.40	36.140

0.60	3.02	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	386.27	2.50	15312.40	31862.60	15312.40	0.40	0.35	1671.37	2.50	15312.40	31862.60	15312.40	9.162
0.60	3.02	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	559.64	2.50	15312.40	31860.60	15312.40	0.40	0.35	959.27	2.50	15312.40	31860.60	15312.40	15.963
3.02	3.63	ø8/20	2	2	48	SLU	0.40	0.35	263.44	2.50	15312.40	32886.30	15312.40	0.40	0.35	280.84	2.50	15312.40	32886.30	15312.40	54.524
3.02	3.63	ø8/20	2	2	61	SLU	0.40	0.35	423.70	2.50	15312.40	32288.90	15312.40	0.40	0.35	69.78	2.50	15312.40	32288.90	15312.40	36.140
3.02	3.63	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	386.27	2.50	15312.40	31732.70	15312.40	0.40	0.35	1671.37	2.50	15312.40	31732.70	15312.40	9.162
3.02	3.63	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	559.64	2.50	15312.40	31730.60	15312.40	0.40	0.35	959.27	2.50	15312.40	31730.60	15312.40	15.963
4.03	4.48	ø8/20	2	2	75	SLU	0.40	0.35	1924.14	2.50	15312.40	33083.20	15312.40	0.40	0.35	72.56	2.50	15312.40	33083.20	15312.40	7.958
4.03	4.48	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	702.88	2.50	15312.40	31164.00	15312.40	0.40	0.35	118.33	2.50	15312.40	31164.00	15312.40	21.785
4.03	4.48	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	828.49	2.50	15312.40	31177.00	15312.40	0.40	0.35	87.83	2.50	15312.40	31177.00	15312.40	18.482
4.48	4.86	ø8/20	2	2	75	SLU	0.40	0.35	1924.14	2.50	15312.40	33051.80	15312.40	0.40	0.35	72.56	2.50	15312.40	33051.80	15312.40	7.958
4.48	4.86	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	702.88	2.50	15312.40	31139.80	15312.40	0.40	0.35	118.33	2.50	15312.40	31139.80	15312.40	21.785
4.48	4.86	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	828.49	2.50	15312.40	31152.80	15312.40	0.40	0.35	87.83	2.50	15312.40	31152.80	15312.40	18.482
4.86	5.31	ø8/20	2	2	75	SLU	0.40	0.35	1924.14	2.50	15312.40	33025.00	15312.40	0.40	0.35	72.56	2.50	15312.40	33025.00	15312.40	7.958
4.86	5.31	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	702.88	2.50	15312.40	31119.20	15312.40	0.40	0.35	118.33	2.50	15312.40	31119.20	15312.40	21.785
4.86	5.31	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	828.49	2.50	15312.40	31132.20	15312.40	0.40	0.35	87.83	2.50	15312.40	31132.20	15312.40	18.482

Verifiche di resistenza al fuoco

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	87(e)	SLU I	1	1	0.00	-11645.90	93.56	125.20	-143852.00	5844.31	5844.15	45.00	38.71	12.352
0.00	87(e)	SLU I	1	1	0.00	-11645.90	93.56	125.20	-143852.00	5844.31	5844.15	45.00	38.71	12.352
3.63	87(e)	SLU I	1	1	363.00	-10193.90	-91.92	-400.83	-143852.00	-3871.00	-7318.92	247.50	45.54	14.112
4.03	87(e)	SLU I	2	1	0.00	-6315.28	17.35	-540.10	-6315.28	1772.53	-7385.65	277.03	68.40	13.693
5.31	87(e)	SLU I	2	1	128.38	-5801.78	-3.99	124.19	-143852.00	-5127.60	5568.46	132.19	41.13	24.794

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.60	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	144.91	2.50	17609.30	48154.10	17609.30	0.35	0.00	51.10	2.50	17609.30	48154.10	17609.30	>100
0.60	3.02	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	144.91	2.50	17609.30	48116.60	17609.30	0.35	0.00	51.10	2.50	17609.30	48116.60	17609.30	>100
3.02	3.63	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	144.91	2.50	17609.30	47966.70	17609.30	0.35	0.00	51.10	2.50	17609.30	47966.70	17609.30	>100
4.03	4.48	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	517.46	2.50	17609.30	47328.60	17609.30	0.35	0.00	16.63	2.50	17609.30	47328.60	17609.30	34.030
4.48	4.86	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	517.46	2.50	17609.30	47300.80	17609.30	0.35	0.00	16.63	2.50	17609.30	47300.80	17609.30	34.030
4.86	5.31	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	517.46	2.50	17609.30	47277.00	17609.30	0.35	0.00	16.63	2.50	17609.30	47277.00	17609.30	34.030

Pilastrata n. 68

Nodi: 68 1068 2068

Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Tipo	B <cm>	H <cm>	Cf <cm>	Cls	Fck <daN/cmq>	Fctk <daN/cmq>	Fcd <daN/cmq>	Fcd (Inc) <daN/cmq>	Fctd <daN/cmq>	Tp	Fyk <daN/cmq>	Fyd <daN/cmq>
1	R	40.00	40.00	4.90	C25/30	249.00	17.91	141.10	249.00	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	61(e)	SLU	1	1	0.00	-17169.00	97.85	345.96	1578.29	1578.29	-17169.00	1851.34	8393.97	80.16	9.04	5.320
0.00	61(e)	SLU	1	1	0.00	-17169.00	97.85	345.96	1578.29	1578.29	-17169.00	1851.34	8393.97	80.16	9.04	5.320
3.63	62(e)	SLU	1	1	363.00	-21119.30	-80.96	-425.55	-1210.41	-1210.41	-21119.30	-3056.59	-8550.99	253.12	6.99	7.078
4.03	75(e)	SLU	2	1	0.00	-20969.10	123.17	-419.38	-2920.00	-2920.00	-20969.10	-1336.08	-8993.45	262.97	9.22	3.082
4.03	75(e)	SLU	2	1	0.00	-20969.10	123.17	-419.38	-2920.00	-2920.00	-20969.10	-1336.08	-8993.45	262.97	9.22	3.082
5.31	75(e)	SLU	2	1	128.38	-20301.50	-28.32	406.03	671.42	671.42	-20301.50	4695.68	7662.16	61.88	6.01	11.453

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	M'ydy <daNm>	M'ydz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	1	SND	1	1	0.00	-11837.50	2968.21	2968.21	1545.41	1545.41	-11837.50	5210.43	2785.70	22.50	7.41	1.766
0.00	1	SND	1	1	0.00	-11837.50	2968.21	2968.21	1545.41	1545.41	-11837.50	5210.43	2785.70	22.50	7.41	1.766
3.63	1	SND	1	1	363.00	-10133.00	-2474.92	-2474.92	-1365.32	-1365.32	-10133.00	-4999.17	-2715.18	202.50	7.65	2.013
4.03	7(e)	SND	2	1	0.00	-5498.16	87.81	109.96	-2121.94	-2121.94	-5498.16	348.75	-5535.16	271.41	17.06	2.610
4.03	7(e)	SND	2	1	0.00	-5498.16	87.81	109.96	-2121.94	-2121.94	-5498.16	348.75	-5535.16	271.41	17.06	2.610
5.31	7(e)	SND	2	1	128.38	-4984.66	7.63	99.69	487.92	487.92	-4984.66	1119.76	5121.96	82.97	12.89	10.528

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	Mz <daNm>	My <daNm>	AfT <cmq>	AfC <cmq>	σ_c <daN/cmq>	σ_f <daN/cmq>
0.00	65	SLE R	1	1	0.00	-12202.20	1067.07	68.29	2.26	6.79	17.01	217.07
0.00	34	SLE Q	1	1	0.00	-11771.80	369.35	72.16	0.00	9.05	10.52	143.78
0.00	65	SLE R	1	1	0.00	-12202.20	1067.07	68.29	2.26	6.79	17.01	217.07
0.00	34	SLE Q	1	1	0.00	-11771.80	369.35	72.16	0.00	9.05	10.52	143.78
3.63	53	SLE R	1	1	363.00	-16122.70	-782.01	-180.08	0.00	9.05	17.43	230.97
3.63	65	SLE R	1	1	363.00	-10750.20	-700.06	-52.24	0.00	9.05	12.56	164.56
3.63	34	SLE Q	1	1	363.00	-10319.80	-482.60	-51.71	0.00	9.05	10.47	140.07
4.03	79	SLE R	2	1	0.00	-14303.70	-1984.36	82.73	3.39	5.65	30.86	362.26
4.03	34	SLE Q	2	1	0.00	-6256.39	-827.78	26.72	3.39	5.65	12.67	150.53
4.03	79	SLE R	2	1	0.00	-14303.70	-1984.36	82.73	3.39	5.65	30.86	362.26
4.03	34	SLE Q	2	1	0.00	-6256.39	-827.78	26.72	3.39	5.65	12.67	150.53
5.31	79	SLE R	2	1	128.38	-13790.20	456.28	-19.02	0.00	9.05	11.97	164.44
5.31	65	SLE R	2	1	128.38	-5671.51	165.43	-5.36	0.00	9.05	4.71	65.28
5.31	34	SLE Q	2	1	128.38	-5742.89	190.34	-6.14	0.00	9.05	4.97	68.34

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	c <mm>	s <mm>	K_2	Φ_{eq}	Δ_{sm} <mm>	A_s <cmq>	$A_{c\ eff}$ <cmq>	σ_s <daN/cmq>	ε_{sm}	Wk <mm>
4.03	34	SLE Q	2	1	0.00	-6256.39	26.72	-827.78	44.00	150.00	0.50	12.00	291.75	1.13	192.03	86.22	0.03	0.01
4.03	82	SLE F	2	1	0.00	-6886.56	31.53	-933.23	44.00	150.00	0.50	12.00	298.81	1.13	198.69	104.88	0.03	0.02
4.03	34	SLE Q	2	1	0.00	-6256.39	26.72	-827.78	44.00	150.00	0.50	12.00	291.75	1.13	192.03	86.22	0.03	0.01
4.03	82	SLE F	2	1	0.00	-6886.56	31.53	-933.23	44.00	150.00	0.50	12.00	298.81	1.13	198.69	104.88	0.03	0.02

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.60	ø8/20	2	2	48	SLU	0.40	0.35	389.72	2.50	15312.40	33103.70	15312.40	0.40	0.35	237.33	2.50	15312.40	33103.70	15312.40	39.291
0.00	0.60	ø8/20	2	2	61	SLU	0.40	0.35	715.42	2.50	15312.40	32606.90	15312.40	0.40	0.35	47.51	2.50	15312.40	32606.90	15312.40	21.403
0.00	0.60	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	801.31	2.50	15312.40	31891.30	15312.40	0.40	0.35	1499.49	2.50	15312.40	31891.30	15312.40	10.212
0.00	0.60	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	1089.50	2.50	15312.40	31899.10	15312.40	0.40	0.35	855.24	2.50	15312.40	31899.10	15312.40	14.055
0.60	3.02	ø8/20	2	2	48	SLU	0.40	0.35	389.72	2.50	15312.40	33061.50	15312.40	0.40	0.35	237.33	2.50	15312.40	33061.50	15312.40	39.291
0.60	3.02	ø8/20	2	2	61	SLU	0.40	0.35	715.42	2.50	15312.40	32564.70	15312.40	0.40	0.35	47.51	2.50	15312.40	32564.70	15312.40	21.403
0.60	3.02	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	801.31	2.50	15312.40	31858.80	15312.40	0.40	0.35	1499.49	2.50	15312.40	31858.80	15312.40	10.212
0.60	3.02	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	1089.50	2.50	15312.40	31866.60	15312.40	0.40	0.35	855.24	2.50	15312.40	31866.60	15312.40	14.055
3.02	3.63	ø8/20	2	2	48	SLU	0.40	0.35	389.72	2.50	15312.40	32892.60	15312.40	0.40	0.35	237.33	2.50	15312.40	32892.60	15312.40	39.291
3.02	3.63	ø8/20	2	2	61	SLU	0.40	0.35	715.42	2.50	15312.40	32395.80	15312.40	0.40	0.35	47.51	2.50	15312.40	32395.80	15312.40	21.403
3.02	3.63	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	801.31	2.50	15312.40	31728.90	15312.40	0.40	0.35	1499.49	2.50	15312.40	31728.90	15312.40	10.212
3.02	3.63	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	1089.50	2.50	15312.40	31736.70	15312.40	0.40	0.35	855.24	2.50	15312.40	31736.70	15312.40	14.055
4.03	4.48	ø8/20	2	2	75	SLU	0.40	0.35	2797.61	2.50	15312.40	33117.00	15312.40	0.40	0.35	118.01	2.50	15312.40	33117.00	15312.40	5.473
4.03	4.48	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	1647.82	2.50	15312.40	31186.20	15312.40	0.40	0.35	103.24	2.50	15312.40	31186.20	15312.40	9.293
4.03	4.48	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	2032.99	2.50	15312.40	31221.80	15312.40	0.40	0.35	84.13	2.50	15312.40	31221.80	15312.40	7.532
4.48	4.86	ø8/20	2	2	75	SLU	0.40	0.35	2797.60	2.50	15312.40	33085.60	15312.40	0.40	0.35	118.01	2.50	15312.40	33085.60	15312.40	5.473
4.48	4.86	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	1647.82	2.50	15312.40	31162.10	15312.40	0.40	0.35	103.24	2.50	15312.40	31162.10	15312.40	9.293
4.48	4.86	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	2032.99	2.50	15312.40	31197.60	15312.40	0.40	0.35	84.13	2.50	15312.40	31197.60	15312.40	7.532
4.86	5.31	ø8/20	2	2	75	SLU	0.40	0.35	2797.60	2.50	15312.40	33058.80	15312.40	0.40	0.35	118.01	2.50	15312.40	33058.80	15312.40	5.473
4.86	5.31	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	1647.82	2.50	15312.40	31141.50	15312.40	0.40	0.35	103.24	2.50	15312.40	31141.50	15312.40	9.293
4.86	5.31	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	2032.99	2.50	15312.40	31177.00	15312.40	0.40	0.35	84.13	2.50	15312.40	31177.00	15312.40	7.532

Verifiche di resistenza al fuoco

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	87(e)	SLU I	1	1	0.00	-11771.80	72.16	369.35	-143852.00	4551.56	7200.21	59.06	41.02	12.220
0.00	87(e)	SLU I	1	1	0.00	-11771.80	72.16	369.35	-143852.00	4551.56	7200.21	59.06	41.02	12.220
3.63	87(e)	SLU I	1	1	363.00	-10319.80	-51.71	-482.60	-143852.00	-3369.32	-7525.51	253.12	49.28	13.939
4.03	87(e)	SLU I	2	1	0.00	-6256.39	26.72	-827.78	-6256.39	1081.44	-7440.84	274.22	79.17	8.981
4.03	87(e)	SLU I	2	1	0.00	-6256.39	26.72	-827.78	-6256.39	1081.44	-7440.84	274.22	79.17	8.981
5.31	87(e)	SLU I	2	1	128.38	-5742.89	-6.14	190.34	-143852.00	-4065.35	6572.12	118.12	45.25	25.049

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.60	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	234.70	2.50	17609.30	48173.60	17609.30	0.35	0.00	34.12	2.50	17609.30	48173.60	17609.30	75.030
0.60	3.02	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	234.70	2.50	17609.30	48136.10	17609.30	0.35	0.00	34.12	2.50	17609.30	48136.10	17609.30	75.030
3.02	3.63	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	234.70	2.50	17609.30	47986.20	17609.30	0.35	0.00	34.12	2.50	17609.30	47986.20	17609.30	75.030
4.03	4.48	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	793.08	2.50	17609.30	47319.50	17609.30	0.35	0.00	25.60	2.50	17609.30	47319.50	17609.30	22.204
4.48	4.86	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	793.08	2.50	17609.30	47291.60	17609.30	0.35	0.00	25.60	2.50	17609.30	47291.60	17609.30	22.204
4.86	5.31	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	793.08	2.50	17609.30	47267.90	17609.30	0.35	0.00	25.60	2.50	17609.30	47267.90	17609.30	22.204

Pilastrata n. 69

Nodi: 69 1069 2069

Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Tipo	B <cm>	H <cm>	Cf <cm>	Cls	Fck <daN/cmq>	Fctk <daN/cmq>	Fcd <daN/cmq>	Fcd (Inc) <daN/cmq>	Fctd <daN/cmq>	Tp	Fyk <daN/cmq>	Fyd <daN/cmq>
1	R	40.00	40.00	4.90	C25/30	249.00	17.91	141.10	249.00	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	74(e)	SLU	1	1	0.00	-23189.70	148.18	-467.27	-1802.11	-1802.11	-23189.70	-2279.22	-9118.92	257.34	7.38	5.049
0.00	74(e)	SLU	1	1	0.00	-23189.70	148.18	-467.27	-1802.11	-1802.11	-23189.70	-2279.22	-9118.92	257.34	7.38	5.049
3.63	74(e)	SLU	1	1	363.00	-21302.10	161.16	429.24	1396.03	1396.03	-21302.10	2795.02	8681.58	74.53	7.18	6.245
4.03	74(e)	SLU	2	1	0.00	-16835.90	-312.26	336.72	2223.83	2223.83	-16835.90	1128.64	8443.96	84.38	10.62	3.788
5.31	74(e)	SLU	2	1	128.38	-16168.40	144.15	323.37	4695.40	4695.40	-16168.40	636.58	8386.60	87.19	12.24	1.787

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	M'ydy <daNm>	M'ydz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	13	SND	1	1	0.00	-9698.72	3278.87	3278.87	-838.42	-838.42	-9698.72	5628.56	-1468.33	350.16	10.49	1.719
0.00	13	SND	1	1	0.00	-9698.72	3278.87	3278.87	-838.42	-838.42	-9698.72	5628.56	-1468.33	350.16	10.49	1.719
3.63	13	SND	1	1	363.00	-8246.72	2964.47	2964.47	630.19	630.19	-8246.72	5596.43	1117.86	7.03	12.04	1.883
4.03	19	SND	2	1	0.00	-6084.46	-579.28	-579.28	1258.20	1258.20	-6084.46	-2114.48	4743.84	106.88	9.11	3.750
5.31	19(e)	SND	2	1	128.38	-5761.31	84.20	-115.23	1873.26	1873.26	-5761.31	-379.46	5519.12	92.11	16.16	2.947

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	Mz <daNm>	My <daNm>	AfT <cmq>	AfC <cmq>	σ_c <daN/cmq>	σ_f <daN/cmq>
0.00	78	SLE R	1	1	0.00	-16178.40	-1204.00	102.15	0.00	9.05	20.47	265.11
0.00	65	SLE R	1	1	0.00	-11373.20	1085.61	79.45	3.39	5.65	17.10	215.62

0.00	34	SLE Q	1	1	0.00	-10930.10	-8.78	92.32	0.00	9.05	7.15	104.09
0.00	78	SLE R	1	1	0.00	-16178.40	-1204.00	102.15	0.00	9.05	20.47	265.11
0.00	65	SLE R	1	1	0.00	-11373.20	1085.61	79.45	3.39	5.65	17.10	215.62
0.00	34	SLE Q	1	1	0.00	-10930.10	-8.78	92.32	0.00	9.05	7.15	104.09
3.63	79	SLE R	1	1	363.00	-16615.60	803.21	135.50	0.00	9.05	17.52	233.00
3.63	78	SLE R	1	1	363.00	-14726.40	942.82	112.19	0.00	9.05	17.42	227.77
3.63	34	SLE Q	1	1	363.00	-9478.10	191.49	71.26	0.00	9.05	7.69	106.94
4.03	78	SLE R	2	1	0.00	-11549.50	1505.17	-224.93	3.39	5.65	25.35	300.31
4.03	34	SLE Q	2	1	0.00	-6175.43	414.56	-244.69	1.13	7.92	9.37	118.52
5.31	78	SLE R	2	1	128.38	-11036.00	3174.05	97.94	5.65	3.39	56.03	1313.71
5.31	34	SLE Q	2	1	128.38	-5661.93	716.40	52.01	3.39	5.65	11.27	135.04

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	c <mm>	s <mm>	K_2	Φ_{eq}	Δ_{sm} <mm>	A_s <cmq>	$A_{c\ eff}$ <cmq>	σ_s <daN/cmq>	ε_{sm}	Wk <mm>
5.31	34	SLE Q	2	1	128.38	-5661.93	52.01	716.40	44.00	150.00	0.50	12.00	252.30	1.13	154.85	68.93	0.02	0.01
5.31	82	SLE F	2	1	128.38	-6151.17	55.47	1137.18	44.00	150.00	0.50	12.00	183.74	3.39	270.69	271.04	0.08	0.02

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.60	ø8/20	2	2	35	SLU	0.40	0.35	144.02	2.50	15312.40	32912.20	15312.40	0.40	0.35	221.50	2.50	15312.40	32912.20	15312.40	69.129
0.00	0.60	ø8/20	2	2	74	SLU	0.40	0.35	881.03	2.50	15312.40	33415.10	15312.40	0.40	0.35	3.58	2.50	15312.40	33415.10	15312.40	17.380
0.00	0.60	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	356.85	2.50	15312.40	31934.80	15312.40	0.40	0.35	1687.14	2.50	15312.40	31934.80	15312.40	9.076
0.00	0.60	ø8/20	2	2	19	SND	0.40	0.35	622.03	2.50	15312.40	31865.20	15312.40	0.40	0.35	936.44	2.50	15312.40	31865.20	15312.40	16.352
0.60	3.02	ø8/20	2	2	35	SLU	0.40	0.35	144.02	2.50	15312.40	32870.00	15312.40	0.40	0.35	221.50	2.50	15312.40	32870.00	15312.40	69.129
0.60	3.02	ø8/20	2	2	74	SLU	0.40	0.35	881.03	2.50	15312.40	33372.80	15312.40	0.40	0.35	3.58	2.50	15312.40	33372.80	15312.40	17.380
0.60	3.02	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	356.85	2.50	15312.40	31902.30	15312.40	0.40	0.35	1687.14	2.50	15312.40	31902.30	15312.40	9.076
0.60	3.02	ø8/20	2	2	19	SND	0.40	0.35	622.03	2.50	15312.40	31832.70	15312.40	0.40	0.35	936.44	2.50	15312.40	31832.70	15312.40	16.352
3.02	3.63	ø8/20	2	2	35	SLU	0.40	0.35	144.02	2.50	15312.40	32701.10	15312.40	0.40	0.35	221.50	2.50	15312.40	32701.10	15312.40	69.129
3.02	3.63	ø8/20	2	2	74	SLU	0.40	0.35	881.03	2.50	15312.40	33203.90	15312.40	0.40	0.35	3.58	2.50	15312.40	33203.90	15312.40	17.380
3.02	3.63	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	356.85	2.50	15312.40	31772.40	15312.40	0.40	0.35	1687.14	2.50	15312.40	31772.40	15312.40	9.076
3.02	3.63	ø8/20	2	2	19	SND	0.40	0.35	622.03	2.50	15312.40	31702.80	15312.40	0.40	0.35	936.44	2.50	15312.40	31702.80	15312.40	16.352
4.03	4.48	ø8/20	2	2	36	SLU	0.40	0.35	627.46	2.50	15312.40	32659.20	15312.40	0.40	0.35	420.93	2.50	15312.40	32659.20	15312.40	24.404
4.03	4.48	ø8/20	2	2	74	SLU	0.40	0.35	1925.27	2.50	15312.40	32562.20	15312.40	0.40	0.35	355.53	2.50	15312.40	32562.20	15312.40	7.953
4.03	4.48	ø8/20	2	2	13	SND	0.40	0.35	455.59	2.50	15312.40	31139.40	15312.40	0.40	0.35	653.34	2.50	15312.40	31139.40	15312.40	23.437
4.03	4.48	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	593.57	2.50	15312.40	31143.50	15312.40	0.40	0.35	464.07	2.50	15312.40	31143.50	15312.40	25.797
4.48	4.86	ø8/20	2	2	36	SLU	0.40	0.35	627.46	2.50	15312.40	32627.80	15312.40	0.40	0.35	420.93	2.50	15312.40	32627.80	15312.40	24.404
4.48	4.86	ø8/20	2	2	74	SLU	0.40	0.35	1925.27	2.50	15312.40	32530.80	15312.40	0.40	0.35	355.53	2.50	15312.40	32530.80	15312.40	7.953
4.48	4.86	ø8/20	2	2	13	SND	0.40	0.35	455.59	2.50	15312.40	31115.20	15312.40	0.40	0.35	653.34	2.50	15312.40	31115.20	15312.40	23.437
4.48	4.86	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	593.57	2.50	15312.40	31119.40	15312.40	0.40	0.35	464.07	2.50	15312.40	31119.40	15312.40	25.797
4.86	5.31	ø8/20	2	2	36	SLU	0.40	0.35	627.46	2.50	15312.40	32601.00	15312.40	0.40	0.35	420.93	2.50	15312.40	32601.00	15312.40	24.404
4.86	5.31	ø8/20	2	2	74	SLU	0.40	0.35	1925.27	2.50	15312.40	32504.00	15312.40	0.40	0.35	355.53	2.50	15312.40	32504.00	15312.40	7.953
4.86	5.31	ø8/20	2	2	13	SND	0.40	0.35	455.59	2.50	15312.40	31094.60	15312.40	0.40	0.35	653.34	2.50	15312.40	31094.60	15312.40	23.437
4.86	5.31	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	593.57	2.50	15312.40	31098.80	15312.40	0.40	0.35	464.07	2.50	15312.40	31098.80	15312.40	25.797

Verifiche di resistenza al fuoco

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	87(e)	SLU I	1	1	0.00	-10930.10	92.32	-8.78	-143852.00	5785.05	-5785.21	315.00	38.97	13.161
0.00	87(e)	SLU I	1	1	0.00	-10930.10	92.32	-8.78	-143852.00	5785.05	-5785.21	315.00	38.97	13.161
3.63	87(e)	SLU I	1	1	363.00	-9478.10	71.26	191.49	-143852.00	5664.84	5664.67	45.00	39.49	15.177
4.03	87	SLU I	2	1	0.00	-6175.43	-244.69	414.56	-6175.43	-3886.01	6713.26	115.31	46.63	16.114
5.31	87(e)	SLU I	2	1	128.38	-5661.93	52.01	716.40	-5661.93	1099.89	7354.01	85.78	79.76	10.252

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.60	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	55.17	2.50	17609.30	48043.30	17609.30	0.35	0.00	5.80	2.50	17609.30	48043.30	17609.30	>100
0.60	3.02	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	55.17	2.50	17609.30	48005.80	17609.30	0.35	0.00	5.80	2.50	17609.30	48005.80	17609.30	>100
3.02	3.63	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	55.17	2.50	17609.30	47855.90	17609.30	0.35	0.00	5.80	2.50	17609.30	47855.90	17609.30	>100
4.03	4.48	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	235.12	2.50	17609.30	47307.00	17609.30	0.35	0.00	231.12	2.50	17609.30	47307.00	17609.30	74.894
4.48	4.86	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	235.12	2.50	17609.30	47279.10	17609.30	0.35	0.00	231.12	2.50	17609.30	47279.10	17609.30	74.894
4.86	5.31	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	235.12	2.50	17609.30	47255.30	17609.30	0.35	0.00	231.12	2.50	17609.30	47255.30	17609.30	74.894

Pilastrata n. 70

Nodi: 70 1070 2070

Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Tipo	B <cm>	H <cm>	Cf <cm>	Cls	Fck <daN/cmq>	Fctk <daN/cmq>	Fcd <daN/cmq>	Fcd (Inc) <daN/cmq>	Fctd <daN/cmq>	Tp	Fyk <daN/cmq>	Fyd <daN/cmq>
1	R	40.00	40.00	4.90	C25/30	249.00	17.91	141.10	249.00	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	61	SLU	1	1	0.00	-7271.48	274.78	274.78	2321.85	2321.85	-7271.48	939.82	7054.48	85.78	13.98	3.044
0.00	61	SLU	1	1	0.00	-7271.48	274.78	274.78	2321.85	2321.85	-7271.48	939.82	7054.48	85.78	13.98	3.044
3.63	62(e)	SLU	1	1	363.00	-7747.06	-83.17	-156.10	-1531.33	-1531.33	-7747.06	-674.35	-7139.69	267.19	14.94	4.659
4.03	62	SLU	2	1	0.00	-4739.59	194.62	194.62	-2411.39	-2411.39	-4739.59	431.73	-6699.02	271.41	17.39	2.775
5.11	74(e)	SLU	2	1	108.38	-5409.67	-104.41	108.19	2689.05	2689.05	-5409.67	355.00	6788.32	88.95	17.33	2.526

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	M'ydy <daNm>	M'ydz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	13	SND	1	1	0.00	-2877.72	3244.01	3244.01	1186.18	1186.18	-2877.72	4578.44	1592.29	11.16	11.45	1.403
0.00	13	SND	1	1	0.00	-2877.72	3244.01	3244.01	1186.18	1186.18	-2877.72	4578.44	1592.29	11.16	11.45	1.403
3.63	1	SND	1	1	363.00	-1430.00	-2870.44	-2870.44	-745.85	-745.85	-1430.00	-4626.14	-1125.40	187.03	13.90	1.605
4.03	7	SND	2	1	0.00	-1643.74	354.51	354.51	-1400.54	-1400.54	-1643.74	1124.67	-4654.95	277.03	13.83	3.315
5.11	19	SND	2	1	108.38	-1218.12	-252.54	-252.54	1253.46	1253.46	-1218.12	-952.98	4682.98	95.62	14.87	3.737

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	Mz <daNm>	My <daNm>	AfT <cmq>	AfC <cmq>	σ_c <daN/cmq>	σ_f <daN/cmq>
0.00	65	SLE R	1	1	0.00	-5287.88	1572.65	196.60	5.65	3.39	30.99	708.28
0.00	34	SLE Q	1	1	0.00	-5241.05	474.51	192.83	2.26	6.79	9.30	115.12
0.00	65	SLE R	1	1	0.00	-5287.88	1572.65	196.60	5.65	3.39	30.99	708.28
0.00	34	SLE Q	1	1	0.00	-5241.05	474.51	192.83	2.26	6.79	9.30	115.12
3.63	65	SLE R	1	1	363.00	-3835.88	-984.56	-89.65	5.65	3.39	18.32	379.83
3.63	34	SLE Q	1	1	363.00	-3789.05	-426.57	-84.39	3.39	5.65	7.30	88.79
4.03	66	SLE R	2	1	0.00	-3299.39	-1637.42	125.25	5.65	3.39	31.82	961.79
4.03	34	SLE Q	2	1	0.00	-2244.56	-693.18	36.46	5.65	3.39	12.65	308.13
5.11	78	SLE R	2	1	108.38	-3688.31	1806.11	-73.49	5.65	3.39	33.53	1036.72
5.11	34	SLE Q	2	1	108.38	-1811.06	383.48	-98.39	5.65	3.39	8.07	133.78

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	c <mm>	s <mm>	K_2	Φ_{eq}	Δ_{sm} <mm>	A_s <cmq>	$A_{c\ eff}$ <cmq>	σ_s <daN/cmq>	ε_{sm}	Wk <mm>
0.00	69	SLE F	1	1	0.00	-5022.67	193.58	648.67	44.00	150.00	0.50	12.00	179.80	1.13	86.52	94.50	0.03	0.01
0.00	69	SLE F	1	1	0.00	-5022.67	193.58	648.67	44.00	150.00	0.50	12.00	179.80	1.13	86.52	94.50	0.03	0.01
3.63	69	SLE F	1	1	363.00	-3570.67	-89.12	-498.51	44.00	150.00	0.50	12.00	226.41	1.13	130.45	74.32	0.02	0.01
4.03	34	SLE Q	2	1	0.00	-2244.56	36.46	-693.18	44.00	150.00	0.50	12.00	206.90	3.39	336.18	308.13	0.09	0.03
4.03	69	SLE F	2	1	0.00	-2036.03	34.42	-777.55	44.00	150.00	0.50	12.00	213.30	3.39	354.28	396.45	0.12	0.04
5.11	34	SLE Q	2	1	108.38	-1811.06	-98.39	383.48	44.00	150.00	0.50	12.00	298.11	1.13	198.03	133.78	0.04	0.02
5.11	82	SLE F	2	1	108.38	-2018.47	-92.14	603.75	44.00	150.00	0.50	12.00	190.60	3.39	290.11	277.78	0.08	0.03

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.60	ø8/20	2	2	48	SLU	0.40	0.35	529.94	2.50	15312.40	31533.10	15312.40	0.40	0.35	302.28	2.50	15312.40	31533.10	15312.40	28.894
0.00	0.60	ø8/20	2	2	61	SLU	0.40	0.35	1038.98	2.50	15312.40	31278.50	15312.40	0.40	0.35	110.11	2.50	15312.40	31278.50	15312.40	14.738
0.00	0.60	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	541.23	2.50	15312.40	31323.10	15312.40	0.40	0.35	1691.13	2.50	15312.40	31323.10	15312.40	9.055
0.00	0.60	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	725.52	2.50	15312.40	31186.50	15312.40	0.40	0.35	981.24	2.50	15312.40	31186.50	15312.40	15.605
0.60	3.02	ø8/20	2	2	48	SLU	0.40	0.35	529.94	2.50	15312.40	31490.90	15312.40	0.40	0.35	302.28	2.50	15312.40	31490.90	15312.40	28.894
0.60	3.02	ø8/20	2	2	61	SLU	0.40	0.35	1038.98	2.50	15312.40	31236.20	15312.40	0.40	0.35	110.11	2.50	15312.40	31236.20	15312.40	14.738
0.60	3.02	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	541.23	2.50	15312.40	31290.70	15312.40	0.40	0.35	1691.13	2.50	15312.40	31290.70	15312.40	9.055
0.60	3.02	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	725.52	2.50	15312.40	31154.00	15312.40	0.40	0.35	981.24	2.50	15312.40	31154.00	15312.40	15.605
3.02	3.63	ø8/20	2	2	48	SLU	0.40	0.35	529.94	2.50	15312.40	31322.00	15312.40	0.40	0.35	302.28	2.50	15312.40	31322.00	15312.40	28.894
3.02	3.63	ø8/20	2	2	61	SLU	0.40	0.35	1038.98	2.50	15312.40	31067.30	15312.40	0.40	0.35	110.11	2.50	15312.40	31067.30	15312.40	14.738
3.02	3.63	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	541.23	2.50	15312.40	31160.70	15312.40	0.40	0.35	1691.13	2.50	15312.40	31160.70	15312.40	9.055
3.02	3.63	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	725.52	2.50	15312.40	31024.10	15312.40	0.40	0.35	981.24	2.50	15312.40	31024.10	15312.40	15.605
4.03	4.48	ø8/20	2	2	49	SLU	0.40	0.35	3275.34	2.50	15312.40	31070.20	15312.40	0.40	0.35	371.18	2.50	15312.40	31070.20	15312.40	4.675
4.03	4.48	ø8/20	2	2	75	SLU	0.40	0.35	3844.98	2.50	15312.40	31189.80	15312.40	0.40	0.35	319.05	2.50	15312.40	31189.80	15312.40	3.982
4.03	4.48	ø8/20	2	2	13	SND	0.40	0.35	1101.24	2.50	15312.40	30726.10	15312.40	0.40	0.35	872.56	2.50	15312.40	30726.10	15312.40	13.905
4.03	4.48	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	1157.62	2.50	15312.40	30683.30	15312.40	0.40	0.35	559.70	2.50	15312.40	30683.30	15312.40	13.227
4.48	4.86	ø8/20	2	2	49	SLU	0.40	0.35	3275.33	2.50	15312.40	31038.80	15312.40	0.40	0.35	371.18	2.50	15312.40	31038.80	15312.40	4.675
4.48	4.86	ø8/20	2	2	75	SLU	0.40	0.35	3844.97	2.50	15312.40	31158.40	15312.40	0.40	0.35	319.05	2.50	15312.40	31158.40	15312.40	3.982
4.48	4.86	ø8/20	2	2	13	SND	0.40	0.35	1101.24	2.50	15312.40	30702.00	15312.40	0.40	0.35	872.56	2.50	15312.40	30702.00	15312.40	13.905
4.48	4.86	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	1157.62	2.50	15312.40	30659.10	15312.40	0.40	0.35	559.70	2.50	15312.40	30659.10	15312.40	13.227
4.86	5.31	ø8/20	2	2	49	SLU	0.40	0.35	3275.33	2.50	15312.40	31012.00	15312.40	0.40	0.35	371.17	2.50	15312.40	31012.00	15312.40	4.675
4.86	5.31	ø8/20	2	2	75	SLU	0.40	0.35	3844.97	2.50	15312.40	31131.60	15312.40	0.40	0.35	319.05	2.50	15312.40	31131.60	15312.40	3.982
4.86	5.31	ø8/20	2	2	13	SND	0.40	0.35	1101.24	2.50	15312.40	30681.40	15312.40	0.40	0.35	872.56	2.50	15312.40	30681.40	15312.40	13.905
4.86	5.31	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	1157.62	2.50	15312.40	30638.50	15312.40	0.40	0.35	559.70	2.50	15312.40	30638.50	15312.40	13.227

Verifiche di resistenza al fuoco

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	87	SLU I	1	1	0.00	-5241.05	192.83	474.51	-5241.05	2927.38	6926.62	75.94	56.47	14.681
0.00	87	SLU I	1	1	0.00	-5241.05	192.83	474.51	-5241.05	2927.38	6926.62	75.94	56.47	14.681
3.63	87	SLU I	1	1	363.00	-3789.05	-84.39	-426.57	-3789.05	-1376.09	-7058.41	265.08	78.13	16.538
4.03	87(e)	SLU I	2	1	0.00	-2244.56	36.46	-693.18	-2244.56	545.87	-6878.66	271.41	101.15	9.934
5.11	87	SLU I	2	1	108.38	-1811.06	-98.39	383.48	-1811.06	-1679.70	6740.41	95.62	77.82	17.546

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.60	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	248.23	2.50	17609.30	47162.30	17609.30	0.35	0.00	76.37	2.50	17609.30	47162.30	17609.30	70.939
0.60	3.02	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	248.23	2.50	17609.30	47124.80	17609.30	0.35	0.00	76.37	2.50	17609.30	47124.80	17609.30	70.939
3.02	3.63	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	248.23	2.50	17609.30	46974.90	17609.30	0.35	0.00	76.37	2.50	17609.30	46974.90	17609.30	70.939
4.03	4.48	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	993.46	2.50	17609.30	46698.30	17609.30	0.35	0.00	124.43	2.50	17609.30	46698.30	17609.30	17.725
4.48	4.86	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	993.45	2.50	17609.30	46670.40	17609.30	0.35	0.00	124.43	2.50	17609.30	46670.40	17609.30	17.725
4.86	5.31	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	993.45	2.50	17609.30	46646.60	17609.30	0.35	0.00	124.43	2.50	17609.30	46646.60	17609.30	17.725

Pilastrata n. 71

Nodi: 71 1071 2071

Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Tipo	B <cm>	H <cm>	Cf <cm>	Cls	Fck <daN/cmq>	Fctk <daN/cmq>	Fcd <daN/cmq>	Fcd (Inc) <daN/cmq>	Fctd <daN/cmq>	Tp	Fyk <daN/cmq>	Fyd <daN/cmq>
1	R	40.00	40.00	5.20	C25/30	249.00	17.91	141.10	249.00	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	61(e)	SLU	1	1	0.00	-10818.70	-138.52	218.00	2437.75	2437.75	-10818.70	1435.68	13890.20	84.38	8.22	5.705
0.00	61(e)	SLU	1	1	0.00	-10818.70	-138.52	218.00	2437.75	2437.75	-10818.70	1435.68	13890.20	84.38	8.22	5.705
3.63	62(e)	SLU	1	1	363.00	-11319.10	-121.26	-228.08	-1584.05	-1584.05	-11319.10	-2015.39	-13877.00	261.56	7.41	8.762
4.03	62	SLU	2	1	0.00	-8482.69	1596.62	1596.62	-1608.44	-1608.44	-8482.69	9314.85	-9314.87	315.00	4.99	5.813
5.11	62	SLU	2	1	108.38	-7919.14	-1408.05	-1408.05	-7822.28	-7822.28	-7919.14	-2357.46	-13385.00	260.16	7.46	1.710

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	M'ydy <daNm>	M'ydz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	1	SND	1	1	0.00	-4099.93	-3119.47	-3119.47	1365.20	1365.20	-4099.93	-8427.19	3647.37	158.91	6.29	2.697
0.00	1	SND	1	1	0.00	-4099.93	-3119.47	-3119.47	1365.20	1365.20	-4099.93	-8427.19	3647.37	158.91	6.29	2.697
3.63	1	SND	1	1	363.00	-2647.93	-2816.70	-2816.70	-819.48	-819.48	-2647.93	-8838.20	-2701.60	195.47	7.03	3.150
4.03	7	SND	2	1	0.00	-3102.96	1037.23	1037.23	-1210.64	-1210.64	-3102.96	5660.17	-6672.85	310.78	5.30	5.489
5.11	7	SND	2	1	108.38	-2669.46	-853.19	-853.19	-3351.01	-3351.01	-2669.46	-2429.15	-8987.71	255.94	7.20	2.692

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	Mz <daNm>	My <daNm>	AfT <cmq>	AfC <cmq>	σ_c <daN/cmq>	σ_f <daN/cmq>
0.00	66	SLE R	1	1	0.00	-9400.41	1614.94	-179.76	10.18	10.18	22.84	257.80
0.00	65	SLE R	1	1	0.00	-7808.44	1654.68	-101.84	12.72	7.63	22.56	274.81
0.00	34	SLE Q	1	1	0.00	-7483.99	592.38	-97.84	2.54	17.81	9.28	117.82
0.00	66	SLE R	1	1	0.00	-9400.41	1614.94	-179.76	10.18	10.18	22.84	257.80
0.00	65	SLE R	1	1	0.00	-7808.44	1654.68	-101.84	12.72	7.63	22.56	274.81
0.00	34	SLE Q	1	1	0.00	-7483.99	592.38	-97.84	2.54	17.81	9.28	117.82
3.63	66	SLE R	1	1	363.00	-7948.41	-1076.71	-88.17	7.63	12.72	14.75	174.43
3.63	65	SLE R	1	1	363.00	-6356.44	-991.67	-147.32	7.63	12.72	14.40	165.25
3.63	34	SLE Q	1	1	363.00	-6031.99	-477.40	-143.71	2.54	17.81	8.05	101.14
4.03	66	SLE R	2	1	0.00	-5904.41	-1093.89	1108.45	12.72	7.63	29.05	381.85
4.03	65	SLE R	2	1	0.00	-4086.28	-1109.61	887.01	12.72	7.63	27.01	411.65
4.03	34	SLE Q	2	1	0.00	-3535.21	-467.49	832.08	10.18	10.18	17.15	235.25
5.11	79	SLE R	2	1	108.38	-6556.79	-5180.13	-1185.54	12.72	7.63	85.24	1865.21
5.11	66	SLE R	2	1	108.38	-5470.91	-5330.21	-976.58	12.72	7.63	83.80	1935.91
5.11	34	SLE Q	2	1	108.38	-3101.71	-2600.44	-614.54	12.72	7.63	43.12	950.43

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	c <mm>	s <mm>	K_2	Φ_{eq}	Δ_{sm} <mm>	A_s <cmq>	$A_{c\ eff}$ <cmq>	σ_s <daN/cmq>	ε_{sm}	Wk <mm>
4.03	34	SLE Q	2	1	0.00	-3535.21	832.08	-467.49	44.00	147.00	0.50	18.00	170.53	2.54	116.69	235.25	0.07	0.02
4.03	69	SLE F	2	1	0.00	-3354.20	808.29	-561.47	44.00	147.00	0.50	18.00	168.30	2.54	113.53	258.47	0.08	0.02
5.11	34	SLE Q	2	1	108.38	-3101.71	-614.54	-2600.44	44.00	147.00	0.50	18.00	177.52	5.09	253.12	950.43	0.28	0.08
5.11	31	SLE F	2	1	108.38	-3684.15	-707.83	-3131.24	44.00	147.00	0.50	18.00	179.28	5.09	258.09	1140.35	0.33	0.10

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,v}$ <m>	$d_{,v}$ <m>	$Vsdu_{,v}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,v}$ <daN>	$VRcd_{,v}$ <daN>	$Vrd_{,v}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.60	ø8/20	2	2	35	SLU	0.40	0.35	621.91	2.50	15312.40	31990.30	15312.40	0.40	0.35	226.90	2.50	15312.40	31990.30	15312.40	24.622
0.00	0.60	ø8/20	2	2	62	SLU	0.40	0.35	1091.51	2.50	15312.40	32075.10	15312.40	0.40	0.35	36.95	2.50	15312.40	32075.10	15312.40	14.029
0.00	0.60	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	601.81	2.50	15312.40	31759.00	15312.40	0.40	0.35	1588.09	2.50	15312.40	31759.00	15312.40	9.642
0.00	0.60	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	786.09	2.50	15312.40	31561.60	15312.40	0.40	0.35	895.47	2.50	15312.40	31561.60	15312.40	17.100
0.60	3.02	ø8/20	2	2	35	SLU	0.40	0.35	621.91	2.50	15312.40	31948.10	15312.40	0.40	0.35	226.90	2.50	15312.40	31948.10	15312.40	24.622
0.60	3.02	ø8/20	2	2	62	SLU	0.40	0.35	1091.51	2.50	15312.40	32032.90	15312.40	0.40	0.35	36.95	2.50	15312.40	32032.90	15312.40	14.029
0.60	3.02	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	601.81	2.50	15312.40	31726.50	15312.40	0.40	0.35	1588.09	2.50	15312.40	31726.50	15312.40	9.642
0.60	3.02	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	786.09	2.50	15312.40	31529.20	15312.40	0.40	0.35	895.47	2.50	15312.40	31529.20	15312.40	17.100
3.02	3.63	ø8/20	2	2	35	SLU	0.40	0.35	621.91	2.50	15312.40	31779.20	15312.40	0.40	0.35	226.90	2.50	15312.40	31779.20	15312.40	24.622
3.02	3.63	ø8/20	2	2	62	SLU	0.40	0.35	1091.51	2.50	15312.40	31864.00	15312.40	0.40	0.35	36.95	2.50	15312.40	31864.00	15312.40	14.029
3.02	3.63	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	601.81	2.50	15312.40	31596.60	15312.40	0.40	0.35	1588.09	2.50	15312.40	31596.60	15312.40	9.642
3.02	3.63	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	786.09	2.50	15312.40	31399.20	15312.40	0.40	0.35	895.47	2.50	15312.40	31399.20	15312.40	17.100
4.03	4.48	ø8/20	2	2	75	SLU	0.40	0.35	6307.61	2.50	15312.40	31659.60	15312.40	0.40	0.35	3259.49	2.50	15312.40	31659.60	15312.40	2.428
4.03	4.48	ø8/20	2	2	13	SND	0.40	0.35	1998.29	2.50	15312.40	30876.90	15312.40	0.40	0.35	2038.57	2.50	15312.40	30876.90	15312.40	7.511
4.48	4.86	ø8/20	2	2	75	SLU	0.40	0.35	6307.60	2.50	15312.40	31628.20	15312.40	0.40	0.35	3259.48	2.50	15312.40	31628.20	15312.40	2.428
4.48	4.86	ø8/20	2	2	13	SND	0.40	0.35	1998.29	2.50	15312.40	30852.70	15312.40	0.40	0.35	2038.57	2.50	15312.40	30852.70	15312.40	7.511
4.86	5.31	ø8/20	2	2	75	SLU	0.40	0.35	6307.59	2.50	15312.40	31601.50	15312.40	0.40	0.35	3259.48	2.50	15312.40	31601.50	15312.40	2.428
4.86	5.31	ø8/20	2	2	13	SND	0.40	0.35	1998.29	2.50	15312.40	30832.10	15312.40	0.40	0.35	2038.57	2.50	15312.40	30832.10	15312.40	7.511

Verifiche di resistenza al fuoco

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	87(e)	SLU I	1	1	0.00	-7483.99	-97.84	592.38	-143852.00	-3546.82	14195.80	104.06	41.48	19.221
0.00	87(e)	SLU I	1	1	0.00	-7483.99	-97.84	592.38	-143852.00	-3546.82	14195.80	104.06	41.48	19.221
3.63	87	SLU I	1	1	363.00	-6031.99	-143.71	-477.40	-143852.00	-4205.14	-13598.30	253.12	39.22	23.848
4.03	87	SLU I	2	1	0.00	-3535.21	832.08	-467.49	-3535.21	11731.60	-6585.20	331.88	35.11	14.097
5.11	87	SLU I	2	1	108.38	-3101.71	-614.54	-2600.44	-3101.71	-3389.68	-13709.30	257.34	44.96	5.285

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.60	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	294.71	2.50	17609.30	47509.60	17609.30	0.35	0.00	12.64	2.50	17609.30	47509.60	17609.30	59.752
0.60	3.02	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	294.71	2.50	17609.30	47472.10	17609.30	0.35	0.00	12.64	2.50	17609.30	47472.10	17609.30	59.752
3.02	3.63	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	294.71	2.50	17609.30	47322.20	17609.30	0.35	0.00	12.64	2.50	17609.30	47322.20	17609.30	59.752
4.03	4.48	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	1968.12	2.50	17609.30	46898.10	17609.30	0.35	0.00	1334.82	2.50	17609.30	46898.10	17609.30	8.947
4.48	4.86	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	1968.12	2.50	17609.30	46870.30	17609.30	0.35	0.00	1334.82	2.50	17609.30	46870.30	17609.30	8.947
4.86	5.31	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	1968.12	2.50	17609.30	46846.50	17609.30	0.35	0.00	1334.82	2.50	17609.30	46846.50	17609.30	8.947

Pilastrata n. 72

Nodi: 72 1072 2072

Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Tipo	B <cm>	H <cm>	Cf <cm>	Cls	Fck <daN/cmq>	Fctk <daN/cmq>	Fcd <daN/cmq>	Fcd (Inc) <daN/cmq>	Fctd <daN/cmq>	Tp	Fyk <daN/cmq>	Fyd <daN/cmq>
1	R	40.00	40.00	4.90	C25/30	249.00	17.91	141.10	249.00	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	74	SLU	1	1	0.00	-16037.80	395.27	395.27	-1808.26	-1808.26	-16037.80	1859.39	-8236.46	279.84	9.24	4.561
0.00	74	SLU	1	1	0.00	-16037.80	395.27	395.27	-1808.26	-1808.26	-16037.80	1859.39	-8236.46	279.84	9.24	4.561
3.63	74(e)	SLU	1	1	363.00	-14150.20	-14.90	285.13	1673.33	1673.33	-14150.20	1382.55	8027.76	82.97	10.63	4.798
4.03	75	SLU	2	1	0.00	-10384.50	-749.20	-749.20	2479.85	2479.85	-10384.50	-2139.96	7372.62	101.25	9.85	2.963
5.11	75	SLU	2	1	108.38	-9821.00	3217.67	3217.67	1495.49	1495.49	-9821.00	6989.51	3327.39	19.69	7.99	2.182

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	M'ydy <daNm>	M'ydz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	13	SND	1	1	0.00	-7348.62	3035.18	3035.18	-1666.90	-1666.90	-7348.62	4638.27	-2581.42	337.50	8.01	1.533
0.00	13	SND	1	1	0.00	-7348.62	3035.18	3035.18	-1666.90	-1666.90	-7348.62	4638.27	-2581.42	337.50	8.01	1.533
3.63	13	SND	1	1	363.00	-5896.62	-2545.98	-2545.98	1414.67	1414.67	-5896.62	-4452.19	2508.89	157.50	8.20	1.754
4.03	19	SND	2	1	0.00	-3186.17	-566.94	-566.94	1818.78	1818.78	-3186.17	-1456.77	4701.04	99.84	11.99	2.582
5.11	19	SND	2	1	108.38	-2752.67	1174.28	1174.28	992.02	992.02	-2752.67	3556.49	2948.70	33.75	7.83	3.004

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	Mz <daNm>	My <daNm>	AfT <cmq>	AfC <cmq>	σ_c <daN/cmq>	σ_f <daN/cmq>
0.00	78	SLE R	1	1	0.00	-11420.80	-1202.90	299.72	3.39	5.65	21.26	260.57
0.00	34	SLE Q	1	1	0.00	-8683.08	-194.88	268.34	0.00	9.05	8.92	119.16
0.00	78	SLE R	1	1	0.00	-11420.80	-1202.90	299.72	3.39	5.65	21.26	260.57
0.00	34	SLE Q	1	1	0.00	-8683.08	-194.88	268.34	0.00	9.05	8.92	119.16
3.63	79	SLE R	1	1	363.00	-10801.40	1140.67	-36.84	3.39	5.65	17.26	214.98
3.63	78	SLE R	1	1	363.00	-9968.77	1131.91	-31.65	3.39	5.65	17.04	209.47
3.63	34	SLE Q	1	1	363.00	-7231.08	386.39	-36.58	0.00	9.05	7.75	102.78
4.03	79	SLE R	2	1	0.00	-7158.62	1678.34	-511.22	5.65	3.39	37.74	684.81
4.03	34	SLE Q	2	1	0.00	-3497.88	635.47	-430.64	4.52	4.52	17.93	268.60
5.11	79	SLE R	2	1	108.38	-6725.12	995.78	2214.91	5.65	3.39	59.79	1312.66
5.11	34	SLE Q	2	1	108.38	-3064.38	125.00	1073.51	5.65	3.39	21.34	540.51

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	c <mm>	s <mm>	K_2	Φ_{eq}	Δ_{sm} <mm>	A_s <cmq>	$A_{c\ eff}$ <cmq>	σ_s <daN/cmq>	ε_{sm}	Wk <mm>
4.03	34	SLE Q	2	1	0.00	-3497.88	-430.64	635.47	44.00	150.00	0.50	12.00	213.30	1.13	118.09	268.60	0.08	0.03
4.03	31	SLE F	2	1	0.00	-4055.58	-443.39	779.73	44.00	150.00	0.50	12.00	222.59	1.13	126.85	317.64	0.09	0.04
5.11	34	SLE Q	2	1	108.38	-3064.38	1073.51	125.00	44.00	150.00	0.50	12.00	200.61	3.39	318.40	540.51	0.16	0.05
5.11	82	SLE F	2	1	108.38	-3355.13	1139.57	304.44	44.00	150.00	0.50	12.00	222.19	2.26	252.95	614.18	0.18	0.07

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.60	ø8/20	2	2	48	SLU	0.40	0.35	389.94	2.50	15312.40	32200.50	15312.40	0.40	0.35	298.22	2.50	15312.40	32200.50	15312.40	39.269
0.00	0.60	ø8/20	2	2	74	SLU	0.40	0.35	959.12	2.50	15312.40	32455.10	15312.40	0.40	0.35	113.00	2.50	15312.40	32455.10	15312.40	15.965
0.00	0.60	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	627.72	2.50	15312.40	31647.00	15312.40	0.40	0.35	1553.80	2.50	15312.40	31647.00	15312.40	9.855
0.00	0.60	ø8/20	2	2	19	SND	0.40	0.35	978.60	2.50	15312.40	31574.40	15312.40	0.40	0.35	894.52	2.50	15312.40	31574.40	15312.40	15.647
0.60	3.02	ø8/20	2	2	48	SLU	0.40	0.35	389.94	2.50	15312.40	32158.30	15312.40	0.40	0.35	298.22	2.50	15312.40	32158.30	15312.40	39.269
0.60	3.02	ø8/20	2	2	74	SLU	0.40	0.35	959.12	2.50	15312.40	32412.90	15312.40	0.40	0.35	113.00	2.50	15312.40	32412.90	15312.40	15.965
0.60	3.02	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	627.72	2.50	15312.40	31614.60	15312.40	0.40	0.35	1553.80	2.50	15312.40	31614.60	15312.40	9.855
0.60	3.02	ø8/20	2	2	19	SND	0.40	0.35	978.60	2.50	15312.40	31542.00	15312.40	0.40	0.35	894.52	2.50	15312.40	31542.00	15312.40	15.647
3.02	3.63	ø8/20	2	2	48	SLU	0.40	0.35	389.94	2.50	15312.40	31989.40	15312.40	0.40	0.35	298.22	2.50	15312.40	31989.40	15312.40	39.269
3.02	3.63	ø8/20	2	2	74	SLU	0.40	0.35	959.12	2.50	15312.40	32244.00	15312.40	0.40	0.35	113.00	2.50	15312.40	32244.00	15312.40	15.965
3.02	3.63	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	627.72	2.50	15312.40	31484.60	15312.40	0.40	0.35	1553.80	2.50	15312.40	31484.60	15312.40	9.855
3.02	3.63	ø8/20	2	2	19	SND	0.40	0.35	978.60	2.50	15312.40	31412.00	15312.40	0.40	0.35	894.52	2.50	15312.40	31412.00	15312.40	15.647
4.03	4.48	ø8/20	2	2	75	SLU	0.40	0.35	908.29	2.50	15312.40	31696.30	15312.40	0.40	0.35	3660.31	2.50	15312.40	31696.30	15312.40	4.183
4.03	4.48	ø8/20	2	2	62	SLU	0.40	0.35	1518.85	2.50	15312.40	31344.70	15312.40	0.40	0.35	3063.72	2.50	15312.40	31344.70	15312.40	4.998
4.03	4.48	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	818.23	2.50	15312.40	30794.90	15312.40	0.40	0.35	1756.55	2.50	15312.40	30794.90	15312.40	8.717
4.03	4.48	ø8/20	2	2	13	SND	0.40	0.35	1156.12	2.50	15312.40	30801.60	15312.40	0.40	0.35	1737.13	2.50	15312.40	30801.60	15312.40	8.815
4.48	4.86	ø8/20	2	2	75	SLU	0.40	0.35	908.29	2.50	15312.40	31664.90	15312.40	0.40	0.35	3660.31	2.50	15312.40	31664.90	15312.40	4.183
4.48	4.86	ø8/20	2	2	62	SLU	0.40	0.35	1518.85	2.50	15312.40	31313.30	15312.40	0.40	0.35	3063.72	2.50	15312.40	31313.30	15312.40	4.998
4.48	4.86	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	818.23	2.50	15312.40	30770.70	15312.40	0.40	0.35	1756.55	2.50	15312.40	30770.70	15312.40	8.717
4.48	4.86	ø8/20	2	2	13	SND	0.40	0.35	1156.12	2.50	15312.40	30777.50	15312.40	0.40	0.35	1737.13	2.50	15312.40	30777.50	15312.40	8.815
4.86	5.31	ø8/20	2	2	75	SLU	0.40	0.35	908.29	2.50	15312.40	31638.10	15312.40	0.40	0.35	3660.30	2.50	15312.40	31638.10	15312.40	4.183
4.86	5.31	ø8/20	2	2	62	SLU	0.40	0.35	1518.85	2.50	15312.40	31286.50	15312.40	0.40	0.35	3063.71	2.50	15312.40	31286.50	15312.40	4.998
4.86	5.31	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	818.23	2.50	15312.40	30750.10	15312.40	0.40	0.35	1756.55	2.50	15312.40	30750.10	15312.40	8.717
4.86	5.31	ø8/20	2	2	13	SND	0.40	0.35	1156.12	2.50	15312.40	30756.90	15312.40	0.40	0.35	1737.13	2.50	15312.40	30756.90	15312.40	8.815

Verifiche di resistenza al fuoco
Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_y	Sic.
0.00	87	SLU I	1	1	0.00	-8683.08	268.34	-194.88	-143852.00					16.567
0.00	87	SLU I	1	1	0.00	-8683.08	268.34	-194.88	-143852.00					16.567
3.63	87(e)	SLU I	1	1	363.00	-7231.08	-36.58	386.39	-7231.08	2640.55	7286.03	78.75	58.27	18.767
4.03	87	SLU I	2	1	0.00	-3497.88	-430.64	635.47	-3497.88	-4143.19	6170.20	120.94	45.21	9.682
5.11	87	SLU I	2	1	108.38	-3064.38	1073.51	125.00	-3064.38	6982.95	871.00	2.81	90.41	6.511

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.60	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	160.13	2.50	17609.30	47695.30	17609.30	0.35	0.00	84.00	2.50	17609.30	47695.30	17609.30	>100
0.60	3.02	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	160.13	2.50	17609.30	47657.80	17609.30	0.35	0.00	84.00	2.50	17609.30	47657.80	17609.30	>100
3.02	3.63	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	160.13	2.50	17609.30	47507.90	17609.30	0.35	0.00	84.00	2.50	17609.30	47507.90	17609.30	>100
4.03	4.48	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	471.02	2.50	17609.30	46892.30	17609.30	0.35	0.00	1387.91	2.50	17609.30	46892.30	17609.30	12.688
4.48	4.86	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	471.02	2.50	17609.30	46864.50	17609.30	0.35	0.00	1387.91	2.50	17609.30	46864.50	17609.30	12.688
4.86	5.31	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	471.02	2.50	17609.30	46840.70	17609.30	0.35	0.00	1387.91	2.50	17609.30	46840.70	17609.30	12.688

Pilastrata n. 73

Nodi: 73 -4536 1073 2073
Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Tipo	B <cm>	H <cm>	Cf <cm>	Cls	Fck <daN/cmq>	Fctk <daN/cmq>	Fcd <daN/cmq>	Fcd (Inc) <daN/cmq>	Fctd <daN/cmq>	Tp	Fyk <daN/cmq>	Fyd <daN/cmq>
1	R	40.00	40.00	4.90	C25/30	249.00	17.91	141.10	249.00	11.94	B450C	4500.00	3913.04
1	R	40.00	40.00	3.50	C25/30	249.00	17.91	141.10	249.00	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_y	Sic.
0.00	74	SLU	1	1	0.00	-4478.19	324.06	324.06	-1584.73	-1584.73	-4478.19	1458.89	-6580.83	277.03	13.02	4.167
0.00	74	SLU	1	1	0.00	-4478.19	324.06	324.06	-1584.73	-1584.73	-4478.19	1458.89	-6580.83	277.03	13.02	4.167
3.57	74(e)	SLU	1	1	356.90	-2622.31	6.08	52.84	1638.59	1638.59	-2622.31	264.73	6352.58	89.12	18.59	3.878
4.03	74	SLU	3	1	0.00	-2211.92	494.29	494.29	1008.50	1008.50	-2211.92	2909.60	6003.94	73.12	9.82	5.940
4.03	74	SLU	3	1	0.00	-2211.92	494.29	494.29	1008.50	1008.50	-2211.92	2909.60	6003.94	73.12	9.82	5.940
5.31	74	SLU	3	1	128.38	-1544.37	95.59	95.59	432.02	432.02	-1544.37	1373.97	6143.86	83.67	14.30	14.228

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	M'ydy <daNm>	M'ydz <daNm>	α <grad>	ε_y	Sic.
0.00	13	SND	1	1	0.00	-1131.06	1931.40	1931.40	-1645.73	-1645.73	-1131.06	3383.33	-2804.63	326.25	8.12	1.732
0.00	13	SND	1	1	0.00	-1131.06	1931.40	1931.40	-1645.73	-1645.73	-1131.06	3383.33	-2804.63	326.25	8.12	1.732
3.57	13	SND	1	1	356.90	296.54	-1589.05	-1589.05	1589.46	1589.46	296.54	-2943.29	2943.31	135.00	8.22	1.852
4.03	7	SND	3	1	0.00	-333.35	385.51	385.51	-1417.99	-1417.99	-333.35	1219.03	-4423.46	277.73	13.83	3.120
4.03	7	SND	3	1	0.00	-333.35	385.51	385.51	-1417.99	-1417.99	-333.35	1219.03	-4423.46	277.73	13.83	3.120
5.31	7	SND	3	1	128.38	180.15	59.38	59.38	369.12	369.12	180.15	761.93	4543.03	85.78	16.53	12.154

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	Mz <daNm>	My <daNm>	AfT <cmq>	AfC <cmq>	σ_c <daN/cmq>	σ_f <daN/cmq>
0.00	78	SLE R	1	1	0.00	-3335.39	-1051.76	260.87	5.65	3.39	23.64	533.57
0.00	34	SLE Q	1	1	0.00	-2890.90	-83.69	276.98	2.26	6.79	5.07	62.78
0.00	78	SLE R	1	1	0.00	-3335.39	-1051.76	260.87	5.65	3.39	23.64	533.57
0.00	34	SLE Q	1	1	0.00	-2890.90	-83.69	276.98	2.26	6.79	5.07	62.78
3.57	78	SLE R	1	1	356.90	-1907.79	1111.36	-21.49	5.65	3.39	20.18	672.88
3.57	34	SLE Q	1	1	356.90	-1463.30	261.92	-98.86	4.52	4.52	5.83	80.42
4.03	78	SLE R	3	1	0.00	-1588.52	657.51	361.85	6.79	2.26	19.76	465.57
4.03	65	SLE R	3	1	0.00	-719.17	-656.23	293.94	6.79	2.26	19.09	544.54
4.03	34	SLE Q	3	1	0.00	-907.79	-78.11	256.62	5.65	3.39	5.98	124.41
4.03	78	SLE R	3	1	0.00	-1588.52	657.51	361.85	6.79	2.26	19.76	465.57
4.03	65	SLE R	3	1	0.00	-719.17	-656.23	293.94	6.79	2.26	19.09	544.54
4.03	34	SLE Q	3	1	0.00	-907.79	-78.11	256.62	5.65	3.39	5.98	124.41
5.31	78	SLE R	3	1	128.38	-1075.02	292.77	64.84	5.65	3.39	6.28	130.19
5.31	34	SLE Q	3	1	128.38	-394.29	122.79	31.38	5.65	3.39	2.78	62.04

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	c <mm>	s <mm>	K_2	Φ_{eq}	Δ_{sm} <mm>	A_s <cmq>	$A_{c\ eff}$ <cmq>	σ_s <daN/cmq>	ε_{sm}	Wk <mm>
0.00	82	SLE F	1	1	0.00	-2934.36	274.31	-254.78	44.00	150.00	0.50	12.00	150.79	1.13	59.18	53.53	0.02	0.00
0.00	82	SLE F	1	1	0.00	-2934.36	274.31	-254.78	44.00	150.00	0.50	12.00	150.79	1.13	59.18	53.53	0.02	0.00
3.57	34	SLE Q	1	1	356.90	-1463.30	-98.86	261.92	44.00	150.00	0.50	12.00	231.44	1.13	135.19	80.42	0.02	0.01
3.57	82	SLE F	1	1	356.90	-1506.76	-90.66	407.54	44.00	150.00	0.50	12.00	220.27	2.26	249.33	180.24	0.05	0.02
4.03	34	SLE Q	3	1	0.00	-907.79	256.62	-78.11	44.00	150.00	0.50	12.00	204.31	2.26	219.24	124.41	0.04	0.01
4.03	69	SLE F	3	1	0.00	-821.23	249.86	-208.90	44.00	150.00	0.50	12.00	238.50	1.13	141.84	185.97	0.05	0.02
4.03	34	SLE Q	3	1	0.00	-907.79	256.62	-78.11	44.00	150.00	0.50	12.00	204.31	2.26	219.24	124.41	0.04	0.01

4.03	69	SLE F	3	1	0.00	-821.23	249.86	-208.90	44.00	150.00	0.50	12.00	238.50	1.13	141.84	185.97	0.05	0.02
5.31	34	SLE Q	3	1	128.38	-394.29	31.38	122.79	44.00	150.00	0.50	12.00	220.67	2.26	250.08	62.04	0.02	0.01
5.31	82	SLE F	3	1	128.38	-481.60	34.45	152.55	44.00	150.00	0.50	12.00	228.16	2.26	264.20	76.58	0.02	0.01

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.59	ø8/20	2	2	48	SLU	0.40	0.35	255.23	2.50	15312.40	30833.00	15312.40	0.40	0.35	227.82	2.50	15312.40	30833.00	15312.40	59.995
0.00	0.59	ø8/20	2	2	74	SLU	0.40	0.35	903.14	2.50	15312.40	30903.50	15312.40	0.40	0.35	89.10	2.50	15312.40	30903.50	15312.40	16.954
0.00	0.59	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	712.79	2.50	15312.40	30926.70	15312.40	0.40	0.35	997.09	2.50	15312.40	30926.70	15312.40	15.357
0.00	0.59	ø8/20	2	2	19	SND	0.40	0.35	1056.76	2.50	15312.40	30830.60	15312.40	0.40	0.35	596.71	2.50	15312.40	30830.60	15312.40	14.490
0.59	2.97	ø8/20	2	2	48	SLU	0.40	0.35	255.23	2.50	15312.40	30791.50	15312.40	0.40	0.35	227.82	2.50	15312.40	30791.50	15312.40	59.995
0.59	2.97	ø8/20	2	2	74	SLU	0.40	0.35	903.14	2.50	15312.40	30862.00	15312.40	0.40	0.35	89.10	2.50	15312.40	30862.00	15312.40	16.954
0.59	2.97	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	712.79	2.50	15312.40	30894.80	15312.40	0.40	0.35	997.09	2.50	15312.40	30894.80	15312.40	15.357
0.59	2.97	ø8/20	2	2	19	SND	0.40	0.35	1056.76	2.50	15312.40	30798.70	15312.40	0.40	0.35	596.71	2.50	15312.40	30798.70	15312.40	14.490
2.97	3.57	ø8/20	2	2	48	SLU	0.40	0.35	255.23	2.50	15312.40	30625.50	15312.40	0.40	0.35	227.82	2.50	15312.40	30625.50	15312.40	59.995
2.97	3.57	ø8/20	2	2	74	SLU	0.40	0.35	903.14	2.50	15312.40	30695.90	15312.40	0.40	0.35	89.10	2.50	15312.40	30695.90	15312.40	16.954
2.97	3.57	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	712.79	2.50	15312.40	30767.00	15312.40	0.40	0.35	997.09	2.50	15312.40	30767.00	15312.40	15.357
2.97	3.57	ø8/20	2	2	19	SND	0.40	0.35	1056.76	2.50	15312.40	30671.00	15312.40	0.40	0.35	596.71	2.50	15312.40	30671.00	15312.40	14.490
4.03	4.48	ø8/20	2	2	36	SLU	0.40	0.35	102.26	2.50	15312.40	30556.50	15312.40	0.40	0.35	383.54	2.50	15312.40	30556.50	15312.40	39.924
4.03	4.48	ø8/20	2	2	61	SLU	0.40	0.35	733.54	2.50	15312.40	30424.30	15312.40	0.40	0.35	267.06	2.50	15312.40	30424.30	15312.40	20.875
4.03	4.48	ø8/20	2	2	13	SND	0.40	0.35	725.78	2.50	15312.40	30519.80	15312.40	0.40	0.35	410.84	2.50	15312.40	30519.80	15312.40	21.098
4.03	4.48	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	1088.73	2.50	15312.40	30478.80	15312.40	0.40	0.35	296.56	2.50	15312.40	30478.80	15312.40	14.064
4.48	4.86	ø8/20	2	2	36	SLU	0.40	0.35	102.26	2.50	15312.40	30525.10	15312.40	0.40	0.35	383.53	2.50	15312.40	30525.10	15312.40	39.925
4.48	4.86	ø8/20	2	2	61	SLU	0.40	0.35	733.54	2.50	15312.40	30392.90	15312.40	0.40	0.35	267.05	2.50	15312.40	30392.90	15312.40	20.875
4.48	4.86	ø8/20	2	2	13	SND	0.40	0.35	725.78	2.50	15312.40	30495.60	15312.40	0.40	0.35	410.83	2.50	15312.40	30495.60	15312.40	21.098
4.48	4.86	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	1088.73	2.50	15312.40	30454.70	15312.40	0.40	0.35	296.56	2.50	15312.40	30454.70	15312.40	14.064
4.86	5.31	ø8/20	2	2	36	SLU	0.40	0.35	102.26	2.50	15312.40	30498.30	15312.40	0.40	0.35	383.53	2.50	15312.40	30498.30	15312.40	39.925
4.86	5.31	ø8/20	2	2	61	SLU	0.40	0.35	733.54	2.50	15312.40	30366.10	15312.40	0.40	0.35	267.05	2.50	15312.40	30366.10	15312.40	20.875
4.86	5.31	ø8/20	2	2	13	SND	0.40	0.35	725.78	2.50	15312.40	30475.00	15312.40	0.40	0.35	410.83	2.50	15312.40	30475.00	15312.40	21.098
4.86	5.31	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	1088.73	2.50	15312.40	30434.10	15312.40	0.40	0.35	296.56	2.50	15312.40	30434.10	15312.40	14.064

Verifiche di resistenza al fuoco

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	87	SLU I	1	1	0.00	-2890.90	276.98	-83.69	-2890.90	6840.85	-2131.26	351.56	67.97	24.763
0.00	87	SLU I	1	1	0.00	-2890.90	276.98	-83.69	-2890.90	6840.85	-2131.26	351.56	67.97	24.763
3.57	87	SLU I	1	1	356.90	-1463.30	-98.86	261.92	-1463.30	-2426.57	6560.22	101.25	63.73	24.985
4.03	87	SLU I	3	1	0.00	-907.79	256.62	-78.11	-907.79	6550.39	-2101.74	351.56	70.02	25.646
4.03	87	SLU I	3	1	0.00	-907.79	256.62	-78.11	-907.79	6550.39	-2101.74	351.56	70.02	25.646
5.31	87	SLU I	3	1	128.38	-394.29	31.38	122.79	-394.29	1639.27	6526.87	84.38	79.52	53.099

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.59	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	96.84	2.50	17609.30	46798.40	17609.30	0.35	0.00	105.31	2.50	17609.30	46798.40	17609.30	>100
0.59	2.97	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	96.84	2.50	17609.30	46761.50	17609.30	0.35	0.00	105.31	2.50	17609.30	46761.50	17609.30	>100
2.97	3.57	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	96.84	2.50	17609.30	46614.10	17609.30	0.35	0.00	105.31	2.50	17609.30	46614.10	17609.30	>100
4.03	4.48	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	156.50	2.50	17609.30	46491.30	17609.30	0.35	0.00	175.45	2.50	17609.30	46491.30	17609.30	>100
4.48	4.86	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	156.50	2.50	17609.30	46463.40	17609.30	0.35	0.00	175.45	2.50	17609.30	46463.40	17609.30	>100
4.86	5.31	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	156.50	2.50	17609.30	46439.60	17609.30	0.35	0.00	175.45	2.50	17609.30	46439.60	17609.30	>100

Pilastrata n. 74

Nodi: 74 1074 2074

Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Tipo	B <cm>	H <cm>	Cf <cm>	Cls	Fck <daN/cmq>	Fctk <daN/cmq>	Fcd <daN/cmq>	Fcd (Inc) <daN/cmq>	Fctd <daN/cmq>	Tp	Fyk <daN/cmq>	Fyd <daN/cmq>
1	R	40.00	40.00	4.90	C25/30	249.00	17.91	141.10	249.00	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	74	SLU	1	1	0.00	-11759.50	-1315.56	-1315.56	-2270.68	-2270.68	-11759.50	-4099.88	-6863.56	244.69	7.18	3.047
0.00	74	SLU	1	1	0.00	-11759.50	-1315.56	-1315.56	-2270.68	-2270.68	-11759.50	-4099.88	-6863.56	244.69	7.18	3.047
3.63	74(e)	SLU	1	1	363.00	-9871.87	10.90	198.92	2769.58	2769.58	-9871.87	663.38	7461.49	87.19	14.15	2.698
4.03	61	SLU	2	1	0.00	-422.64	735.96	735.96	-3552.84	-3552.84	-422.64	1248.88	-5988.11	275.62	15.10	1.686
4.03	61	SLU	2	1	0.00	-422.64	735.96	735.96	-3552.84	-3552.84	-422.64	1248.88	-5988.11	275.62	15.10	1.686
5.30	74	SLU	2	1	127.00	-1493.45	-225.79	-225.79	1633.72	1633.72	-1493.45	-810.48	6169.42	93.52	16.55	3.773

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	M'ydy <daNm>	M'ydz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	7	SND	1	1	0.00	-6656.57	-1671.24	-1671.24	-3708.75	-3708.75	-6656.57	-2125.91	-4827.91	253.12	9.00	1.297
0.00	7	SND	1	1	0.00	-6656.57	-1671.24	-1671.24	-3708.75	-3708.75	-6656.57	-2125.91	-4827.91	253.12	9.00	1.297
3.63	7	SND	1	1	363.00	-5204.57	-357.33	-357.33	3757.53	3757.53	-5204.57	-551.27	5421.86	92.81	15.81	1.444
4.03	19	SND	2	1	0.00	-262.83	602.87	602.87	-4052.59	-4052.59	-262.83	764.73	-4614.90	274.22	16.41	1.142
4.03	19	SND	2	1	0.00	-262.83	602.87	602.87	-4052.59	-4052.59	-262.83	764.73	-4614.90	274.22	16.41	1.142
5.30	13	SND	2	1	127.00	327.38	-115.04	-115.04	1225.38	1225.38	327.38	-388.06	4616.83	92.11	18.60	3.764

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	Mz <daNm>	My <daNm>	AfT <cmq>	AfC <cmq>	σ_c <daN/cmq>	σ_f <daN/cmq>
0.00	78	SLE R	1	1	0.00	-8416.21	-1531.08	-932.10	4.52	4.52	41.07	605.36

0.00	34	SLE Q	1	1	0.00	-7261.44	-538.66	-820.62	3.39	5.65	19.53	229.12
0.00	78	SLE R	1	1	0.00	-8416.21	-1531.08	-932.10	4.52	4.52	41.07	605.36
0.00	34	SLE Q	1	1	0.00	-7261.44	-538.66	-820.62	3.39	5.65	19.53	229.12
3.63	78	SLE R	1	1	363.00	-6964.21	1903.23	11.96	5.65	3.39	32.43	740.85
3.63	34	SLE Q	1	1	363.00	-5809.43	1003.33	-10.10	5.65	3.39	15.86	202.57
4.03	65	SLE R	2	1	0.00	-353.94	-2494.72	515.86	5.65	3.39	58.72	2137.67
4.03	34	SLE Q	2	1	0.00	-492.73	-2003.06	518.53	5.65	3.39	49.84	1728.61
4.03	65	SLE R	2	1	0.00	-353.94	-2494.72	515.86	5.65	3.39	58.72	2137.67
4.03	34	SLE Q	2	1	0.00	-492.73	-2003.06	518.53	5.65	3.39	49.84	1728.61
5.30	80	SLE R	2	1	127.00	-1030.47	1140.35	-161.41	5.65	3.39	24.54	843.64
5.30	78	SLE R	2	1	127.00	-1000.09	1141.11	-152.39	5.65	3.39	24.34	844.98
5.30	34	SLE Q	2	1	127.00	15.26	1045.41	-67.01	5.65	3.39	20.55	864.11

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	c <mm>	s <mm>	K_2	Φ_{eq}	Δ_{sm} <mm>	A_s <cmq>	$A_{c\ eff}$ <cmq>	σ_s <daN/cmq>	ε_{sm}	Wk <mm>
0.00	34	SLE Q	1	1	0.00	-7261.44	-820.62	-538.66	44.00	150.00	0.50	12.00	159.23	1.13	67.14	154.22	0.04	0.01
0.00	82	SLE F	1	1	0.00	-7402.95	-833.42	-727.98	44.00	150.00	0.50	12.00	168.16	1.13	75.55	214.32	0.06	0.02
0.00	34	SLE Q	1	1	0.00	-7261.44	-820.62	-538.66	44.00	150.00	0.50	12.00	159.23	1.13	67.14	154.22	0.04	0.01
0.00	82	SLE F	1	1	0.00	-7402.95	-833.42	-727.98	44.00	150.00	0.50	12.00	168.16	1.13	75.55	214.32	0.06	0.02
3.63	34	SLE Q	1	1	363.00	-5809.43	-10.10	1003.33	44.00	150.00	0.50	12.00	185.66	3.39	276.15	202.57	0.06	0.02
3.63	82	SLE F	1	1	363.00	-5950.95	-7.26	1170.77	44.00	150.00	0.50	12.00	195.34	3.39	303.52	300.15	0.09	0.03
4.03	34	SLE Q	2	1	0.00	-492.73	518.53	-2003.06	44.00	150.00	0.50	12.00	199.88	3.39	316.33	1728.61	0.50	0.17
4.03	56	SLE F	2	1	0.00	-489.12	561.62	-2005.62	44.00	150.00	0.50	12.00	251.60	2.26	308.39	1747.40	0.51	0.22
4.03	34	SLE Q	2	1	0.00	-492.73	518.53	-2003.06	44.00	150.00	0.50	12.00	199.88	3.39	316.33	1728.61	0.50	0.17
4.03	56	SLE F	2	1	0.00	-489.12	561.62	-2005.62	44.00	150.00	0.50	12.00	251.60	2.26	308.39	1747.40	0.51	0.22
5.30	34	SLE Q	2	1	127.00	15.26	-67.01	1045.41	44.00	150.00	0.92	12.00	344.54	3.39	393.02	864.11	0.25	0.15
5.30	69	SLE F	2	1	127.00	132.03	-58.45	1032.26	44.00	150.00	0.93	12.00	350.10	3.39	397.40	865.03	0.25	0.15

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.60	ø8/20	2	2	35	SLU	0.40	0.35	662.61	2.50	15312.40	31738.70	15312.40	0.40	0.35	1003.42	2.50	15312.40	31738.70	15312.40	15.260
0.00	0.60	ø8/20	2	2	74	SLU	0.40	0.35	1388.50	2.50	15312.40	31880.80	15312.40	0.40	0.35	365.42	2.50	15312.40	31880.80	15312.40	11.028
0.00	0.60	ø8/20	2	2	13	SND	0.40	0.35	1429.10	2.50	15312.40	31318.40	15312.40	0.40	0.35	853.86	2.50	15312.40	31318.40	15312.40	10.715
0.00	0.60	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	2056.82	2.50	15312.40	31373.60	15312.40	0.40	0.35	552.91	2.50	15312.40	31373.60	15312.40	7.445
0.60	3.02	ø8/20	2	2	35	SLU	0.40	0.35	662.61	2.50	15312.40	31696.40	15312.40	0.40	0.35	826.61	2.50	15312.40	31696.40	15312.40	18.524
0.60	3.02	ø8/20	2	2	74	SLU	0.40	0.35	1388.50	2.50	15312.40	31838.60	15312.40	0.40	0.35	365.42	2.50	15312.40	31838.60	15312.40	11.028
0.60	3.02	ø8/20	2	2	13	SND	0.40	0.35	1429.10	2.50	15312.40	31286.00	15312.40	0.40	0.35	853.86	2.50	15312.40	31286.00	15312.40	10.715
0.60	3.02	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	2056.82	2.50	15312.40	31341.20	15312.40	0.40	0.35	552.91	2.50	15312.40	31341.20	15312.40	7.445
3.02	3.63	ø8/20	2	2	48	SLU	0.40	0.35	637.35	2.50	15312.40	31526.60	15312.40	0.40	0.35	726.90	2.50	15312.40	31526.60	15312.40	21.065
3.02	3.63	ø8/20	2	2	74	SLU	0.40	0.35	1388.50	2.50	15312.40	31669.70	15312.40	0.40	0.35	365.42	2.50	15312.40	31669.70	15312.40	11.028
3.02	3.63	ø8/20	2	2	13	SND	0.40	0.35	1429.10	2.50	15312.40	31156.00	15312.40	0.40	0.35	853.86	2.50	15312.40	31156.00	15312.40	10.715
3.02	3.63	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	2056.82	2.50	15312.40	31211.20	15312.40	0.40	0.35	552.91	2.50	15312.40	31211.20	15312.40	7.445
4.03	4.48	ø8/20	2	2	48	SLU	0.40	0.35	3364.01	2.50	15312.40	30473.10	15312.40	0.40	0.35	1122.63	2.50	15312.40	30473.10	15312.40	4.552
4.03	4.48	ø8/20	2	2	61	SLU	0.40	0.35	3872.63	2.50	15312.40	30359.20	15312.40	0.40	0.35	656.17	2.50	15312.40	30359.20	15312.40	3.954
4.03	4.48	ø8/20	2	2	13	SND	0.40	0.35	3736.63	2.50	15312.40	30401.90	15312.40	0.40	0.35	621.39	2.50	15312.40	30401.90	15312.40	4.098
4.03	4.48	ø8/20	2	2	19	SND	0.40	0.35	4028.71	2.50	15312.40	30390.80	15312.40	0.40	0.35	546.85	2.50	15312.40	30390.80	15312.40	3.801
4.48	4.85	ø8/20	2	2	48	SLU	0.40	0.35	3364.00	2.50	15312.40	30441.70	15312.40	0.40	0.35	1012.00	2.50	15312.40	30441.70	15312.40	4.552
4.48	4.85	ø8/20	2	2	61	SLU	0.40	0.35	3942.32	2.50	15312.40	30327.80	15312.40	0.40	0.35	656.17	2.50	15312.40	30327.80	15312.40	3.884
4.48	4.85	ø8/20	2	2	13	SND	0.40	0.35	3736.62	2.50	15312.40	30377.70	15312.40	0.40	0.35	621.38	2.50	15312.40	30377.70	15312.40	4.098
4.48	4.85	ø8/20	2	2	19	SND	0.40	0.35	4028.70	2.50	15312.40	30366.70	15312.40	0.40	0.35	546.84	2.50	15312.40	30366.70	15312.40	3.801
4.85	5.30	ø8/20	2	2	48	SLU	0.40	0.35	3364.00	2.50	15312.40	30415.90	15312.40	0.40	0.35	921.06	2.50	15312.40	30415.90	15312.40	4.552
4.85	5.30	ø8/20	2	2	61	SLU	0.40	0.35	4027.09	2.50	15312.40	30302.40	15312.40	0.40	0.35	656.17	2.50	15312.40	30302.40	15312.40	3.802
4.85	5.30	ø8/20	2	2	13	SND	0.40	0.35	3736.61	2.50	15312.40	30357.90	15312.40	0.40	0.35	621.38	2.50	15312.40	30357.90	15312.40	4.098
4.85	5.30	ø8/20	2	2	19	SND	0.40	0.35	4028.70	2.50	15312.40	30346.80	15312.40	0.40	0.35	546.84	2.50	15312.40	30346.80	15312.40	3.801

Verifiche di resistenza al fuoco

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	87	SLU I	1	1	0.00	-7261.44	-820.62	-538.66	-7261.44	-6650.89	-4329.34	210.94	43.09	8.084
0.00	87	SLU I	1	1	0.00	-7261.44	-820.62	-538.66	-7261.44	-6650.89	-4329.34	210.94	43.09	8.084
3.63	87(e)	SLU I	1	1	363.00	-5809.43	-10.10	1003.33	-5809.43	741.64	7399.57	87.19	87.25	7.362
4.03	87	SLU I	2	1	0.00	-492.73	518.53	-2003.06	-492.73	1639.26	-6541.88	275.62	79.40	3.259
4.03	87	SLU I	2	1	0.00	-492.73	518.53	-2003.06	-492.73	1639.26	-6541.88	275.62	79.40	3.259
5.30	87	SLU I	2	1	127.00	15.26	-67.01	1045.41	15.26	-329.77	6519.47	90.70	108.63	6.231

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.60	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	424.79	2.50	17609.30	47475.20	17609.30	0.35	0.00	223.28	2.50	17609.30	47475.20	17609.30	41.454
0.60	3.02	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	424.79	2.50	17609.30	47437.70	17609.30	0.35	0.00	223.28	2.50	17609.30	47437.70	17609.30	41.454
3.02	3.63	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	424.79	2.50	17609.30	47287.80	17609.30	0.35	0.00	223.28	2.50	17609.30	47287.80	17609.30	41.454
4.03	4.48	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	2400.45	2.50	17609.30	46427.00	17609.30	0.35	0.00	461.07	2.50	17609.30	46427.00	17609.30	7.336
4.48	4.85	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	2400.45	2.50	17609.30	46399.10	17609.30	0.35	0.00	461.07	2.50	17609.30	46399.10	17609.30	7.336
4.85	5.30	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	2400.44	2.50	17609.30	46376.20	17609.30	0.35	0.00	461.07	2.50	17609.30	46376.20	17609.30	7.336

Pilastrata n. 75

Nodi: 75 1075 2075

Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Tipo	B <cm>	H <cm>	Cf <cm>	Cls	Fck <daN/cmq>	Fctk <daN/cmq>	Fcd <daN/cmq>	Fcd (Inc) <daN/cmq>	Fctd <daN/cmq>	Tp	Fyk <daN/cmq>	Fyd <daN/cmq>
1	R	40.00	40.00	4.90	C25/30	249.00	17.91	141.10	249.00	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	74(e)	SLU	1	1	0.00	-15875.40	-156.28	-319.89	-2050.81	-2050.81	-15875.40	-1369.39	-8276.18	262.97	10.23	4.042
0.00	74(e)	SLU	1	1	0.00	-15875.40	-156.28	-319.89	-2050.81	-2050.81	-15875.40	-1369.39	-8276.18	262.97	10.23	4.042
3.63	74(e)	SLU	1	1	363.00	-13987.80	201.99	281.85	2357.72	2357.72	-13987.80	899.19	8053.74	85.78	12.01	3.413
4.03	61	SLU	2	1	0.00	-2493.81	-814.34	-814.34	-2725.95	-2725.95	-2493.81	-1961.33	-6215.87	260.16	12.14	2.291
4.03	61	SLU	2	1	0.00	-2493.81	-814.34	-814.34	-2725.95	-2725.95	-2493.81	-1961.33	-6215.87	260.16	12.14	2.291
5.30	74(e)	SLU	2	1	127.00	-4486.04	9.59	89.72	2323.13	2323.13	-4486.04	357.40	6641.62	88.95	17.78	2.861

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	M'ydy <daNm>	M'ydz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	7	SND	1	1	0.00	-9190.95	-1271.01	-1271.01	-3622.52	-3622.52	-9190.95	-1907.43	-5310.99	255.94	9.25	1.470
0.00	7	SND	1	1	0.00	-9190.95	-1271.01	-1271.01	-3622.52	-3622.52	-9190.95	-1907.43	-5310.99	255.94	9.25	1.470
3.63	7	SND	1	1	363.00	-7738.95	575.67	575.67	3368.98	3368.98	-7738.95	939.55	5608.50	84.38	12.91	1.664
4.03	19	SND	2	1	0.00	-1760.87	-768.32	-768.32	-2878.80	-2878.80	-1760.87	-1285.69	-4582.48	261.56	13.02	1.597
4.03	19	SND	2	1	0.00	-1760.87	-768.32	-768.32	-2878.80	-2878.80	-1760.87	-1285.69	-4582.48	261.56	13.02	1.597
5.30	7	SND	2	1	127.00	-1276.37	30.20	30.20	1559.99	1559.99	-1276.37	67.18	4903.52	89.30	20.00	3.143

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	Mz <daNm>	My <daNm>	AfT <cmq>	AfC <cmq>	σ_c <daN/cmq>	σ_f <daN/cmq>
0.00	78	SLE R	1	1	0.00	-11264.40	-1384.14	-106.88	3.39	5.65	21.77	262.54
0.00	34	SLE Q	1	1	0.00	-9559.38	-253.56	-128.38	0.00	9.05	8.74	118.99
0.00	78	SLE R	1	1	0.00	-11264.40	-1384.14	-106.88	3.39	5.65	21.77	262.54
0.00	34	SLE Q	1	1	0.00	-9559.38	-253.56	-128.38	0.00	9.05	8.74	118.99
3.63	78	SLE R	1	1	363.00	-9812.40	1620.39	139.32	4.52	4.52	27.31	320.38
3.63	34	SLE Q	1	1	363.00	-8107.38	726.65	150.62	2.26	6.79	12.60	158.55
4.03	65	SLE R	2	1	0.00	-1786.56	-1932.23	-569.72	5.65	3.39	49.10	1528.34
4.03	34	SLE Q	2	1	0.00	-1804.41	-1774.02	-574.30	5.65	3.39	46.24	1401.86
4.03	65	SLE R	2	1	0.00	-1786.56	-1932.23	-569.72	5.65	3.39	49.10	1528.34
4.03	34	SLE Q	2	1	0.00	-1804.41	-1774.02	-574.30	5.65	3.39	46.24	1401.86
5.30	78	SLE R	2	1	127.00	-3046.98	1596.03	6.69	5.65	3.39	28.29	924.17
5.30	34	SLE Q	2	1	127.00	-1296.42	878.35	6.47	5.65	3.39	15.73	553.34

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	c <mm>	s <mm>	K_2	Φ_{eq}	Δ_{sm} <mm>	A_s <cmq>	$A_{c\ eff}$ <cmq>	σ_s <daN/cmq>	ε_{sm}	Wk <mm>
4.03	34	SLE Q	2	1	0.00	-1804.41	-574.30	-1774.02	44.00	150.00	0.50	12.00	234.91	2.26	276.92	1401.86	0.41	0.16
4.03	69	SLE F	2	1	0.00	-1628.10	-570.81	-1811.78	44.00	150.00	0.50	12.00	237.97	2.26	282.69	1452.70	0.42	0.17
4.03	34	SLE Q	2	1	0.00	-1804.41	-574.30	-1774.02	44.00	150.00	0.50	12.00	234.91	2.26	276.92	1401.86	0.41	0.16
4.03	69	SLE F	2	1	0.00	-1628.10	-570.81	-1811.78	44.00	150.00	0.50	12.00	237.97	2.26	282.69	1452.70	0.42	0.17
5.30	34	SLE Q	2	1	127.00	-1296.42	6.47	878.35	44.00	150.00	0.50	12.00	226.48	3.39	391.56	553.34	0.16	0.06
5.30	82	SLE F	2	1	127.00	-1473.80	6.48	979.88	44.00	150.00	0.50	12.00	226.42	3.39	391.38	613.88	0.18	0.07

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.60	ø8/20	2	2	35	SLU	0.40	0.35	437.02	2.50	15312.40	32268.40	15312.40	0.40	0.35	477.41	2.50	15312.40	32268.40	15312.40	32.074
0.00	0.60	ø8/20	2	2	74	SLU	0.40	0.35	1214.47	2.50	15312.40	32433.30	15312.40	0.40	0.35	98.70	2.50	15312.40	32433.30	15312.40	12.608
0.00	0.60	ø8/20	2	2	13	SND	0.40	0.35	1269.98	2.50	15312.40	31640.40	15312.40	0.40	0.35	868.00	2.50	15312.40	31640.40	15312.40	12.057
0.00	0.60	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	1926.03	2.50	15312.40	31634.50	15312.40	0.40	0.35	508.59	2.50	15312.40	31634.50	15312.40	7.950
0.60	3.02	ø8/20	2	2	35	SLU	0.40	0.35	437.02	2.50	15312.40	32226.20	15312.40	0.40	0.35	400.81	2.50	15312.40	32226.20	15312.40	35.038
0.60	3.02	ø8/20	2	2	74	SLU	0.40	0.35	1214.47	2.50	15312.40	32391.10	15312.40	0.40	0.35	98.70	2.50	15312.40	32391.10	15312.40	12.608
0.60	3.02	ø8/20	2	2	13	SND	0.40	0.35	1269.98	2.50	15312.40	31607.90	15312.40	0.40	0.35	868.00	2.50	15312.40	31607.90	15312.40	12.057
0.60	3.02	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	1926.03	2.50	15312.40	31602.00	15312.40	0.40	0.35	508.59	2.50	15312.40	31602.00	15312.40	7.950
3.02	3.63	ø8/20	2	2	48	SLU	0.40	0.35	414.60	2.50	15312.40	32053.40	15312.40	0.40	0.35	200.40	2.50	15312.40	32053.40	15312.40	36.933
3.02	3.63	ø8/20	2	2	74	SLU	0.40	0.35	1214.47	2.50	15312.40	32222.20	15312.40	0.40	0.35	98.70	2.50	15312.40	32222.20	15312.40	12.608
3.02	3.63	ø8/20	2	2	13	SND	0.40	0.35	1269.98	2.50	15312.40	31478.00	15312.40	0.40	0.35	868.00	2.50	15312.40	31478.00	15312.40	12.057
3.02	3.63	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	1926.03	2.50	15312.40	31472.10	15312.40	0.40	0.35	508.59	2.50	15312.40	31472.10	15312.40	7.950
4.03	4.48	ø8/20	2	2	35	SLU	0.40	0.35	3156.99	2.50	15312.40	30813.60	15312.40	0.40	0.35	811.84	2.50	15312.40	30813.60	15312.40	4.850
4.03	4.48	ø8/20	2	2	76	SLU	0.40	0.35	3525.82	2.50	15312.40	31028.70	15312.40	0.40	0.35	701.64	2.50	15312.40	31028.70	15312.40	4.343
4.03	4.48	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	2247.88	2.50	15312.40	30550.00	15312.40	0.40	0.35	769.72	2.50	15312.40	30550.00	15312.40	6.812
4.03	4.48	ø8/20	2	2	19	SND	0.40	0.35	2423.25	2.50	15312.40	30547.30	15312.40	0.40	0.35	628.89	2.50	15312.40	30547.30	15312.40	6.319
4.48	4.85	ø8/20	2	2	35	SLU	0.40	0.35	3156.99	2.50	15312.40	30782.20	15312.40	0.40	0.35	754.87	2.50	15312.40	30782.20	15312.40	4.850
4.48	4.85	ø8/20	2	2	76	SLU	0.40	0.35	3525.82	2.50	15312.40	30997.30	15312.40	0.40	0.35	701.64	2.50	15312.40	30997.30	15312.40	4.343
4.48	4.85	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	2247.88	2.50	15312.40	30525.80	15312.40	0.40	0.35	769.72	2.50	15312.40	30525.80	15312.40	6.812
4.48	4.85	ø8/20	2	2	19	SND	0.40	0.35	2423.25	2.50	15312.40	30523.20	15312.40	0.40	0.35	628.89	2.50	15312.40	30523.20	15312.40	6.319
4.85	5.30	ø8/20	2	2	37	SLU	0.40	0.35	3379.59	2.50	15312.40	30863.70	15312.40	0.40	0.35	712.62	2.50	15312.40	30863.70	15312.40	4.531
4.85	5.30	ø8/20	2	2	76	SLU	0.40	0.35	3525.81	2.50	15312.40	30971.50	15312.40	0.40	0.35	701.63	2.50	15312.40	30971.50	15312.40	4.343
4.85	5.30	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	2247.87	2.50	15312.40	30505.90	15312.40	0.40	0.35	769.72	2.50	15312.40	30505.90	15312.40	6.812
4.85	5.30	ø8/20	2	2	19	SND	0.40	0.35	2423.24	2.50	15312.40	30503.30	15312.40	0.40	0.35	628.89	2.50	15312.40	30503.30	15312.40	6.319

Verifiche di resistenza al fuoco

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	87(e)	SLU I	1	1	0.00	-9559.38	-128.38	-253.56	-143852.00	-4884.50	-6343.35	234.84	41.27	15.048
0.00	87(e)	SLU I	1	1	0.00	-9559.38	-128.38	-253.56	-143852.00	-4884.50	-6343.35	234.84	41.27	15.048
3.63	87(e)	SLU I	1	1	363.00	-8107.38	150.62	726.65	-8107.38	1686.85	7654.05	82.97	66.67	10.523
4.03	87	SLU I	2	1	0.00	-1804.41	-574.30	-1774.02	-1804.41	-2115.66	-6682.50	261.56	69.03	3.759
4.03	87	SLU I	2	1	0.00	-1804.41	-574.30	-1774.02	-1804.41	-2115.66	-6682.50	261.56	69.03	3.759

5.30	87(e)	SLU I	2	1	127.00	-1296.42	6.47	878.35	-1296.42	262.97	6724.26	89.30	107.03	7.658

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.60	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	270.03	2.50	17609.30	47831.00	17609.30	0.35	0.00	76.86	2.50	17609.30	47831.00	17609.30	65.212
0.60	3.02	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	270.03	2.50	17609.30	47793.50	17609.30	0.35	0.00	76.86	2.50	17609.30	47793.50	17609.30	65.212
3.02	3.63	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	270.03	2.50	17609.30	47643.60	17609.30	0.35	0.00	76.86	2.50	17609.30	47643.60	17609.30	65.212
4.03	4.48	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	2088.54	2.50	17609.30	46630.10	17609.30	0.35	0.00	457.32	2.50	17609.30	46630.10	17609.30	8.431
4.48	4.85	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	2088.54	2.50	17609.30	46602.20	17609.30	0.35	0.00	457.32	2.50	17609.30	46602.20	17609.30	8.431
4.85	5.30	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	2088.54	2.50	17609.30	46579.30	17609.30	0.35	0.00	457.31	2.50	17609.30	46579.30	17609.30	8.431

Pilastrata n. 76

Nodi: 76 1076 2076

Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Tipo	B <cm>	H <cm>	Cf <cm>	Cls	Fck <daN/cmq>	Fctk <daN/cmq>	Fcd <daN/cmq>	Fcd (Inc) <daN/cmq>	Fctd <daN/cmq>	Tp	Fyk <daN/cmq>	Fyd <daN/cmq>
1	R	40.00	40.00	4.90	C25/30	249.00	17.91	141.10	249.00	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	74	SLU	1	1	0.00	-15078.50	407.05	407.05	-1973.08	-1973.08	-15078.50	1612.49	-8128.87	278.44	9.90	4.114
0.00	74	SLU	1	1	0.00	-15078.50	407.05	407.05	-1973.08	-1973.08	-15078.50	1612.49	-8128.87	278.44	9.90	4.114
3.63	74	SLU	1	1	363.00	-13190.90	-620.30	-620.30	1638.86	1638.86	-13190.90	-2944.19	7606.14	106.88	7.95	4.654
4.03	74	SLU	2	1	0.00	-10170.80	615.75	615.75	1964.32	1964.32	-10170.80	2355.54	7303.00	77.34	9.43	3.728
4.03	74	SLU	2	1	0.00	-10170.80	615.75	615.75	1964.32	1964.32	-10170.80	2355.54	7303.00	77.34	9.43	3.728
4.99	75(e)	SLU	2	1	95.97	-10989.40	-64.91	-219.79	3277.47	3277.47	-10989.40	-414.12	7637.77	91.41	14.94	2.329

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	M'ydy <daNm>	M'ydz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	1	SND	1	1	0.00	-6051.20	2875.74	2875.74	-2372.56	-2372.56	-6051.20	3942.83	-3203.48	326.25	7.35	1.363
0.00	1	SND	1	1	0.00	-6051.20	2875.74	2875.74	-2372.56	-2372.56	-6051.20	3942.83	-3203.48	326.25	7.35	1.363
3.63	1	SND	1	1	363.00	-4599.20	-2237.75	-2237.75	1834.68	1834.68	-4599.20	-3759.69	3099.30	146.25	7.55	1.684
4.03	7	SND	2	1	0.00	-3148.59	491.20	491.20	2640.58	2640.58	-3148.59	950.04	4952.85	84.38	14.32	1.878
4.03	7	SND	2	1	0.00	-3148.59	491.20	491.20	2640.58	2640.58	-3148.59	950.04	4952.85	84.38	14.32	1.878
4.99	7(e)	SND	2	1	95.97	-2764.72	-1.92	-55.29	1943.03	1943.03	-2764.72	-64.62	5133.56	90.70	18.45	2.641

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	Mz <daNm>	My <daNm>	AfT <cmq>	AfC <cmq>	σ_c <daN/cmq>	σ_f <daN/cmq>
0.00	78	SLE R	1	1	0.00	-10588.40	-1321.25	281.53	3.39	5.65	23.21	276.47
0.00	34	SLE Q	1	1	0.00	-7044.40	-148.85	281.51	0.00	9.05	7.70	101.87
0.00	78	SLE R	1	1	0.00	-10588.40	-1321.25	281.53	3.39	5.65	23.21	276.47
0.00	34	SLE Q	1	1	0.00	-7044.40	-148.85	281.51	0.00	9.05	7.70	101.87
3.63	78	SLE R	1	1	363.00	-9136.41	1102.12	-434.43	4.52	4.52	22.07	261.15
3.63	34	SLE Q	1	1	363.00	-5592.40	210.73	-428.54	1.13	7.92	8.98	112.70
4.03	78	SLE R	2	1	0.00	-6975.92	1315.22	434.13	4.52	4.52	28.61	417.10
4.03	34	SLE Q	2	1	0.00	-3536.86	294.03	440.65	4.52	4.52	10.88	125.28
4.03	78	SLE R	2	1	0.00	-6975.92	1315.22	434.13	4.52	4.52	28.61	417.10
4.03	34	SLE Q	2	1	0.00	-3536.86	294.03	440.65	4.52	4.52	10.88	125.28
4.99	79	SLE R	2	1	95.97	-7470.44	2240.87	-43.54	5.65	3.39	39.19	954.75
4.99	78	SLE R	2	1	95.97	-6592.05	2126.07	-37.02	5.65	3.39	37.35	957.33
4.99	34	SLE Q	2	1	95.97	-3152.99	1023.70	-15.38	5.65	3.39	17.94	462.60

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	c <mm>	s <mm>	K_2	Φ_{eq}	Δ_{sm} <mm>	A_s <cmq>	$A_{c\ eff}$ <cmq>	σ_s <daN/cmq>	ε_{sm}	Wk <mm>
4.03	34	SLE Q	2	1	0.00	-3536.86	440.65	294.03	44.00	150.00	0.50	12.00	171.41	1.13	78.61	102.14	0.03	0.01
4.03	82	SLE F	2	1	0.00	-3902.67	439.75	463.48	44.00	150.00	0.50	12.00	177.44	1.13	84.30	145.04	0.04	0.01
4.03	34	SLE Q	2	1	0.00	-3536.86	440.65	294.03	44.00	150.00	0.50	12.00	171.41	1.13	78.61	102.14	0.03	0.01
4.03	82	SLE F	2	1	0.00	-3902.67	439.75	463.48	44.00	150.00	0.50	12.00	177.44	1.13	84.30	145.04	0.04	0.01
4.99	34	SLE Q	2	1	95.97	-3152.99	-15.38	1023.70	44.00	150.00	0.50	12.00	214.02	3.39	356.33	462.60	0.13	0.05
4.99	82	SLE F	2	1	95.97	-3518.80	-17.55	1164.78	44.00	150.00	0.50	12.00	214.50	3.39	357.68	533.73	0.16	0.06

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.60	ø8/20	2	2	48	SLU	0.40	0.35	221.02	2.50	15312.40	31947.90	15312.40	0.40	0.35	441.47	2.50	15312.40	31947.90	15312.40	34.685
0.00	0.60	ø8/20	2	2	74	SLU	0.40	0.35	995.03	2.50	15312.40	32326.30	15312.40	0.40	0.35	283.02	2.50	15312.40	32326.30	15312.40	15.389
0.00	0.60	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	1159.00	2.50	15312.40	31401.20	15312.40	0.40	0.35	1408.67	2.50	15312.40	31401.20	15312.40	10.870
0.00	0.60	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	1567.34	2.50	15312.40	31428.30	15312.40	0.40	0.35	924.00	2.50	15312.40	31428.30	15312.40	9.770
0.60	3.02	ø8/20	2	2	48	SLU	0.40	0.35	221.02	2.50	15312.40	31905.70	15312.40	0.40	0.35	441.47	2.50	15312.40	31905.70	15312.40	34.685
0.60	3.02	ø8/20	2	2	74	SLU	0.40	0.35	995.03	2.50	15312.40	32284.10	15312.40	0.40	0.35	283.02	2.50	15312.40	32284.10	15312.40	15.389
0.60	3.02	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	1159.00	2.50	15312.40	31368.70	15312.40	0.40	0.35	1408.67	2.50	15312.40	31368.70	15312.40	10.870
0.60	3.02	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	1567.34	2.50	15312.40	31395.80	15312.40	0.40	0.35	924.00	2.50	15312.40	31395.80	15312.40	9.770
3.02	3.63	ø8/20	2	2	48	SLU	0.40	0.35	221.02	2.50	15312.40	31736.70	15312.40	0.40	0.35	441.47	2.50	15312.40	31736.70	15312.40	34.685
3.02	3.63	ø8/20	2	2	74	SLU	0.40	0.35	995.03	2.50	15312.40	32115.20	15312.40	0.40	0.35	283.02	2.50	15312.40	32115.20	15312.40	15.389
3.02	3.63	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	1159.00	2.50	15312.40	31238.80	15312.40	0.40	0.35	1408.67	2.50	15312.40	31238.80	15312.40	10.870
3.02	3.63	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	1567.34	2.50	15312.40	31265.80	15312.40	0.40	0.35	924.00	2.50	15312.40	31265.80	15312.40	9.770
4.03	4.99	ø8/20	2	2	37	SLU	0.40	0.35	1626.63	2.50	15312.40	31505.90	15312.40	0.40	0.35	872.54	2.50	15312.40	31505.90	15312.40	9.414
4.03	4.99	ø8/20	2	2	62	SLU	0.40	0.35	1914.49	2.50	15312.40	31401.70	15312.40	0.40	0.35	697.76	2.50	15312.40	31401.70	15312.40	7.998

4.03	4.99	ø8/20	2	2	19	SND	0.40	0.35	2255.95	2.50	15312.40	30829.30	15312.40	0.40	0.35	537.69	2.50	15312.40	30829.30	15312.40	6.788

Verifiche di resistenza al fuoco

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	87	SLU I	1	1	0.00	-7044.40	281.51	-148.85	-143852.00	6922.93	-3715.53	337.50	47.79	20.421
0.00	87	SLU I	1	1	0.00	-7044.40	281.51	-148.85	-143852.00	6922.93	-3715.53	337.50	47.79	20.421
3.63	87	SLU I	1	1	363.00	-5592.40	-428.54	210.73	-5592.40	-6818.44	3434.96	160.31	50.65	15.987
4.03	87	SLU I	2	1	0.00	-3536.86	440.65	294.03	-3536.86	6175.13	4145.23	30.94	45.19	14.040
4.03	87	SLU I	2	1	0.00	-3536.86	440.65	294.03	-3536.86	6175.13	4145.23	30.94	45.19	14.040
4.99	87(e)	SLU I	2	1	95.97	-3152.99	-15.38	1023.70	-3152.99	505.70	7027.24	88.59	100.16	6.869

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.60	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	99.06	2.50	17609.30	47441.50	17609.30	0.35	0.00	195.61	2.50	17609.30	47441.50	17609.30	90.023
0.60	3.02	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	99.06	2.50	17609.30	47404.10	17609.30	0.35	0.00	195.61	2.50	17609.30	47404.10	17609.30	90.023
3.02	3.63	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	99.06	2.50	17609.30	47254.20	17609.30	0.35	0.00	195.61	2.50	17609.30	47254.20	17609.30	90.023
4.03	4.99	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	760.33	2.50	17609.30	46898.40	17609.30	0.35	0.00	475.20	2.50	17609.30	46898.40	17609.30	23.160

Pilastrata n. 77

Nodi: 77 2077 2104

Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Tipo	B <cm>	H <cm>	Cf <cm>	Cls	Fck <daN/cmq>	Fctk <daN/cmq>	Fcd <daN/cmq>	Fcd (Inc) <daN/cmq>	Fctd <daN/cmq>	Tp	Fyk <daN/cmq>	Fyd <daN/cmq>
1	R	40.00	40.00	4.90	C25/30	249.00	17.91	141.10	249.00	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	74(e)	SLU	1	1	0.00	-18607.80	137.63	-374.95	-2126.20	-2126.20	-18607.80	-1585.44	-8635.81	261.56	9.18	4.067
0.00	74(e)	SLU	1	1	0.00	-18607.80	137.63	-374.95	-2126.20	-2126.20	-18607.80	-1585.44	-8635.81	261.56	9.18	4.067
3.63	74(e)	SLU	1	1	363.00	-16720.20	-133.33	336.91	1862.94	1862.94	-16720.20	1600.03	8365.57	81.56	9.56	4.499
4.03	74	SLU	2	1	0.00	-11115.90	-273.49	-273.49	2293.17	2293.17	-11115.90	-916.45	7628.54	94.22	12.85	3.327
4.99	74(e)	SLU	2	1	95.97	-10616.90	3.53	212.34	3564.97	3564.97	-10616.90	415.04	7582.82	88.59	15.07	2.126

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	M'ydy <daNm>	M'ydz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	1	SND	1	1	0.00	-9067.21	3101.86	3101.86	-1873.36	-1873.36	-9067.21	4712.14	-2884.97	334.69	7.51	1.525
0.00	1	SND	1	1	0.00	-9067.21	3101.86	3101.86	-1873.36	-1873.36	-9067.21	4712.14	-2884.97	334.69	7.51	1.525
3.63	1	SND	1	1	363.00	-7615.21	-2702.84	-2702.84	1364.22	1364.22	-7615.21	-4834.01	2347.10	160.31	8.31	1.775
4.03	7	SND	2	1	0.00	-3706.27	-726.88	-726.88	2091.46	2091.46	-3706.27	-1609.55	4705.40	101.25	11.24	2.245
4.99	7(e)	SND	2	1	95.97	-3322.40	13.05	-66.45	2921.29	2921.29	-3322.40	-63.93	5225.59	90.70	18.15	1.788

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	Mz <daNm>	My <daNm>	AfT <cmq>	AfC <cmq>	σ_c <daN/cmq>	σ_f <daN/cmq>
0.00	78	SLE R	1	1	0.00	-13049.60	-1430.42	93.09	3.39	5.65	22.15	273.40
0.00	34	SLE Q	1	1	0.00	-9268.30	-288.61	83.92	0.00	9.05	8.49	115.58
0.00	78	SLE R	1	1	0.00	-13049.60	-1430.42	93.09	3.39	5.65	22.15	273.40
0.00	34	SLE Q	1	1	0.00	-9268.30	-288.61	83.92	0.00	9.05	8.49	115.58
3.63	78	SLE R	1	1	363.00	-11597.60	1261.21	-90.08	3.39	5.65	19.62	242.45
3.63	34	SLE Q	1	1	363.00	-7816.30	423.44	-81.36	0.00	9.05	8.78	115.63
4.03	78	SLE R	2	1	0.00	-7614.23	1552.52	-196.37	5.65	3.39	28.67	462.90
4.03	34	SLE Q	2	1	0.00	-3833.01	534.85	-195.37	4.52	4.52	10.90	125.52
4.99	78	SLE R	2	1	95.97	-7230.36	2418.24	2.47	5.65	3.39	41.73	1107.66
4.99	34	SLE Q	2	1	95.97	-3449.14	910.83	1.82	5.65	3.39	15.38	341.90

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	c <mm>	s <mm>	K_2	Φ_{eq}	Δ_{sm} <mm>	A_s <cmq>	$A_{c\ eff}$ <cmq>	σ_s <daN/cmq>	ε_{sm}	Wk <mm>
4.03	34	SLE Q	2	1	0.00	-3833.01	-195.37	534.85	44.00	150.00	0.50	12.00	189.22	1.13	95.40	102.47	0.03	0.01
4.03	82	SLE F	2	1	0.00	-4224.54	-194.96	687.69	44.00	150.00	0.50	12.00	231.95	1.13	135.68	162.86	0.05	0.02
4.99	34	SLE Q	2	1	95.97	-3449.14	1.82	910.83	44.00	150.00	0.50	12.00	209.86	3.39	344.57	341.90	0.10	0.04
4.99	82	SLE F	2	1	95.97	-3840.67	1.90	1126.74	44.00	150.00	0.50	12.00	213.32	3.39	354.34	466.39	0.14	0.05

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.60	ø8/20	2	2	48	SLU	0.40	0.35	431.61	2.50	15312.40	32402.80	15312.40	0.40	0.35	267.97	2.50	15312.40	32402.80	15312.40	35.477
0.00	0.60	ø8/20	2	2	74	SLU	0.40	0.35	1098.94	2.50	15312.40	32800.10	15312.40	0.40	0.35	74.65	2.50	15312.40	32800.10	15312.40	13.934
0.00	0.60	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	891.89	2.50	15312.40	31576.40	15312.40	0.40	0.35	1599.09	2.50	15312.40	31576.40	15312.40	9.576
0.00	0.60	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	1210.68	2.50	15312.40	31571.70	15312.40	0.40	0.35	988.51	2.50	15312.40	31571.70	15312.40	12.648
0.60	3.02	ø8/20	2	2	48	SLU	0.40	0.35	431.61	2.50	15312.40	32360.60	15312.40	0.40	0.35	267.97	2.50	15312.40	32360.60	15312.40	35.477
0.60	3.02	ø8/20	2	2	74	SLU	0.40	0.35	1098.94	2.50	15312.40	32757.80	15312.40	0.40	0.35	74.65	2.50	15312.40	32757.80	15312.40	13.934
0.60	3.02	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	891.89	2.50	15312.40	31543.90	15312.40	0.40	0.35	1599.09	2.50	15312.40	31543.90	15312.40	9.576
0.60	3.02	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	1210.67	2.50	15312.40	31539.20	15312.40	0.40	0.35	988.51	2.50	15312.40	31539.20	15312.40	12.648
3.02	3.63	ø8/20	2	2	48	SLU	0.40	0.35	431.61	2.50	15312.40	32191.60	15312.40	0.40	0.35	267.97	2.50	15312.40	32191.60	15312.40	35.477
3.02	3.63	ø8/20	2	2	74	SLU	0.40	0.35	1098.94	2.50	15312.40	32588.90	15312.40	0.40	0.35	74.65	2.50	15312.40	32588.90	15312.40	13.934

3.02	3.63	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	891.89	2.50	15312.40	31414.00	15312.40	0.40	0.35	1599.09	2.50	15312.40	31414.00	15312.40	9.576
3.02	3.63	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	1210.67	2.50	15312.40	31409.30	15312.40	0.40	0.35	988.51	2.50	15312.40	31409.30	15312.40	12.648
4.03	4.99	ø8/20	2	2	37	SLU	0.40	0.35	1009.63	2.50	15312.40	31630.10	15312.40	0.40	0.35	354.15	2.50	15312.40	31630.10	15312.40	15.166
4.03	4.99	ø8/20	2	2	75	SLU	0.40	0.35	1400.58	2.50	15312.40	32004.00	15312.40	0.40	0.35	294.88	2.50	15312.40	32004.00	15312.40	10.933
4.03	4.99	ø8/20	2	2	13	SND	0.40	0.35	691.20	2.50	15312.40	30827.10	15312.40	0.40	0.35	1030.85	2.50	15312.40	30827.10	15312.40	14.854
4.03	4.99	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	864.77	2.50	15312.40	30836.80	15312.40	0.40	0.35	751.19	2.50	15312.40	30836.80	15312.40	17.707

Verifiche di resistenza al fuoco

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	87(e)	SLU I	1	1	0.00	-9268.30	83.92	-288.61	-143852.00	4429.46	-6896.36	300.94	42.16	15.521
0.00	87(e)	SLU I	1	1	0.00	-9268.30	83.92	-288.61	-143852.00	4429.46	-6896.36	300.94	42.16	15.521
3.63	87(e)	SLU I	1	1	363.00	-7816.30	-81.36	423.44	-7816.30	-2649.25	7367.11	101.25	57.83	17.329
4.03	87	SLU I	2	1	0.00	-3833.01	-195.37	534.85	-3833.01	-2482.17	6905.51	101.25	61.13	12.887
4.99	87(e)	SLU I	2	1	95.97	-3449.14	1.82	910.83	-3449.14	493.89	7076.18	88.59	99.82	7.766

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.60	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	196.16	2.50	17609.30	47785.90	17609.30	0.35	0.00	45.53	2.50	17609.30	47785.90	17609.30	89.770
0.60	3.02	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	196.16	2.50	17609.30	47748.40	17609.30	0.35	0.00	45.53	2.50	17609.30	47748.40	17609.30	89.770
3.02	3.63	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	196.16	2.50	17609.30	47598.50	17609.30	0.35	0.00	45.53	2.50	17609.30	47598.50	17609.30	89.770
4.03	4.99	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	391.78	2.50	17609.30	46944.20	17609.30	0.35	0.00	205.47	2.50	17609.30	46944.20	17609.30	44.947

Pilastrata n. 78

Nodi: 78 1078 2078

Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Tipo	B <cm>	H <cm>	Cf <cm>	Cls	Fck <daN/cmq>	Fctk <daN/cmq>	Fcd <daN/cmq>	Fcd (Inc) <daN/cmq>	Fctd <daN/cmq>	Tp	Fyk <daN/cmq>	Fyd <daN/cmq>
1	R	40.00	40.00	4.90	C25/30	249.00	17.91	141.10	249.00	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	74(e)	SLU	1	1	0.00	-18832.40	170.42	379.47	-1910.92	-1910.92	-18832.40	1584.04	-8666.74	278.44	9.14	4.522
0.00	74(e)	SLU	1	1	0.00	-18832.40	170.42	379.47	-1910.92	-1910.92	-18832.40	1584.04	-8666.74	278.44	9.14	4.522
3.63	74(e)	SLU	1	1	363.00	-16944.80	-204.95	341.44	1556.73	1556.73	-16944.80	1852.99	8362.06	80.16	9.08	5.374
4.03	74(e)	SLU	2	1	0.00	-11051.60	155.75	-221.03	1876.49	1876.49	-11051.60	-916.88	7618.92	94.22	12.87	4.061
4.03	74(e)	SLU	2	1	0.00	-11051.60	155.75	-221.03	1876.49	1876.49	-11051.60	-916.88	7618.92	94.22	12.87	4.061
4.99	75(e)	SLU	2	1	95.97	-12076.90	29.26	241.54	4472.14	4472.14	-12076.90	411.42	7798.57	88.59	14.57	1.744

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	M'ydy <daNm>	M'ydz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	1	SND	1	1	0.00	-8901.13	3084.75	3084.75	-1849.60	-1849.60	-8901.13	4698.54	-2881.15	334.69	7.53	1.532
0.00	1	SND	1	1	0.00	-8901.13	3084.75	3084.75	-1849.60	-1849.60	-8901.13	4698.54	-2881.15	334.69	7.53	1.532
3.63	1	SND	1	1	363.00	-7449.13	-2671.18	-2671.18	1525.74	1525.74	-7449.13	-4651.41	2585.78	157.50	7.99	1.730
4.03	7	SND	2	1	0.00	-3063.24	576.69	576.69	2777.51	2777.51	-3063.24	949.76	4938.66	84.38	14.34	1.773
4.03	7	SND	2	1	0.00	-3063.24	576.69	576.69	2777.51	2777.51	-3063.24	949.76	4938.66	84.38	14.34	1.773
4.99	7(e)	SND	2	1	95.97	-2679.37	13.62	-53.59	1741.76	1741.76	-2679.37	-213.48	5129.34	90.88	18.57	2.946

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	Mz <daNm>	My <daNm>	AfT <cmq>	AfC <cmq>	σ_c <daN/cmq>	σ_f <daN/cmq>
0.00	78	SLE R	1	1	0.00	-13208.30	-1278.64	117.27	3.39	5.65	20.35	255.75
0.00	34	SLE Q	1	1	0.00	-9402.41	-100.45	109.06	0.00	9.05	7.19	101.21
0.00	78	SLE R	1	1	0.00	-13208.30	-1278.64	117.27	3.39	5.65	20.35	255.75
0.00	34	SLE Q	1	1	0.00	-9402.41	-100.45	109.06	0.00	9.05	7.19	101.21
3.63	78	SLE R	1	1	363.00	-11756.30	1046.91	-142.62	2.26	6.79	17.38	220.16
3.63	34	SLE Q	1	1	363.00	-7950.41	164.82	-134.91	0.00	9.05	7.12	97.25
4.03	78	SLE R	2	1	0.00	-7571.42	1252.21	109.04	4.52	4.52	21.14	248.65
4.03	34	SLE Q	2	1	0.00	-3770.04	147.49	99.49	0.00	9.05	4.26	56.10
4.03	78	SLE R	2	1	0.00	-7571.42	1252.21	109.04	4.52	4.52	21.14	248.65
4.03	34	SLE Q	2	1	0.00	-3770.04	147.49	99.49	0.00	9.05	4.26	56.10
4.99	79	SLE R	2	1	95.97	-8203.76	3038.12	19.58	5.65	3.39	53.18	1491.35
4.99	34	SLE Q	2	1	95.97	-3386.17	1320.45	5.89	5.65	3.39	23.12	667.27

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	c <mm>	s <mm>	K_2	Φ_{eq}	Δ_{sm} <mm>	A_s <cmq>	$A_{c\ eff}$ <cmq>	σ_s <daN/cmq>	ε_{sm}	Wk <mm>
4.99	34	SLE Q	2	1	95.97	-3386.17	5.89	1320.45	44.00	150.00	0.50	12.00	219.64	3.39	372.21	667.27	0.19	0.07
4.99	82	SLE F	2	1	95.97	-3784.05	6.99	1506.50	44.00	150.00	0.50	12.00	220.00	3.39	373.23	770.13	0.22	0.08

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.60	ø8/20	2	2	48	SLU	0.40	0.35	186.39	2.50	15312.40	32426.70	15312.40	0.40	0.35	296.36	2.50	15312.40	32426.70	15312.40	51.668
0.00	0.60	ø8/20	2	2	74	SLU	0.40	0.35	955.27	2.50	15312.40	32830.20	15312.40	0.40	0.35	103.41	2.50	15312.40	32830.20	15312.40	16.029
0.00	0.60	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	929.84	2.50	15312.40	31638.90	15312.40	0.40	0.35	1585.65	2.50	15312.40	31638.90	15312.40	9.657
0.00	0.60	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	1383.09	2.50	15312.40	31662.70	15312.40	0.40	0.35	987.17	2.50	15312.40	31662.70	15312.40	11.071

0.60	3.02	ø8/20	2	2	48	SLU	0.40	0.35	186.39	2.50	15312.40	32384.50	15312.40	0.40	0.35	296.36	2.50	15312.40	32384.50	15312.40	51.668
0.60	3.02	ø8/20	2	2	74	SLU	0.40	0.35	955.27	2.50	15312.40	32788.00	15312.40	0.40	0.35	103.41	2.50	15312.40	32788.00	15312.40	16.029
0.60	3.02	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	929.84	2.50	15312.40	31606.40	15312.40	0.40	0.35	1585.65	2.50	15312.40	31606.40	15312.40	9.657
0.60	3.02	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	1383.09	2.50	15312.40	31630.20	15312.40	0.40	0.35	987.17	2.50	15312.40	31630.20	15312.40	11.071
3.02	3.63	ø8/20	2	2	48	SLU	0.40	0.35	186.39	2.50	15312.40	32215.60	15312.40	0.40	0.35	296.36	2.50	15312.40	32215.60	15312.40	51.668
3.02	3.63	ø8/20	2	2	74	SLU	0.40	0.35	955.27	2.50	15312.40	32619.10	15312.40	0.40	0.35	103.41	2.50	15312.40	32619.10	15312.40	16.029
3.02	3.63	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	929.84	2.50	15312.40	31476.50	15312.40	0.40	0.35	1585.65	2.50	15312.40	31476.50	15312.40	9.657
3.02	3.63	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	1383.09	2.50	15312.40	31500.30	15312.40	0.40	0.35	987.17	2.50	15312.40	31500.30	15312.40	11.071
4.03	4.99	ø8/20	2	2	37	SLU	0.40	0.35	2886.21	2.50	15312.40	31613.40	15312.40	0.40	0.35	175.72	2.50	15312.40	31613.40	15312.40	5.305
4.03	4.99	ø8/20	2	2	62	SLU	0.40	0.35	3188.21	2.50	15312.40	31508.80	15312.40	0.40	0.35	123.54	2.50	15312.40	31508.80	15312.40	4.803
4.03	4.99	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	2551.76	2.50	15312.40	30875.90	15312.40	0.40	0.35	784.77	2.50	15312.40	30875.90	15312.40	6.001
4.03	4.99	ø8/20	2	2	19	SND	0.40	0.35	3523.88	2.50	15312.40	30903.30	15312.40	0.40	0.35	595.98	2.50	15312.40	30903.30	15312.40	4.345

Verifiche di resistenza al fuoco
Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	87(e)	SLU I	1	1	0.00	-9402.41	109.06	-100.45	-143852.00	5658.38	-5658.54	315.00	39.52	15.300
0.00	87(e)	SLU I	1	1	0.00	-9402.41	109.06	-100.45	-143852.00	5658.38	-5658.54	315.00	39.52	15.300
3.63	87(e)	SLU I	1	1	363.00	-7950.41	-134.91	164.82	-143852.00	-5537.30	5537.46	135.00	40.03	18.094
4.03	87	SLU I	2	1	0.00	-3770.04	99.49	147.49	-143852.00	4157.20	6204.88	59.06	45.06	38.157
4.03	87	SLU I	2	1	0.00	-3770.04	99.49	147.49	-143852.00	4157.20	6204.88	59.06	45.06	38.157
4.99	87(e)	SLU I	2	1	95.97	-3386.17	5.89	1320.45	-3386.17	367.75	7058.84	88.95	102.30	5.346

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.60	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	73.08	2.50	17609.30	47806.70	17609.30	0.35	0.00	67.21	2.50	17609.30	47806.70	17609.30	>100
0.60	3.02	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	73.08	2.50	17609.30	47769.20	17609.30	0.35	0.00	67.21	2.50	17609.30	47769.20	17609.30	>100
3.02	3.63	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	73.08	2.50	17609.30	47619.30	17609.30	0.35	0.00	67.21	2.50	17609.30	47619.30	17609.30	>100
4.03	4.99	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	1222.25	2.50	17609.30	46934.50	17609.30	0.35	0.00	97.52	2.50	17609.30	46934.50	17609.30	14.407

Pilastrata n. 79

Nodi: 79 1079 2079
Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Tipo	B <cm>	H <cm>	Cf <cm>	Cls	Fck <daN/cmq>	Fctk <daN/cmq>	Fcd <daN/cmq>	Fcd (Inc) <daN/cmq>	Fctd <daN/cmq>	Tp	Fyk <daN/cmq>	Fyd <daN/cmq>
9	R	30.00	30.00	4.90	C25/30	249.00	17.91	141.10	249.00	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	74(e)	SLU	1	9	0.00	-14705.60	-125.99	-296.32	-568.87	-568.87	-14705.60	-2466.63	-4613.53	241.88	4.24	8.084
0.00	74(e)	SLU	1	9	0.00	-14705.60	-125.99	-296.32	-568.87	-568.87	-14705.60	-2466.63	-4613.53	241.88	4.24	8.084
3.63	74(e)	SLU	1	9	363.00	-13643.80	188.02	274.92	462.10	462.10	-13643.80	2646.08	4429.29	59.06	4.23	9.570
4.03	63	SLU	2	9	0.00	-7128.34	-615.90	-615.90	-897.08	-897.08	-7128.34	-2672.53	-3857.50	236.25	4.84	4.312
4.03	63	SLU	2	9	0.00	-7128.34	-615.90	-615.90	-897.08	-897.08	-7128.34	-2672.53	-3857.50	236.25	4.84	4.312
4.99	75(e)	SLU	2	9	95.97	-10611.60	1.94	212.23	4225.25	4225.25	-10611.60	243.57	5064.01	87.19	7.54	1.198

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	M'ydy <daNm>	M'ydz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	13	SND	1	9	0.00	-6603.38	-1111.65	-1111.65	547.66	547.66	-6603.38	-3097.91	1538.57	156.09	5.38	2.791
0.00	13	SND	1	9	0.00	-6603.38	-1111.65	-1111.65	547.66	547.66	-6603.38	-3097.91	1538.57	156.09	5.38	2.791
3.63	13	SND	1	9	363.00	-5786.63	931.18	931.18	436.83	436.83	-5786.63	3094.76	1411.65	21.80	5.63	3.307
4.03	13	SND	2	9	0.00	-3183.89	-983.60	-983.60	-741.75	-741.75	-3183.89	-2449.79	-1903.33	216.56	5.23	2.518
4.03	13	SND	2	9	0.00	-3183.89	-983.60	-983.60	-741.75	-741.75	-3183.89	-2449.79	-1903.33	216.56	5.23	2.518
4.99	7(e)	SND	2	9	95.97	-2819.92	12.11	56.40	1478.51	1478.51	-2819.92	159.95	3512.06	88.59	10.24	2.376

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	Mz <daNm>	My <daNm>	AfT <cmq>	AfC <cmq>	σ_c <daN/cmq>	σ_f <daN/cmq>
0.00	78	SLE R	1	9	0.00	-10326.30	-386.36	-88.09	0.00	9.05	19.13	241.17
0.00	65	SLE R	1	9	0.00	-7430.32	368.97	-95.17	0.00	9.05	16.21	197.89
0.00	34	SLE Q	1	9	0.00	-7374.46	8.39	-91.35	0.00	9.05	9.05	126.06
0.00	78	SLE R	1	9	0.00	-10326.30	-386.36	-88.09	0.00	9.05	19.13	241.17
0.00	65	SLE R	1	9	0.00	-7430.32	368.97	-95.17	0.00	9.05	16.21	197.89
0.00	34	SLE Q	1	9	0.00	-7374.46	8.39	-91.35	0.00	9.05	9.05	126.06
3.63	78	SLE R	1	9	363.00	-9509.57	323.63	132.90	0.00	9.05	18.00	225.88
3.63	65	SLE R	1	9	363.00	-6613.57	-200.98	137.72	0.00	9.05	12.93	161.19
3.63	34	SLE Q	1	9	363.00	-6557.71	59.42	136.18	0.00	9.05	10.11	132.74
4.03	67	SLE R	2	9	0.00	-4926.38	-656.44	-432.32	4.52	4.52	38.44	449.99
4.03	65	SLE R	2	9	0.00	-3324.73	-609.93	-365.50	4.52	4.52	36.19	526.19
4.03	34	SLE Q	2	9	0.00	-3395.24	-454.42	-363.74	5.65	3.39	29.28	358.68
4.03	67	SLE R	2	9	0.00	-4926.38	-656.44	-432.32	4.52	4.52	38.44	449.99
4.03	65	SLE R	2	9	0.00	-3324.73	-609.93	-365.50	4.52	4.52	36.19	526.19
4.03	34	SLE Q	2	9	0.00	-3395.24	-454.42	-363.74	5.65	3.39	29.28	358.68
4.99	79	SLE R	2	9	95.97	-7219.79	2886.54	1.64	5.65	3.39	104.65	2501.38
4.99	34	SLE Q	2	9	95.97	-3179.31	1213.27	2.83	5.65	3.39	44.06	1035.72

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	c <mm>	s <mm>	K_2	Φ_{eq}	Δ_{sm} <mm>	A_s <cmq>	$A_{c\ eff}$ <cmq>	σ_s <daN/cmq>	ε_{sm}	Wk <mm>
4.03	34	SLE Q	2	9	0.00	-3395.24	-363.74	-454.42	44.00	100.00	0.50	12.00	151.12	1.13	59.49	358.68	0.10	0.03
4.03	69	SLE F	2	9	0.00	-3073.42	-365.00	-464.81	44.00	100.00	0.50	12.00	155.46	1.13	63.58	403.63	0.12	0.03
4.03	34	SLE Q	2	9	0.00	-3395.24	-363.74	-454.42	44.00	100.00	0.50	12.00	151.12	1.13	59.49	358.68	0.10	0.03
4.03	69	SLE F	2	9	0.00	-3073.42	-365.00	-464.81	44.00	100.00	0.50	12.00	155.46	1.13	63.58	403.63	0.12	0.03
4.99	34	SLE Q	2	9	95.97	-3179.31	2.83	1213.27	44.00	100.00	0.50	12.00	159.49	3.39	202.13	1035.72	0.30	0.08
4.99	31	SLE F	2	9	95.97	-3794.76	2.65	1453.92	44.00	100.00	0.50	12.00	159.56	3.39	202.34	1242.56	0.36	0.10

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.60	ø8/20	2	2	35	SLU	0.30	0.25	24.16	2.50	10886.80	17763.40	10886.80	0.30	0.25	157.88	2.50	10886.80	17763.40	10886.80	68.957
0.00	0.60	ø8/20	2	2	74	SLU	0.30	0.25	284.01	2.50	10886.80	18029.50	10886.80	0.30	0.25	86.50	2.50	10886.80	18029.50	10886.80	38.332
0.00	0.60	ø8/20	2	2	13	SND	0.30	0.25	255.92	2.50	10886.80	17195.60	10886.80	0.30	0.25	562.76	2.50	10886.80	17195.60	10886.80	19.345
0.00	0.60	ø8/20	2	2	7	SND	0.30	0.25	433.47	2.50	10886.80	17149.20	10886.80	0.30	0.25	349.84	2.50	10886.80	17149.20	10886.80	25.116
0.60	3.02	ø8/20	2	2	35	SLU	0.30	0.25	24.16	2.50	10886.80	17740.90	10886.80	0.30	0.25	157.88	2.50	10886.80	17740.90	10886.80	68.957
0.60	3.02	ø8/20	2	2	74	SLU	0.30	0.25	284.01	2.50	10886.80	18007.00	10886.80	0.30	0.25	86.50	2.50	10886.80	18007.00	10886.80	38.332
0.60	3.02	ø8/20	2	2	13	SND	0.30	0.25	255.92	2.50	10886.80	17178.30	10886.80	0.30	0.25	562.76	2.50	10886.80	17178.30	10886.80	19.345
0.60	3.02	ø8/20	2	2	7	SND	0.30	0.25	433.47	2.50	10886.80	17131.90	10886.80	0.30	0.25	349.84	2.50	10886.80	17131.90	10886.80	25.116
3.02	3.63	ø8/20	2	2	35	SLU	0.30	0.25	24.16	2.50	10886.80	17650.80	10886.80	0.30	0.25	157.88	2.50	10886.80	17650.80	10886.80	68.957
3.02	3.63	ø8/20	2	2	74	SLU	0.30	0.25	284.01	2.50	10886.80	17917.00	10886.80	0.30	0.25	86.50	2.50	10886.80	17917.00	10886.80	38.332
3.02	3.63	ø8/20	2	2	13	SND	0.30	0.25	255.92	2.50	10886.80	17109.00	10886.80	0.30	0.25	562.76	2.50	10886.80	17109.00	10886.80	19.345
3.02	3.63	ø8/20	2	2	7	SND	0.30	0.25	433.47	2.50	10886.80	17062.60	10886.80	0.30	0.25	349.84	2.50	10886.80	17062.60	10886.80	25.116
4.03	4.99	ø8/20	2	2	37	SLU	0.30	0.25	4215.67	2.50	10886.80	17248.70	10886.80	0.30	0.25	650.01	2.50	10886.80	17248.70	10886.80	2.582
4.03	4.99	ø8/20	2	2	75	SLU	0.30	0.25	5301.00	2.50	10886.80	17544.30	10886.80	0.30	0.25	516.49	2.50	10886.80	17544.30	10886.80	2.054
4.03	4.99	ø8/20	2	2	13	SND	0.30	0.25	1860.89	2.50	10886.80	16614.50	10886.80	0.30	0.25	1033.90	2.50	10886.80	16614.50	10886.80	5.850
4.03	4.99	ø8/20	2	2	19	SND	0.30	0.25	1959.28	2.50	10886.80	16636.10	10886.80	0.30	0.25	820.15	2.50	10886.80	16636.10	10886.80	5.557

Verifiche di resistenza al fuoco

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	87(e)	SLU I	1	9	0.00	-7374.46	-91.35	8.39	-72244.90	-3350.19	3350.19	135.00	30.31	9.797
0.00	87(e)	SLU I	1	9	0.00	-7374.46	-91.35	8.39	-72244.90	-3350.19	3350.19	135.00	30.31	9.797
3.63	87(e)	SLU I	1	9	363.00	-6557.71	136.18	59.42	-72244.90	3385.63	3146.61	43.59	30.62	11.017
4.03	87	SLU I	2	9	0.00	-3395.24	-363.74	-454.42	-3395.24	-2823.94	-3494.47	230.62	31.61	7.712
4.03	87	SLU I	2	9	0.00	-3395.24	-363.74	-454.42	-3395.24	-2823.94	-3494.47	230.62	31.61	7.712
4.99	87(e)	SLU I	2	9	95.97	-3179.31	2.83	1213.27	-3179.31	212.04	4717.67	87.19	58.09	3.889

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.60	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.25	0.00	14.06	2.50	12519.90	24617.40	12519.90	0.25	0.00	62.68	2.50	12519.90	24617.40	12519.90	>100
0.60	3.02	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.25	0.00	14.06	2.50	12519.90	24596.40	12519.90	0.25	0.00	62.68	2.50	12519.90	24596.40	12519.90	>100
3.02	3.63	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.25	0.00	14.06	2.50	12519.90	24512.30	12519.90	0.25	0.00	62.68	2.50	12519.90	24512.30	12519.90	>100
4.03	4.99	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.25	0.00	1737.76	2.50	12519.90	24002.50	12519.90	0.25	0.00	381.97	2.50	12519.90	24002.50	12519.90	7.205

Pilastrata n. 80

Nodi: 80 1080 2080

Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Tipo	B <cm>	H <cm>	Cf <cm>	Cls	Fck <daN/cmq>	Fctk <daN/cmq>	Fcd <daN/cmq>	Fcd (Inc) <daN/cmq>	Fctd <daN/cmq>	Tp	Fyk <daN/cmq>	Fyd <daN/cmq>
9	R	30.00	30.00	4.90	C25/30	249.00	17.91	141.10	249.00	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	35(e)	SLU	1	9	0.00	-12661.60	-1615.08	-1615.08	98.04	255.13	-12661.60	-5183.10	743.02	171.56	6.04	3.201
0.00	35(e)	SLU	1	9	0.00	-12661.60	-1615.08	-1615.08	98.04	255.13	-12661.60	-5183.10	743.02	171.56	6.04	3.201
3.63	61(e)	SLU	1	9	363.00	-10551.10	201.03	-212.60	-786.78	-786.78	-10551.10	-1276.39	-4811.76	255.94	5.71	6.108
4.03	48	SLU	2	9	0.00	-3388.13	592.80	592.80	1175.53	1175.53	-3388.13	1904.59	3929.66	67.50	5.91	3.317
4.03	48	SLU	2	9	0.00	-3388.13	592.80	592.80	1175.53	1175.53	-3388.13	1904.59	3929.66	67.50	5.91	3.317
4.63	62	SLU	2	9	59.83	-3505.62	-100.90	-100.90	-210.28	-210.28	-3505.62	-1906.59	-3939.52	247.50	5.89	18.765

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	M'ydy <daNm>	M'ydz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	19	SND	1	9	0.00	-8032.22	-974.82	-974.82	1516.25	1516.25	-8032.22	-1896.77	2999.63	120.94	4.84	1.968
0.00	19	SND	1	9	0.00	-8032.22	-974.82	-974.82	1516.25	1516.25	-8032.22	-1896.77	2999.63	120.94	4.84	1.968
3.63	19	SND	1	9	363.00	-7215.47	334.72	334.72	-1424.19	-1424.19	-7215.47	848.89	-3556.61	282.66	6.32	2.497
4.03	7	SND	2	9	0.00	-1609.87	292.57	292.57	994.76	994.76	-1609.87	879.19	3024.72	77.34	7.92	3.029
4.03	7	SND	2	9	0.00	-1609.87	292.57	292.57	994.76	994.76	-1609.87	879.19	3024.72	77.34	7.92	3.029
4.63	19	SND	2	9	59.83	-1408.29	-48.85	-48.85	-460.94	-460.94	-1408.29	-331.36	-3297.74	265.78	9.60	7.077

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	Mz <daNm>	My <daNm>	AfT <cmq>	AfC <cmq>	σ_c <daN/cmq>	σ_f <daN/cmq>
0.00	39	SLE R	1	9	0.00	-9129.13	70.95	-1102.80	3.39	5.65	39.70	406.50

0.00	34	SLE Q	1	9	0.00	-8484.07	104.80	-538.79	1.13	7.92	21.24	252.26
0.00	39	SLE R	1	9	0.00	-9129.13	70.95	-1102.80	3.39	5.65	39.70	406.50
0.00	34	SLE Q	1	9	0.00	-8484.07	104.80	-538.79	1.13	7.92	21.24	252.26
3.63	65	SLE R	1	9	363.00	-7613.21	-533.83	136.75	2.26	6.79	21.54	249.81
3.63	34	SLE Q	1	9	363.00	-7667.32	-176.74	134.41	0.00	9.05	13.41	171.13
4.03	52	SLE R	2	9	0.00	-2383.98	831.76	409.97	5.65	3.39	48.51	913.55
4.03	34	SLE Q	2	9	0.00	-1776.08	830.05	180.81	5.65	3.39	38.63	847.17
4.03	52	SLE R	2	9	0.00	-2383.98	831.76	409.97	5.65	3.39	48.51	913.55
4.03	34	SLE Q	2	9	0.00	-1776.08	830.05	180.81	5.65	3.39	38.63	847.17
4.63	66	SLE R	2	9	59.83	-2444.35	-144.60	-68.33	1.13	7.92	6.77	79.04
4.63	65	SLE R	2	9	59.83	-1566.34	-147.05	-37.89	3.39	5.65	6.00	65.14
4.63	34	SLE Q	2	9	59.83	-1641.47	-66.68	-37.61	0.00	9.05	3.61	44.04

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	c <mm>	s <mm>	K_2	Φ_{eq}	Δ_{sm} <mm>	A_s <cmq>	$A_{c\ eff}$ <cmq>	σ_s <daN/cmq>	ε_{sm}	Wk <mm>
4.03	34	SLE Q	2	9	0.00	-1776.08	180.81	830.05	44.00	100.00	0.50	12.00	169.17	2.26	153.01	847.17	0.25	0.07
4.03	56	SLE F	2	9	0.00	-1776.52	226.36	829.95	44.00	100.00	0.50	12.00	236.19	1.13	139.67	872.77	0.25	0.10
4.03	34	SLE Q	2	9	0.00	-1776.08	180.81	830.05	44.00	100.00	0.50	12.00	169.17	2.26	153.01	847.17	0.25	0.07
4.03	56	SLE F	2	9	0.00	-1776.52	226.36	829.95	44.00	100.00	0.50	12.00	236.19	1.13	139.67	872.77	0.25	0.10

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.60	ø8/20	2	2	35	SLU	0.30	0.25	83.16	2.50	10886.80	17769.50	10886.80	0.30	0.25	1446.46	2.50	10886.80	17769.50	10886.80	7.527
0.00	0.60	ø8/20	2	2	61	SLU	0.30	0.25	426.39	2.50	10886.80	17636.00	10886.80	0.30	0.25	268.55	2.50	10886.80	17636.00	10886.80	25.532
0.00	0.60	ø8/20	2	2	13	SND	0.30	0.25	619.30	2.50	10886.80	17287.50	10886.80	0.30	0.25	461.32	2.50	10886.80	17287.50	10886.80	17.579
0.00	0.60	ø8/20	2	2	19	SND	0.30	0.25	810.04	2.50	10886.80	17284.30	10886.80	0.30	0.25	360.62	2.50	10886.80	17284.30	10886.80	13.440
0.60	3.02	ø8/20	2	2	35	SLU	0.30	0.25	83.16	2.50	10886.80	17747.00	10886.80	0.30	0.25	1112.14	2.50	10886.80	17747.00	10886.80	9.789
0.60	3.02	ø8/20	2	2	61	SLU	0.30	0.25	426.39	2.50	10886.80	17613.50	10886.80	0.30	0.25	268.55	2.50	10886.80	17613.50	10886.80	25.532
0.60	3.02	ø8/20	2	2	13	SND	0.30	0.25	619.30	2.50	10886.80	17270.20	10886.80	0.30	0.25	461.32	2.50	10886.80	17270.20	10886.80	17.579
0.60	3.02	ø8/20	2	2	19	SND	0.30	0.25	810.04	2.50	10886.80	17267.00	10886.80	0.30	0.25	360.62	2.50	10886.80	17267.00	10886.80	13.440
3.02	3.63	ø8/20	2	2	48	SLU	0.30	0.25	91.67	2.50	10886.80	17646.90	10886.80	0.30	0.25	1117.83	2.50	10886.80	17646.90	10886.80	9.739
3.02	3.63	ø8/20	2	2	61	SLU	0.30	0.25	426.39	2.50	10886.80	17523.40	10886.80	0.30	0.25	268.55	2.50	10886.80	17523.40	10886.80	25.532
3.02	3.63	ø8/20	2	2	13	SND	0.30	0.25	619.30	2.50	10886.80	17200.90	10886.80	0.30	0.25	461.32	2.50	10886.80	17200.90	10886.80	17.579
3.02	3.63	ø8/20	2	2	19	SND	0.30	0.25	810.04	2.50	10886.80	17197.70	10886.80	0.30	0.25	360.62	2.50	10886.80	17197.70	10886.80	13.440
4.03	4.63	ø8/20	2	2	48	SLU	0.30	0.25	2177.47	2.50	10886.80	16589.50	10886.80	0.30	0.25	1253.39	2.50	10886.80	16589.50	10886.80	5.000
4.03	4.63	ø8/20	2	2	62	SLU	0.30	0.25	2317.72	2.50	10886.80	16626.70	10886.80	0.30	0.25	601.81	2.50	10886.80	16626.70	10886.80	4.697
4.03	4.63	ø8/20	2	2	19	SND	0.30	0.25	2390.12	2.50	10886.80	16405.50	10886.80	0.30	0.25	595.97	2.50	10886.80	16405.50	10886.80	4.555
4.03	4.63	ø8/20	2	2	7	SND	0.30	0.25	2419.63	2.50	10886.80	16414.00	10886.80	0.30	0.25	569.63	2.50	10886.80	16414.00	10886.80	4.499

Verifiche di resistenza al fuoco

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	87(e)	SLU I	1	9	0.00	-8484.07	-538.79	104.80	-72244.90	-4777.03	1536.67	161.72	33.24	8.515
0.00	87(e)	SLU I	1	9	0.00	-8484.07	-538.79	104.80	-72244.90	-4777.03	1536.67	161.72	33.24	8.515
3.63	87(e)	SLU I	1	9	363.00	-7667.32	134.41	-176.74	-72244.90	3116.20	-3522.82	312.19	30.25	9.422
4.03	87	SLU I	2	9	0.00	-1776.08	180.81	830.05	-1776.08	1001.04	4418.88	80.16	45.74	5.335
4.03	87	SLU I	2	9	0.00	-1776.08	180.81	830.05	-1776.08	1001.04	4418.88	80.16	45.74	5.335
4.63	87	SLU I	2	9	59.83	-1641.47	-37.61	-66.68	-72244.90	-2111.39	-3784.28	243.28	34.95	44.012

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.60	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.25	0.00	77.56	2.50	12519.90	24788.90	12519.90	0.25	0.00	185.46	2.50	12519.90	24788.90	12519.90	67.509
0.60	3.02	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.25	0.00	77.56	2.50	12519.90	24767.90	12519.90	0.25	0.00	185.46	2.50	12519.90	24767.90	12519.90	67.509
3.02	3.63	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.25	0.00	77.56	2.50	12519.90	24683.70	12519.90	0.25	0.00	185.46	2.50	12519.90	24683.70	12519.90	67.509
4.03	4.63	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.25	0.00	1498.87	2.50	12519.90	23752.30	12519.90	0.25	0.00	365.08	2.50	12519.90	23752.30	12519.90	8.353

Pilastrata n. 81

Nodi: 81 1081 2081

Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Tipo	B <cm>	H <cm>	Cf <cm>	Cls	Fck <daN/cmq>	Fctk <daN/cmq>	Fcd <daN/cmq>	Fcd (Inc) <daN/cmq>	Fctd <daN/cmq>	Tp	Fyk <daN/cmq>	Fyd <daN/cmq>
9	R	30.00	30.00	4.90	C25/30	249.00	17.91	141.10	249.00	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	61(e)	SLU	1	9	0.00	-14455.10	-33.07	291.27	835.66	835.66	-14455.10	1698.59	4961.43	71.72	4.87	5.926
0.00	61(e)	SLU	1	9	0.00	-14455.10	-33.07	291.27	835.66	835.66	-14455.10	1698.59	4961.43	71.72	4.87	5.926
3.63	61(e)	SLU	1	9	363.00	-13393.30	67.02	-269.88	-783.45	-783.45	-13393.30	-1687.62	-4880.02	251.72	5.00	6.231
4.03	61	SLU	2	9	0.00	-3989.42	-298.89	-298.89	1158.50	1158.50	-3989.42	-1063.85	4350.47	102.66	6.82	3.743
4.63	61(e)	SLU	2	9	59.83	-3814.43	-1.03	-76.29	-407.93	-407.93	-3814.43	-744.95	-4386.91	261.56	7.75	10.722

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	M'ydy <daNm>	M'ydz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	19	SND	1	9	0.00	-10305.60	-550.64	-550.64	1518.96	1518.96	-10305.60	-1291.62	3621.15	108.28	5.35	2.379
0.00	19	SND	1	9	0.00	-10305.60	-550.64	-550.64	1518.96	1518.96	-10305.60	-1291.62	3621.15	108.28	5.35	2.379

3.63	19	SND	1	9	363.00	-9488.81	324.86	324.86	-1355.65	-1355.65	-9488.81	884.93	-3748.07	282.66	6.01	2.763
4.03	19	SND	2	9	0.00	-2791.24	-590.71	-590.71	1076.84	1076.84	-2791.24	-1505.48	2728.96	115.31	5.78	2.536
4.63	19(e)	SND	2	9	59.83	-2656.63	14.41	-53.13	-724.70	-724.70	-2656.63	-210.08	-3446.00	267.19	9.65	4.745

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	Mz <daNm>	My <daNm>	AfT <cmq>	AfC <cmq>	σ_c <daN/cmq>	σ_f <daN/cmq>
0.00	65	SLE R	1	9	0.00	-10408.30	563.70	-22.70	0.00	9.05	21.42	264.39
0.00	34	SLE Q	1	9	0.00	-10332.60	144.82	-16.09	0.00	9.05	13.08	180.72
0.00	65	SLE R	1	9	0.00	-10408.30	563.70	-22.70	0.00	9.05	21.42	264.39
0.00	34	SLE Q	1	9	0.00	-10332.60	144.82	-16.09	0.00	9.05	13.08	180.72
3.63	65	SLE R	1	9	363.00	-9591.56	-532.05	45.97	0.00	9.05	20.53	251.42
3.63	34	SLE Q	1	9	363.00	-9515.84	-181.41	40.94	0.00	9.05	13.48	180.75
4.03	65	SLE R	2	9	0.00	-2808.62	811.94	-215.23	5.65	3.39	38.69	721.77
4.03	34	SLE Q	2	9	0.00	-2775.19	691.11	-220.76	5.65	3.39	34.18	590.33
4.63	65	SLE R	2	9	59.83	-2674.01	-272.25	-0.50	3.39	5.65	9.10	98.74
4.63	34	SLE Q	2	9	59.83	-2640.58	-49.70	-0.17	0.00	9.05	3.51	47.87

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	c <mm>	s <mm>	K_2	Φ_{eq}	Δ_{sm} <mm>	A_s <cmq>	$A_{c\ eff}$ <cmq>	σ_s <daN/cmq>	ε_{sm}	Wk <mm>
4.03	34	SLE Q	2	9	0.00	-2775.19	-220.76	691.11	44.00	100.00	0.50	12.00	204.22	1.13	109.53	590.33	0.17	0.06
4.03	69	SLE F	2	9	0.00	-2544.89	-216.88	718.68	44.00	100.00	0.50	12.00	213.87	1.13	118.63	646.59	0.19	0.07

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.60	ø8/20	2	2	35	SLU	0.30	0.25	95.71	2.50	10886.80	18203.50	10886.80	0.30	0.25	91.86	2.50	10886.80	18203.50	10886.80	>100
0.00	0.60	ø8/20	2	2	61	SLU	0.30	0.25	446.04	2.50	10886.80	17997.70	10886.80	0.30	0.25	27.57	2.50	10886.80	17997.70	10886.80	24.408
0.00	0.60	ø8/20	2	2	13	SND	0.30	0.25	600.59	2.50	10886.80	17472.60	10886.80	0.30	0.25	364.34	2.50	10886.80	17472.60	10886.80	18.127
0.00	0.60	ø8/20	2	2	19	SND	0.30	0.25	791.90	2.50	10886.80	17473.40	10886.80	0.30	0.25	241.09	2.50	10886.80	17473.40	10886.80	13.748
0.60	3.02	ø8/20	2	2	35	SLU	0.30	0.25	95.71	2.50	10886.80	18181.00	10886.80	0.30	0.25	91.86	2.50	10886.80	18181.00	10886.80	>100
0.60	3.02	ø8/20	2	2	61	SLU	0.30	0.25	446.04	2.50	10886.80	17975.20	10886.80	0.30	0.25	27.57	2.50	10886.80	17975.20	10886.80	24.408
0.60	3.02	ø8/20	2	2	13	SND	0.30	0.25	600.59	2.50	10886.80	17455.30	10886.80	0.30	0.25	364.34	2.50	10886.80	17455.30	10886.80	18.127
0.60	3.02	ø8/20	2	2	19	SND	0.30	0.25	791.90	2.50	10886.80	17456.10	10886.80	0.30	0.25	241.09	2.50	10886.80	17456.10	10886.80	13.748
3.02	3.63	ø8/20	2	2	35	SLU	0.30	0.25	95.71	2.50	10886.80	18090.90	10886.80	0.30	0.25	91.86	2.50	10886.80	18090.90	10886.80	>100
3.02	3.63	ø8/20	2	2	61	SLU	0.30	0.25	446.04	2.50	10886.80	17885.10	10886.80	0.30	0.25	27.57	2.50	10886.80	17885.10	10886.80	24.408
3.02	3.63	ø8/20	2	2	13	SND	0.30	0.25	600.59	2.50	10886.80	17386.00	10886.80	0.30	0.25	364.34	2.50	10886.80	17386.00	10886.80	18.127
3.02	3.63	ø8/20	2	2	19	SND	0.30	0.25	791.90	2.50	10886.80	17386.80	10886.80	0.30	0.25	241.09	2.50	10886.80	17386.80	10886.80	13.748
4.03	4.63	ø8/20	2	2	48	SLU	0.30	0.25	1796.30	2.50	10886.80	16885.60	10886.80	0.30	0.25	868.78	2.50	10886.80	16885.60	10886.80	6.061
4.03	4.63	ø8/20	2	2	61	SLU	0.30	0.25	2618.27	2.50	10886.80	16666.00	10886.80	0.30	0.25	497.87	2.50	10886.80	16666.00	10886.80	4.158
4.03	4.63	ø8/20	2	2	1	SND	0.30	0.25	2320.62	2.50	10886.80	16516.50	10886.80	0.30	0.25	1157.21	2.50	10886.80	16516.50	10886.80	4.691
4.03	4.63	ø8/20	2	2	19	SND	0.30	0.25	3011.19	2.50	10886.80	16513.50	10886.80	0.30	0.25	1011.37	2.50	10886.80	16513.50	10886.80	3.615

Verifiche di resistenza al fuoco

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	87(e)	SLU I	1	9	0.00	-10332.60	-16.09	144.82	-72244.90	-3391.80	3391.88	135.00	29.54	6.992
0.00	87(e)	SLU I	1	9	0.00	-10332.60	-16.09	144.82	-72244.90	-3391.80	3391.88	135.00	29.54	6.992
3.63	87(e)	SLU I	1	9	363.00	-9515.84	40.94	-181.41	-72244.90	3349.65	-3349.73	315.00	29.83	7.592
4.03	87	SLU I	2	9	0.00	-2775.19	-220.76	691.11	-2775.19	-1367.92	4431.25	104.06	39.86	6.397
4.63	87(e)	SLU I	2	9	59.83	-2640.58	-0.17	-49.70	-72244.90	-3129.54	-3129.48	225.00	31.73	27.360

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.60	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.25	0.00	89.87	2.50	12519.90	25074.60	12519.90	0.25	0.00	15.71	2.50	12519.90	25074.60	12519.90	>100
0.60	3.02	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.25	0.00	89.87	2.50	12519.90	25053.60	12519.90	0.25	0.00	15.71	2.50	12519.90	25053.60	12519.90	>100
3.02	3.63	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.25	0.00	89.87	2.50	12519.90	24969.40	12519.90	0.25	0.00	15.71	2.50	12519.90	24969.40	12519.90	>100
4.03	4.63	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.25	0.00	1238.25	2.50	12519.90	23906.70	12519.90	0.25	0.00	368.72	2.50	12519.90	23906.70	12519.90	10.111

Pilastrata n. 82

Nodi: 82 2082

Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Tipo	B <cm>	H <cm>	Cf <cm>	Cls	Fck <daN/cmq>	Fctk <daN/cmq>	Fcd <daN/cmq>	Fcd (Inc) <daN/cmq>	Fctd <daN/cmq>	Tp	Fyk <daN/cmq>	Fyd <daN/cmq>
1	R	40.00	40.00	4.90	C25/30	249.00	17.91	141.10	249.00	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	61(e)	SLU	1	1	0.00	-10093.30	124.22	229.39	2372.09	2372.09	-10093.30	662.20	7494.99	87.19	14.07	3.157
0.00	61(e)	SLU	1	1	0.00	-10093.30	124.22	229.39	2372.09	2372.09	-10093.30	662.20	7494.99	87.19	14.07	3.157
4.55	61(e)	SLU	1	1	454.54	-7729.68	-109.69	-175.67	-1761.84	-1761.84	-7729.68	-674.44	-7137.06	267.19	14.94	4.049

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	M'ydy <daNm>	M'ydz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	7	SND	1	1	0.00	-5758.77	1262.11	1262.11	2053.63	2053.63	-5758.77	2706.54	4296.78	64.69	7.97	2.107
0.00	7	SND	1	1	0.00	-5758.77	1262.11	1262.11	2053.63	2053.63	-5758.77	2706.54	4296.78	64.69	7.97	2.107

4.55	7(e)	SND	1	1	454.54	-3940.60	0.13	89.56	-1874.22	-1874.22	-3940.60	290.89	-5325.50	271.06	18.00	2.842

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	Mz <daNm>	My <daNm>	AfT <cmq>	AfC <cmq>	σ_c <daN/cmq>	σ_f <daN/cmq>
0.00	65	SLE R	1	1	0.00	-7164.59	1601.20	81.73	5.65	3.39	27.88	512.18
0.00	34	SLE Q	1	1	0.00	-5826.82	471.02	61.18	1.13	7.92	7.98	102.21
0.00	65	SLE R	1	1	0.00	-7164.59	1601.20	81.73	5.65	3.39	27.88	512.18
0.00	34	SLE Q	1	1	0.00	-5826.82	471.02	61.18	1.13	7.92	7.98	102.21
4.55	65	SLE R	1	1	454.54	-5346.42	-1186.87	-74.20	5.65	3.39	20.89	379.42
4.55	34	SLE Q	1	1	454.54	-4008.66	-331.67	-38.57	1.13	7.92	5.54	70.83

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.76	ø8/20	2	2	48	SLU	0.40	0.35	349.66	2.50	15312.40	31772.10	15312.40	0.40	0.35	79.14	2.50	15312.40	31772.10	15312.40	43.792
0.00	0.76	ø8/20	2	2	61	SLU	0.40	0.35	909.47	2.50	15312.40	31657.20	15312.40	0.40	0.35	51.46	2.50	15312.40	31657.20	15312.40	16.837
0.00	0.76	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	601.18	2.50	15312.40	31090.60	15312.40	0.40	0.35	404.90	2.50	15312.40	31090.60	15312.40	25.471
0.00	0.76	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	864.13	2.50	15312.40	31093.30	15312.40	0.40	0.35	296.45	2.50	15312.40	31093.30	15312.40	17.720
0.76	3.79	ø8/20	2	2	48	SLU	0.40	0.35	349.66	2.50	15312.40	31719.20	15312.40	0.40	0.35	79.14	2.50	15312.40	31719.20	15312.40	43.792
0.76	3.79	ø8/20	2	2	61	SLU	0.40	0.35	909.47	2.50	15312.40	31604.30	15312.40	0.40	0.35	51.46	2.50	15312.40	31604.30	15312.40	16.837
0.76	3.79	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	601.18	2.50	15312.40	31049.90	15312.40	0.40	0.35	404.90	2.50	15312.40	31049.90	15312.40	25.471
0.76	3.79	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	864.13	2.50	15312.40	31052.60	15312.40	0.40	0.35	296.45	2.50	15312.40	31052.60	15312.40	17.720
3.79	4.55	ø8/20	2	2	48	SLU	0.40	0.35	349.66	2.50	15312.40	31507.70	15312.40	0.40	0.35	79.14	2.50	15312.40	31507.70	15312.40	43.792
3.79	4.55	ø8/20	2	2	61	SLU	0.40	0.35	909.47	2.50	15312.40	31392.80	15312.40	0.40	0.35	51.46	2.50	15312.40	31392.80	15312.40	16.837
3.79	4.55	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	601.18	2.50	15312.40	30887.20	15312.40	0.40	0.35	404.90	2.50	15312.40	30887.20	15312.40	25.471
3.79	4.55	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	864.13	2.50	15312.40	30889.90	15312.40	0.40	0.35	296.45	2.50	15312.40	30889.90	15312.40	17.720

Verifiche di resistenza al fuoco

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	87(e)	SLU I	1	1	0.00	-5826.82	61.18	471.02	-5826.82	2113.37	7271.82	81.56	64.92	15.477
0.00	87(e)	SLU I	1	1	0.00	-5826.82	61.18	471.02	-5826.82	2113.37	7271.82	81.56	64.92	15.477
4.55	87(e)	SLU I	1	1	454.54	-4008.66	-38.57	-331.67	-4008.66	1870.09	-7040.79	277.03	70.54	21.180

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.76	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	176.59	2.50	17609.30	47253.00	17609.30	0.35	0.00	21.95	2.50	17609.30	47253.00	17609.30	99.716
0.76	3.79	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	176.59	2.50	17609.30	47206.10	17609.30	0.35	0.00	21.95	2.50	17609.30	47206.10	17609.30	99.716
3.79	4.55	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	176.59	2.50	17609.30	47018.40	17609.30	0.35	0.00	21.95	2.50	17609.30	47018.40	17609.30	99.716

Pilastrata n. 83

Nodi: 83 2083

Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Tipo	B <cm>	H <cm>	Cf <cm>	Cls	Fck <daN/cmq>	Fctk <daN/cmq>	Fcd <daN/cmq>	Fcd (Inc) <daN/cmq>	Fctd <daN/cmq>	Tp	Fyk <daN/cmq>	Fyd <daN/cmq>
1	R	40.00	40.00	4.90	C25/30	249.00	17.91	141.10	249.00	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	61(e)	SLU	1	1	0.00	-9788.72	154.14	222.47	1641.38	1641.38	-9788.72	924.82	7429.83	85.78	13.25	4.520
0.00	61(e)	SLU	1	1	0.00	-9788.72	154.14	222.47	1641.38	1641.38	-9788.72	924.82	7429.83	85.78	13.25	4.520
4.55	61(e)	SLU	1	1	454.54	-7425.10	124.99	-168.75	-1214.64	-1214.64	-7425.10	-938.94	-7077.28	265.78	13.94	5.822

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	M'ydy <daNm>	M'ydz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	7	SND	1	1	0.00	-5450.44	1280.22	1280.22	2143.53	2143.53	-5450.44	2592.80	4328.46	66.09	8.14	2.021
0.00	7	SND	1	1	0.00	-5450.44	1280.22	1280.22	2143.53	2143.53	-5450.44	2592.80	4328.46	66.09	8.14	2.021
4.55	7(e)	SND	1	1	454.54	-3632.27	77.69	82.55	-2054.95	-2054.95	-3632.27	291.70	-5287.59	271.06	18.15	2.575

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	Mz <daNm>	My <daNm>	AfT <cmq>	AfC <cmq>	σ_c <daN/cmq>	σ_f <daN/cmq>
0.00	65	SLE R	1	1	0.00	-6959.48	1108.65	122.37	4.52	4.52	18.94	213.80
0.00	34	SLE Q	1	1	0.00	-5551.10	280.16	126.91	0.00	9.05	6.65	86.75
0.00	65	SLE R	1	1	0.00	-6959.48	1108.65	122.37	4.52	4.52	18.94	213.80
0.00	34	SLE Q	1	1	0.00	-5551.10	280.16	126.91	0.00	9.05	6.65	86.75
4.55	65	SLE R	1	1	454.54	-5141.31	-818.96	84.73	4.52	4.52	13.90	156.96
4.55	34	SLE Q	1	1	454.54	-3732.94	-218.54	48.09	0.00	9.05	4.41	57.66

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.76	ø8/20	2	2	48	SLU	0.40	0.35	199.17	2.50	15312.40	31683.20	15312.40	0.40	0.35	45.18	2.50	15312.40	31683.20	15312.40	76.880
0.00	0.76	ø8/20	2	2	61	SLU	0.40	0.35	628.33	2.50	15312.40	31616.30	15312.40	0.40	0.35	6.41	2.50	15312.40	31616.30	15312.40	24.370
0.00	0.76	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	709.77	2.50	15312.40	31056.90	15312.40	0.40	0.35	381.31	2.50	15312.40	31056.90	15312.40	21.574

0.00	0.76	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	923.67	2.50	15312.40	31057.00	15312.40	0.40	0.35	277.75	2.50	15312.40	31057.00	15312.40	16.578
0.76	3.79	ø8/20	2	2	48	SLU	0.40	0.35	199.17	2.50	15312.40	31630.30	15312.40	0.40	0.35	45.18	2.50	15312.40	31630.30	15312.40	76.880
0.76	3.79	ø8/20	2	2	61	SLU	0.40	0.35	628.33	2.50	15312.40	31563.40	15312.40	0.40	0.35	6.41	2.50	15312.40	31563.40	15312.40	24.370
0.76	3.79	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	709.77	2.50	15312.40	31016.30	15312.40	0.40	0.35	381.31	2.50	15312.40	31016.30	15312.40	21.574
0.76	3.79	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	923.67	2.50	15312.40	31016.30	15312.40	0.40	0.35	277.75	2.50	15312.40	31016.30	15312.40	16.578
3.79	4.55	ø8/20	2	2	48	SLU	0.40	0.35	199.17	2.50	15312.40	31418.80	15312.40	0.40	0.35	45.18	2.50	15312.40	31418.80	15312.40	76.880
3.79	4.55	ø8/20	2	2	61	SLU	0.40	0.35	628.33	2.50	15312.40	31351.90	15312.40	0.40	0.35	6.41	2.50	15312.40	31351.90	15312.40	24.370
3.79	4.55	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	709.77	2.50	15312.40	30853.60	15312.40	0.40	0.35	381.31	2.50	15312.40	30853.60	15312.40	21.574
3.79	4.55	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	923.67	2.50	15312.40	30853.60	15312.40	0.40	0.35	277.75	2.50	15312.40	30853.60	15312.40	16.578

Verifiche di resistenza al fuoco

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	87	SLU I	1	1	0.00	-5551.10	126.91	280.16	-5551.10	3203.91	6886.41	73.12	53.20	24.695
0.00	87	SLU I	1	1	0.00	-5551.10	126.91	280.16	-5551.10	3203.91	6886.41	73.12	53.20	24.695
4.55	87(e)	SLU I	1	1	454.54	-3732.94	48.09	-218.54	-3732.94	-2733.88	-6748.08	257.34	59.85	31.058

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.76	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	109.72	2.50	17609.30	47210.30	17609.30	0.35	0.00	17.34	2.50	17609.30	47210.30	17609.30	>100
0.76	3.79	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	109.72	2.50	17609.30	47163.40	17609.30	0.35	0.00	17.34	2.50	17609.30	47163.40	17609.30	>100
3.79	4.55	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	109.72	2.50	17609.30	46975.70	17609.30	0.35	0.00	17.34	2.50	17609.30	46975.70	17609.30	>100

Pilastrata n. 84

Nodi: 84 -4537 2084

Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Tipo	B <cm>	H <cm>	Cf <cm>	Cls	Fck <daN/cmq>	Fctk <daN/cmq>	Fcd <daN/cmq>	Fcd (Inc) <daN/cmq>	Fctd <daN/cmq>	Tp	Fyk <daN/cmq>	Fyd <daN/cmq>
1	R	40.00	40.00	4.90	C25/30	249.00	17.91	141.10	249.00	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	74	SLU	1	1	0.00	-7094.57	364.02	364.02	-1710.53	-1710.53	-7094.57	1438.06	-6976.15	277.03	12.35	4.073
0.00	74	SLU	1	1	0.00	-7094.57	364.02	364.02	-1710.53	-1710.53	-7094.57	1438.06	-6976.15	277.03	12.35	4.073
3.57	74(e)	SLU	1	1	356.88	-5238.79	37.79	104.78	1604.29	1604.29	-5238.79	430.14	6775.42	88.59	17.18	4.223
3.77	74(e)	SLU	2	1	0.00	-3635.91	27.31	72.72	1431.68	1431.68	-3635.91	435.12	6526.56	88.59	17.87	4.563
4.55	74	SLU	2	1	77.66	-3232.07	72.56	72.56	844.77	844.77	-3232.07	478.75	6441.74	87.89	17.09	7.618

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	M'ydy <daNm>	M'ydz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	13	SND	1	1	0.00	-4293.86	1641.87	1641.87	-1688.77	-1688.77	-4293.86	3405.09	-3405.10	315.00	8.07	2.043
0.00	13	SND	1	1	0.00	-4293.86	1641.87	1641.87	-1688.77	-1688.77	-4293.86	3405.09	-3405.10	315.00	8.07	2.043
3.57	19	SND	1	1	356.88	-2777.85	70.20	70.20	1804.36	1804.36	-2777.85	213.48	5144.86	89.12	18.53	2.852
3.77	19	SND	2	1	0.00	-1534.41	-115.23	-115.23	1597.20	1597.20	-1534.41	-352.84	4960.42	91.41	18.73	3.105
4.55	19(e)	SND	2	1	77.66	-1223.77	-8.98	-24.48	1119.07	1119.07	-1223.77	-66.29	4903.53	90.70	19.18	4.381

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	Mz <daNm>	My <daNm>	AfT <cmq>	AfC <cmq>	σ_c <daN/cmq>	σ_f <daN/cmq>
0.00	78	SLE R	1	1	0.00	-5233.89	-1146.20	284.96	5.65	3.39	24.14	414.42
0.00	34	SLE Q	1	1	0.00	-4380.16	-122.12	234.88	0.00	9.05	5.56	71.97
0.00	78	SLE R	1	1	0.00	-5233.89	-1146.20	284.96	5.65	3.39	24.14	414.42
0.00	34	SLE Q	1	1	0.00	-4380.16	-122.12	234.88	0.00	9.05	5.56	71.97
3.57	78	SLE R	1	1	356.88	-3806.36	1083.80	29.38	5.65	3.39	19.03	443.63
3.57	34	SLE Q	1	1	356.88	-2952.64	229.42	6.68	0.00	9.05	3.72	48.20
3.77	78	SLE R	2	1	0.00	-2574.67	966.16	21.93	5.65	3.39	17.28	482.13
3.77	34	SLE Q	2	1	0.00	-1717.14	210.59	-0.17	3.39	5.65	3.11	37.70
4.55	78	SLE R	2	1	77.66	-2264.03	569.54	48.66	5.65	3.39	10.50	214.38
4.55	34	SLE Q	2	1	77.66	-1406.49	15.10	20.79	0.00	9.05	1.11	15.57

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	c <mm>	s <mm>	K_2	Φ_{eq}	Δ_{sm} <mm>	A_s <cmq>	$A_{c\ eff}$ <cmq>	σ_s <daN/cmq>	ε_{sm}	Wk <mm>
3.77	82	SLE F	2	1	0.00	-1812.32	5.61	340.48	44.00	150.00	0.50	12.00	190.58	3.39	290.05	81.29	0.02	0.01

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.59	ø8/20	2	2	49	SLU	0.40	0.35	350.57	2.50	15312.40	31236.20	15312.40	0.40	0.35	123.11	2.50	15312.40	31236.20	15312.40	43.679
0.00	0.59	ø8/20	2	2	74	SLU	0.40	0.35	928.83	2.50	15312.40	31254.70	15312.40	0.40	0.35	91.41	2.50	15312.40	31254.70	15312.40	16.486
0.00	0.59	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	703.02	2.50	15312.40	30901.90	15312.40	0.40	0.35	433.81	2.50	15312.40	30901.90	15312.40	21.781
0.00	0.59	ø8/20	2	2	19	SND	0.40	0.35	1071.65	2.50	15312.40	30926.30	15312.40	0.40	0.35	326.51	2.50	15312.40	30926.30	15312.40	14.289
0.59	2.97	ø8/20	2	2	49	SLU	0.40	0.35	350.57	2.50	15312.40	31194.70	15312.40	0.40	0.35	123.11	2.50	15312.40	31194.70	15312.40	43.679
0.59	2.97	ø8/20	2	2	74	SLU	0.40	0.35	928.83	2.50	15312.40	31213.20	15312.40	0.40	0.35	91.41	2.50	15312.40	31213.20	15312.40	16.486
0.59	2.97	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	703.02	2.50	15312.40	30870.00	15312.40	0.40	0.35	433.81	2.50	15312.40	30870.00	15312.40	21.781
0.59	2.97	ø8/20	2	2	19	SND	0.40	0.35	1071.65	2.50	15312.40	30894.40	15312.40	0.40	0.35	326.51	2.50	15312.40	30894.40	15312.40	14.289

2.97	3.57	ø8/20	2	2	49	SLU	0.40	0.35	350.57	2.50	15312.40	31028.60	15312.40	0.40	0.35	123.11	2.50	15312.40	31028.60	15312.40	43.679
2.97	3.57	ø8/20	2	2	74	SLU	0.40	0.35	928.83	2.50	15312.40	31047.10	15312.40	0.40	0.35	91.41	2.50	15312.40	31047.10	15312.40	16.486
2.97	3.57	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	703.02	2.50	15312.40	30742.30	15312.40	0.40	0.35	433.81	2.50	15312.40	30742.30	15312.40	21.781
2.97	3.57	ø8/20	2	2	19	SND	0.40	0.35	1071.65	2.50	15312.40	30766.70	15312.40	0.40	0.35	326.51	2.50	15312.40	30766.70	15312.40	14.289
3.77	4.55	ø8/20	2	2	62	SLU	0.40	0.35	435.73	2.50	15312.40	30714.20	15312.40	0.40	0.35	145.71	2.50	15312.40	30714.20	15312.40	35.142
3.77	4.55	ø8/20	2	2	75	SLU	0.40	0.35	759.67	2.50	15312.40	30829.00	15312.40	0.40	0.35	109.90	2.50	15312.40	30829.00	15312.40	20.157
3.77	4.55	ø8/20	2	2	13	SND	0.40	0.35	522.42	2.50	15312.40	30557.70	15312.40	0.40	0.35	281.56	2.50	15312.40	30557.70	15312.40	29.310
3.77	4.55	ø8/20	2	2	19	SND	0.40	0.35	630.31	2.50	15312.40	30570.30	15312.40	0.40	0.35	213.61	2.50	15312.40	30570.30	15312.40	24.293

Verifiche di resistenza al fuoco

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	87	SLU I	1	1	0.00	-4380.16	234.88	-122.12	-4380.16	6652.84	-3377.67	340.31	51.58	28.184
0.00	87	SLU I	1	1	0.00	-4380.16	234.88	-122.12	-4380.16	6652.84	-3377.67	340.31	51.58	28.184
3.57	87(e)	SLU I	1	1	356.88	-2952.64	6.68	229.42	-2952.64	1883.17	6883.38	82.97	71.71	30.125
3.77	87(e)	SLU I	2	1	0.00	-1717.14	-0.17	210.59	-1717.14	1108.45	6773.71	86.48	87.56	32.168
4.55	87(e)	SLU I	2	1	77.66	-1406.49	20.79	15.10	-143852.00	4965.95	4965.95	45.00	43.00	>100

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.59	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	98.50	2.50	17609.30	47029.00	17609.30	0.35	0.00	63.94	2.50	17609.30	47029.00	17609.30	>100
0.59	2.97	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	98.50	2.50	17609.30	46992.10	17609.30	0.35	0.00	63.94	2.50	17609.30	46992.10	17609.30	>100
2.97	3.57	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	98.50	2.50	17609.30	46844.80	17609.30	0.35	0.00	63.94	2.50	17609.30	46844.80	17609.30	>100
3.77	4.55	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	251.73	2.50	17609.30	46616.60	17609.30	0.35	0.00	27.00	2.50	17609.30	46616.60	17609.30	69.954

Pilastrata n. 85

Nodi: 85 1085

Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Tipo	B <cm>	H <cm>	Cf <cm>	Cls	Fck <daN/cmq>	Fctk <daN/cmq>	Fcd <daN/cmq>	Fcd (Inc) <daN/cmq>	Fctd <daN/cmq>	Tp	Fyk <daN/cmq>	Fyd <daN/cmq>
1	R	40.00	40.00	4.90	C25/30	249.00	17.91	141.10	249.00	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	74	SLU	1	1	0.00	-4338.39	-1073.35	-1073.35	-2251.68	-2251.68	-4338.39	-2922.71	-6321.62	253.12	9.43	2.792
0.00	74	SLU	1	1	0.00	-4338.39	-1073.35	-1073.35	-2251.68	-2251.68	-4338.39	-2922.71	-6321.62	253.12	9.43	2.792
3.63	61(e)	SLU	1	1	363.00	-2480.44	28.41	-49.98	-952.85	-952.85	-2480.44	-438.77	-6336.97	268.59	18.38	6.636

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	M'ydy <daNm>	M'ydz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	7	SND	1	1	0.00	-2338.53	-1764.48	-1764.48	-2828.82	-2828.82	-2338.53	-2419.91	-3932.73	246.09	8.57	1.385
0.00	7	SND	1	1	0.00	-2338.53	-1764.48	-1764.48	-2828.82	-2828.82	-2338.53	-2419.91	-3932.73	246.09	8.57	1.385
3.63	19	SND	1	1	363.00	-941.71	407.57	407.57	-2272.80	-2272.80	-941.71	764.40	-4720.31	274.22	16.17	2.071

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	Mz <daNm>	My <daNm>	AfT <cmq>	AfC <cmq>	σ_c <daN/cmq>	σ_f <daN/cmq>
0.00	78	SLE R	1	1	0.00	-3259.85	-1558.78	-766.41	6.79	2.26	45.34	1127.01
0.00	34	SLE Q	1	1	0.00	-3096.81	-794.73	-793.03	5.65	3.39	30.19	608.49
0.00	78	SLE R	1	1	0.00	-3259.85	-1558.78	-766.41	6.79	2.26	45.34	1127.01
0.00	34	SLE Q	1	1	0.00	-3096.81	-794.73	-793.03	5.65	3.39	30.19	608.49
3.63	65	SLE R	1	1	363.00	-1827.62	-644.74	8.77	5.65	3.39	11.35	308.20
3.63	34	SLE Q	1	1	363.00	-1644.81	-89.96	-7.61	0.00	9.05	1.77	23.51

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	c <mm>	s <mm>	K_2	Φ_{eq}	Δ_{sm} <mm>	A_s <cmq>	$A_{c\ eff}$ <cmq>	σ_s <daN/cmq>	ε_{sm}	Wk <mm>
0.00	34	SLE Q	1	1	0.00	-3096.81	-793.03	-794.73	44.00	150.00	0.50	12.00	226.83	1.13	130.85	608.49	0.18	0.07
0.00	82	SLE F	1	1	0.00	-3094.47	-782.21	-937.10	44.00	150.00	0.50	12.00	238.40	1.13	141.75	694.99	0.20	0.08
0.00	34	SLE Q	1	1	0.00	-3096.81	-793.03	-794.73	44.00	150.00	0.50	12.00	226.83	1.13	130.85	608.49	0.18	0.07
0.00	82	SLE F	1	1	0.00	-3094.47	-782.21	-937.10	44.00	150.00	0.50	12.00	238.40	1.13	141.75	694.99	0.20	0.08

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.60	ø8/20	2	2	35	SLU	0.40	0.35	280.28	2.50	15312.40	30887.00	15312.40	0.40	0.35	966.77	2.50	15312.40	30887.00	15312.40	15.839
0.00	0.60	ø8/20	2	2	74	SLU	0.40	0.35	1138.29	2.50	15312.40	30884.80	15312.40	0.40	0.35	292.11	2.50	15312.40	30884.80	15312.40	13.452
0.00	0.60	ø8/20	2	2	13	SND	0.40	0.35	851.22	2.50	15312.40	30819.30	15312.40	0.40	0.35	671.37	2.50	15312.40	30819.30	15312.40	17.989
0.00	0.60	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	1355.75	2.50	15312.40	30812.50	15312.40	0.40	0.35	582.95	2.50	15312.40	30812.50	15312.40	11.294
0.60	3.02	ø8/20	2	2	35	SLU	0.40	0.35	280.28	2.50	15312.40	30844.80	15312.40	0.40	0.35	809.25	2.50	15312.40	30844.80	15312.40	18.922
0.60	3.02	ø8/20	2	2	74	SLU	0.40	0.35	1024.30	2.50	15312.40	30842.50	15312.40	0.40	0.35	292.11	2.50	15312.40	30842.50	15312.40	14.949
0.60	3.02	ø8/20	2	2	13	SND	0.40	0.35	851.22	2.50	15312.40	30786.80	15312.40	0.40	0.35	671.37	2.50	15312.40	30786.80	15312.40	17.989
0.60	3.02	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	1355.75	2.50	15312.40	30780.00	15312.40	0.40	0.35	582.95	2.50	15312.40	30780.00	15312.40	11.294
3.02	3.63	ø8/20	2	2	48	SLU	0.40	0.35	291.92	2.50	15312.40	30676.00	15312.40	0.40	0.35	620.87	2.50	15312.40	30676.00	15312.40	24.663
3.02	3.63	ø8/20	2	2	74	SLU	0.40	0.35	568.38	2.50	15312.40	30673.60	15312.40	0.40	0.35	292.11	2.50	15312.40	30673.60	15312.40	26.941
3.02	3.63	ø8/20	2	2	13	SND	0.40	0.35	851.22	2.50	15312.40	30656.90	15312.40	0.40	0.35	671.37	2.50	15312.40	30656.90	15312.40	17.989
3.02	3.63	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	1355.75	2.50	15312.40	30650.10	15312.40	0.40	0.35	582.95	2.50	15312.40	30650.10	15312.40	11.294

Verifiche di resistenza al fuoco
Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	87	SLU I	1	1	0.00	-3096.81	-793.03	-794.73	-3096.81	-5125.92	-5125.91	225.00	41.77	6.457
0.00	87	SLU I	1	1	0.00	-3096.81	-793.03	-794.73	-3096.81	-5125.92	-5125.91	225.00	41.77	6.457
3.63	87(e)	SLU I	1	1	363.00	-1644.81	-7.61	-89.96	-1644.81	-2431.15	-6586.66	258.75	63.53	73.231

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.60	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	194.15	2.50	17609.30	46830.20	17609.30	0.35	0.00	216.37	2.50	17609.30	46830.20	17609.30	81.385
0.60	3.02	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	194.15	2.50	17609.30	46792.80	17609.30	0.35	0.00	216.37	2.50	17609.30	46792.80	17609.30	81.385
3.02	3.63	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	194.15	2.50	17609.30	46642.90	17609.30	0.35	0.00	216.37	2.50	17609.30	46642.90	17609.30	81.385

Pilastrata n. 86

Nodi: 86 1086
Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Tipo	B <cm>	H <cm>	Cf <cm>	Cls	Fck <daN/cmq>	Fctk <daN/cmq>	Fcd <daN/cmq>	Fcd (Inc) <daN/cmq>	Fctd <daN/cmq>	Tp	Fyk <daN/cmq>	Fyd <daN/cmq>
1	R	40.00	40.00	4.90	C25/30	249.00	17.91	141.10	249.00	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	74(e)	SLU	1	1	0.00	-5926.09	118.58	-119.41	-2924.99	-2924.99	-5926.09	-353.44	-6880.91	268.94	17.04	2.354
0.00	74(e)	SLU	1	1	0.00	-5926.09	118.58	-119.41	-2924.99	-2924.99	-5926.09	-353.44	-6880.91	268.94	17.04	2.354
3.63	61	SLU	1	1	363.00	-3945.05	172.52	172.52	-1023.59	-1023.59	-3945.05	1085.08	-6538.06	274.92	14.57	6.381

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	M'ydy <daNm>	M'ydz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	7	SND	1	1	0.00	-2835.60	1569.59	1569.59	-3378.70	-3378.70	-2835.60	2048.08	-4285.19	286.88	9.71	1.275
0.00	7	SND	1	1	0.00	-2835.60	1569.59	1569.59	-3378.70	-3378.70	-2835.60	2048.08	-4285.19	286.88	9.71	1.275
3.63	19	SND	1	1	363.00	-1506.92	919.31	919.31	-2372.32	-2372.32	-1506.92	1716.59	-4304.09	282.66	11.22	1.821

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	Mz <daNm>	My <daNm>	AfT <cmq>	AfC <cmq>	σ_c <daN/cmq>	σ_f <daN/cmq>
0.00	78	SLE R	1	1	0.00	-4387.66	-1993.91	76.18	5.65	3.39	36.78	1107.07
0.00	34	SLE Q	1	1	0.00	-4013.48	-866.97	37.19	5.65	3.39	14.87	263.36
0.00	78	SLE R	1	1	0.00	-4387.66	-1993.91	76.18	5.65	3.39	36.78	1107.07
0.00	34	SLE Q	1	1	0.00	-4013.48	-866.97	37.19	5.65	3.39	14.87	263.36
3.63	65	SLE R	1	1	363.00	-2873.38	-698.53	124.67	5.65	3.39	14.08	270.14
3.63	34	SLE Q	1	1	363.00	-2561.48	-123.58	101.27	0.00	9.05	3.40	43.72

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	c <mm>	s <mm>	K_2	Φ_{eq}	Δ_{sm} <mm>	A_s <cmq>	$A_{c\ eff}$ <cmq>	σ_s <daN/cmq>	ε_{sm}	Wk <mm>
0.00	34	SLE Q	1	1	0.00	-4013.48	37.19	-866.97	44.00	150.00	0.50	12.00	194.36	3.39	300.74	263.36	0.08	0.03
0.00	82	SLE F	1	1	0.00	-4020.98	43.72	-1080.90	44.00	150.00	0.50	12.00	204.35	3.39	328.97	422.84	0.12	0.04
0.00	34	SLE Q	1	1	0.00	-4013.48	37.19	-866.97	44.00	150.00	0.50	12.00	194.36	3.39	300.74	263.36	0.08	0.03
0.00	82	SLE F	1	1	0.00	-4020.98	43.72	-1080.90	44.00	150.00	0.50	12.00	204.35	3.39	328.97	422.84	0.12	0.04

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.60	ø8/20	2	2	35	SLU	0.40	0.35	303.58	2.50	15312.40	31081.00	15312.40	0.40	0.35	121.03	2.50	15312.40	31081.00	15312.40	50.439
0.00	0.60	ø8/20	2	2	74	SLU	0.40	0.35	1609.41	2.50	15312.40	31097.90	15312.40	0.40	0.35	5.84	2.50	15312.40	31097.90	15312.40	9.514
0.00	0.60	ø8/20	2	2	13	SND	0.40	0.35	996.31	2.50	15312.40	30960.70	15312.40	0.40	0.35	824.18	2.50	15312.40	30960.70	15312.40	15.369
0.00	0.60	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	1516.22	2.50	15312.40	30982.70	15312.40	0.40	0.35	629.83	2.50	15312.40	30982.70	15312.40	10.099
0.60	3.02	ø8/20	2	2	35	SLU	0.40	0.35	303.58	2.50	15312.40	31038.80	15312.40	0.40	0.35	121.03	2.50	15312.40	31038.80	15312.40	50.439
0.60	3.02	ø8/20	2	2	74	SLU	0.40	0.35	1387.61	2.50	15312.40	31055.60	15312.40	0.40	0.35	5.84	2.50	15312.40	31055.60	15312.40	11.035
0.60	3.02	ø8/20	2	2	13	SND	0.40	0.35	996.31	2.50	15312.40	30928.20	15312.40	0.40	0.35	824.18	2.50	15312.40	30928.20	15312.40	15.369
0.60	3.02	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	1516.22	2.50	15312.40	30950.20	15312.40	0.40	0.35	629.83	2.50	15312.40	30950.20	15312.40	10.099
3.02	3.63	ø8/20	2	2	35	SLU	0.40	0.35	303.58	2.50	15312.40	30869.90	15312.40	0.40	0.35	121.03	2.50	15312.40	30869.90	15312.40	50.439
3.02	3.63	ø8/20	2	2	74	SLU	0.40	0.35	500.44	2.50	15312.40	30886.70	15312.40	0.40	0.35	5.84	2.50	15312.40	30886.70	15312.40	30.598
3.02	3.63	ø8/20	2	2	13	SND	0.40	0.35	996.31	2.50	15312.40	30798.20	15312.40	0.40	0.35	824.18	2.50	15312.40	30798.20	15312.40	15.369
3.02	3.63	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	1516.22	2.50	15312.40	30820.30	15312.40	0.40	0.35	629.83	2.50	15312.40	30820.30	15312.40	10.099

Verifiche di resistenza al fuoco
Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	87(e)	SLU I	1	1	0.00	-4013.48	37.19	-866.97	-4013.48	626.84	-7139.32	272.11	93.88	8.231
0.00	87(e)	SLU I	1	1	0.00	-4013.48	37.19	-866.97	-4013.48	626.84	-7139.32	272.11	93.88	8.231
3.63	87	SLU I	1	1	363.00	-2561.48	101.27	-123.58	-2561.48	4667.51	-5507.58	307.27	43.65	45.186

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.60	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	204.79	2.50	17609.30	46972.20	17609.30	0.35	0.00	17.65	2.50	17609.30	46972.20	17609.30	85.986
0.60	3.02	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	204.79	2.50	17609.30	46934.70	17609.30	0.35	0.00	17.65	2.50	17609.30	46934.70	17609.30	85.986
3.02	3.63	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	204.79	2.50	17609.30	46784.80	17609.30	0.35	0.00	17.65	2.50	17609.30	46784.80	17609.30	85.986

Pilastrata n. 87

Nodi: 87 1087

Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Tipo	B <cm>	H <cm>	Cf <cm>	Cls	Fck <daN/cmq>	Fctk <daN/cmq>	Fcd <daN/cmq>	Fcd (Inc) <daN/cmq>	Fctd <daN/cmq>	Tp	Fyk <daN/cmq>	Fyd <daN/cmq>
1	R	40.00	40.00	4.90	C25/30	249.00	17.91	141.10	249.00	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	74	SLU	1	1	0.00	-8176.36	259.78	259.78	-2295.00	-2295.00	-8176.36	934.95	-7179.37	274.22	13.74	3.133
0.00	74	SLU	1	1	0.00	-8176.36	259.78	259.78	-2295.00	-2295.00	-8176.36	934.95	-7179.37	274.22	13.74	3.133
3.83	62	SLU	1	1	383.00	-6119.95	-436.91	-436.91	-2479.53	-2479.53	-6119.95	-1203.94	-6855.53	264.38	13.42	2.765

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	M'ydy <daNm>	M'ydz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	7	SND	1	1	0.00	-3790.08	1664.03	1664.03	-2840.01	-2840.01	-3790.08	2398.20	-4184.72	292.50	8.52	1.465
0.00	7	SND	1	1	0.00	-3790.08	1664.03	1664.03	-2840.01	-2840.01	-3790.08	2398.20	-4184.72	292.50	8.52	1.465
3.83	19	SND	1	1	383.00	-2321.85	-1079.12	-1079.12	-2635.25	-2635.25	-2321.85	-1830.41	-4342.71	255.94	10.57	1.655

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	Mz <daNm>	My <daNm>	AfT <cmq>	AfC <cmq>	σ_c <daN/cmq>	σ_f <daN/cmq>
0.00	78	SLE R	1	1	0.00	-5896.74	-1557.31	175.22	5.65	3.39	29.78	626.76
0.00	34	SLE Q	1	1	0.00	-4628.34	-649.02	151.40	4.52	4.52	11.91	138.12
0.00	78	SLE R	1	1	0.00	-5896.74	-1557.31	175.22	5.65	3.39	29.78	626.76
0.00	34	SLE Q	1	1	0.00	-4628.34	-649.02	151.40	4.52	4.52	11.91	138.12
3.83	54	SLE R	1	1	383.00	-4805.40	-1586.44	-528.88	5.65	3.39	38.81	874.68
3.83	66	SLE R	1	1	383.00	-4321.54	-1705.88	-303.53	5.65	3.39	36.64	951.64
3.83	34	SLE Q	1	1	383.00	-3096.34	-819.36	-307.14	5.65	3.39	20.06	394.94

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	c <mm>	s <mm>	K_2	Φ_{eq}	Δ_{sm} <mm>	A_s <cmq>	$A_{c\ eff}$ <cmq>	σ_s <daN/cmq>	ε_{sm}	Wk <mm>
0.00	34	SLE Q	1	1	0.00	-4628.34	151.40	-649.02	44.00	150.00	0.50	12.00	208.98	1.13	114.02	105.27	0.03	0.01
0.00	82	SLE F	1	1	0.00	-4729.49	156.69	-841.44	44.00	150.00	0.50	12.00	294.37	1.13	194.50	212.15	0.06	0.03
0.00	34	SLE Q	1	1	0.00	-4628.34	151.40	-649.02	44.00	150.00	0.50	12.00	208.98	1.13	114.02	105.27	0.03	0.01
0.00	82	SLE F	1	1	0.00	-4729.49	156.69	-841.44	44.00	150.00	0.50	12.00	294.37	1.13	194.50	212.15	0.06	0.03
3.83	34	SLE Q	1	1	383.00	-3096.34	-307.14	-819.36	44.00	150.00	0.50	12.00	286.00	1.13	186.62	394.94	0.12	0.06
3.83	69	SLE F	1	1	383.00	-2996.31	-302.16	-820.04	44.00	150.00	0.50	12.00	291.69	1.13	191.97	404.64	0.12	0.06

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.64	ø8/20	2	2	50	SLU	0.40	0.35	381.83	2.50	15312.40	31488.60	15312.40	0.40	0.35	323.11	2.50	15312.40	31488.60	15312.40	40.103
0.00	0.64	ø8/20	2	2	61	SLU	0.40	0.35	1413.04	2.50	15312.40	31197.40	15312.40	0.40	0.35	152.39	2.50	15312.40	31197.40	15312.40	10.836
0.00	0.64	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	706.70	2.50	15312.40	30981.90	15312.40	0.40	0.35	904.46	2.50	15312.40	30981.90	15312.40	16.930
0.00	0.64	ø8/20	2	2	19	SND	0.40	0.35	1090.65	2.50	15312.40	31036.20	15312.40	0.40	0.35	672.89	2.50	15312.40	31036.20	15312.40	14.040
0.64	3.19	ø8/20	2	2	50	SLU	0.40	0.35	381.83	2.50	15312.40	31444.10	15312.40	0.40	0.35	323.11	2.50	15312.40	31444.10	15312.40	40.103
0.64	3.19	ø8/20	2	2	61	SLU	0.40	0.35	1154.52	2.50	15312.40	31152.80	15312.40	0.40	0.35	152.39	2.50	15312.40	31152.80	15312.40	13.263
0.64	3.19	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	706.70	2.50	15312.40	30947.60	15312.40	0.40	0.35	904.46	2.50	15312.40	30947.60	15312.40	16.930
0.64	3.19	ø8/20	2	2	19	SND	0.40	0.35	1090.65	2.50	15312.40	31001.90	15312.40	0.40	0.35	672.89	2.50	15312.40	31001.90	15312.40	14.040
3.19	3.83	ø8/20	2	2	50	SLU	0.40	0.35	381.83	2.50	15312.40	31265.90	15312.40	0.40	0.35	323.11	2.50	15312.40	31265.90	15312.40	40.103
3.19	3.83	ø8/20	2	2	75	SLU	0.40	0.35	687.78	2.50	15312.40	31290.00	15312.40	0.40	0.35	187.47	2.50	15312.40	31290.00	15312.40	22.263
3.19	3.83	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	706.70	2.50	15312.40	30810.50	15312.40	0.40	0.35	904.46	2.50	15312.40	30810.50	15312.40	16.930
3.19	3.83	ø8/20	2	2	19	SND	0.40	0.35	1090.65	2.50	15312.40	30864.80	15312.40	0.40	0.35	672.89	2.50	15312.40	30864.80	15312.40	14.040

Verifiche di resistenza al fuoco

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	87	SLU I	1	1	0.00	-4628.34	151.40	-649.02	-4628.34	1689.46	-7154.42	276.33	72.32	11.030
0.00	87	SLU I	1	1	0.00	-4628.34	151.40	-649.02	-4628.34	1689.46	-7154.42	276.33	72.32	11.030
3.83	87	SLU I	1	1	383.00	-3096.34	-307.14	-819.36	-3096.34	-2466.20	-6798.17	258.75	61.96	8.264

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.64	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	44.47	2.50	17609.30	47067.40	17609.30	0.35	0.00	119.72	2.50	17609.30	47067.40	17609.30	>100
0.64	3.19	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	44.47	2.50	17609.30	47027.90	17609.30	0.35	0.00	119.72	2.50	17609.30	47027.90	17609.30	>100
3.19	3.83	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	44.47	2.50	17609.30	46869.70	17609.30	0.35	0.00	119.72	2.50	17609.30	46869.70	17609.30	>100

Pilastrata n. 88

Nodi: 88 1088

Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Tipo	B <cm>	H <cm>	Cf <cm>	Cls	Fck <daN/cmq>	Fctk <daN/cmq>	Fcd <daN/cmq>	Fcd (Inc) <daN/cmq>	Fctd <daN/cmq>	Tp	Fyk <daN/cmq>	Fyd <daN/cmq>
1	R	40.00	40.00	4.90	C25/30	249.00	17.91	141.10	249.00	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	74(e)	SLU	1	1	0.00	-8715.20	36.09	175.61	-2287.54	-2287.54	-8715.20	669.45	-7286.38	272.81	14.59	3.189
0.00	74(e)	SLU	1	1	0.00	-8715.20	36.09	175.61	-2287.54	-2287.54	-8715.20	669.45	-7286.38	272.81	14.59	3.189
3.83	75(e)	SLU	1	1	383.00	-7551.12	22.96	-152.16	-3116.29	-3116.29	-7551.12	-422.81	-7124.05	268.59	16.15	2.287

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	M'ydy <daNm>	M'ydz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	7	SND	1	1	0.00	-4260.83	1435.45	1435.45	-2688.27	-2688.27	-4260.83	2254.87	-4365.30	289.69	8.85	1.612
0.00	7	SND	1	1	0.00	-4260.83	1435.45	1435.45	-2688.27	-2688.27	-4260.83	2254.87	-4365.30	289.69	8.85	1.612
3.83	19	SND	1	1	383.00	-2745.78	763.93	763.93	-2532.75	-2532.75	-2745.78	1454.99	-4641.87	279.84	12.08	1.839

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	Mz <daNm>	My <daNm>	AfT <cmq>	AfC <cmq>	σ_c <daN/cmq>	σ_f <daN/cmq>
0.00	78	SLE R	1	1	0.00	-6223.09	-1553.73	24.18	5.65	3.39	26.46	554.37
0.00	34	SLE Q	1	1	0.00	-4755.86	-669.16	21.38	3.39	5.65	10.34	121.03
0.00	78	SLE R	1	1	0.00	-6223.09	-1553.73	24.18	5.65	3.39	26.46	554.37
0.00	34	SLE Q	1	1	0.00	-4755.86	-669.16	21.38	3.39	5.65	10.34	121.03
3.83	79	SLE R	1	1	383.00	-5242.77	-2121.18	16.41	5.65	3.39	37.38	1095.56
3.83	34	SLE Q	1	1	383.00	-3223.86	-901.74	13.02	5.65	3.39	15.56	360.49

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	c <mm>	s <mm>	K_2	Φ_{eq}	Δ_{sm} <mm>	A_s <cmq>	$A_{c\ eff}$ <cmq>	σ_s <daN/cmq>	ε_{sm}	Wk <mm>
0.00	34	SLE Q	1	1	0.00	-4755.86	21.38	-669.16	44.00	150.00	0.50	12.00	200.02	2.26	211.15	83.77	0.02	0.01
0.00	82	SLE F	1	1	0.00	-4886.66	23.43	-863.57	44.00	150.00	0.50	12.00	184.31	3.39	272.32	185.49	0.05	0.02
0.00	34	SLE Q	1	1	0.00	-4755.86	21.38	-669.16	44.00	150.00	0.50	12.00	200.02	2.26	211.15	83.77	0.02	0.01
0.00	82	SLE F	1	1	0.00	-4886.66	23.43	-863.57	44.00	150.00	0.50	12.00	184.31	3.39	272.32	185.49	0.05	0.02
3.83	34	SLE Q	1	1	383.00	-3223.86	13.02	-901.74	44.00	150.00	0.50	12.00	209.83	3.39	344.47	360.49	0.10	0.04
3.83	31	SLE F	1	1	383.00	-3549.17	14.48	-1127.11	44.00	150.00	0.50	12.00	213.79	3.39	355.66	500.42	0.15	0.05

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.64	ø8/20	2	2	35	SLU	0.40	0.35	335.26	2.50	15312.40	31339.90	15312.40	0.40	0.35	98.59	2.50	15312.40	31339.90	15312.40	45.673
0.00	0.64	ø8/20	2	2	61	SLU	0.40	0.35	1542.84	2.50	15312.40	31209.20	15312.40	0.40	0.35	10.82	2.50	15312.40	31209.20	15312.40	9.925
0.00	0.64	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	624.53	2.50	15312.40	30984.10	15312.40	0.40	0.35	727.77	2.50	15312.40	30984.10	15312.40	21.040
0.00	0.64	ø8/20	2	2	19	SND	0.40	0.35	1013.76	2.50	15312.40	31007.20	15312.40	0.40	0.35	563.08	2.50	15312.40	31007.20	15312.40	15.105
0.64	3.19	ø8/20	2	2	35	SLU	0.40	0.35	335.26	2.50	15312.40	31295.40	15312.40	0.40	0.35	98.59	2.50	15312.40	31295.40	15312.40	45.673
0.64	3.19	ø8/20	2	2	61	SLU	0.40	0.35	1253.29	2.50	15312.40	31164.70	15312.40	0.40	0.35	10.82	2.50	15312.40	31164.70	15312.40	12.218
0.64	3.19	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	624.53	2.50	15312.40	30949.80	15312.40	0.40	0.35	727.77	2.50	15312.40	30949.80	15312.40	21.040
0.64	3.19	ø8/20	2	2	19	SND	0.40	0.35	1013.76	2.50	15312.40	30973.00	15312.40	0.40	0.35	563.08	2.50	15312.40	30973.00	15312.40	15.105
3.19	3.83	ø8/20	2	2	35	SLU	0.40	0.35	335.26	2.50	15312.40	31117.10	15312.40	0.40	0.35	98.59	2.50	15312.40	31117.10	15312.40	45.673
3.19	3.83	ø8/20	2	2	75	SLU	0.40	0.35	924.12	2.50	15312.40	31360.50	15312.40	0.40	0.35	1.07	2.50	15312.40	31360.50	15312.40	16.570
3.19	3.83	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	624.52	2.50	15312.40	30812.70	15312.40	0.40	0.35	727.77	2.50	15312.40	30812.70	15312.40	21.040
3.19	3.83	ø8/20	2	2	19	SND	0.40	0.35	1013.76	2.50	15312.40	30835.90	15312.40	0.40	0.35	563.08	2.50	15312.40	30835.90	15312.40	15.105

Verifiche di resistenza al fuoco

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	87(e)	SLU I	1	1	0.00	-4755.86	21.38	-669.16	-4755.86	-1019.27	-7225.34	266.48	84.46	10.794
0.00	87(e)	SLU I	1	1	0.00	-4755.86	21.38	-669.16	-4755.86	-1019.27	-7225.34	266.48	84.46	10.794
3.83	87(e)	SLU I	1	1	383.00	-3223.86	13.02	-901.74	-3223.86	507.48	-7038.81	271.41	100.06	7.806

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.64	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	60.73	2.50	17609.30	47087.20	17609.30	0.35	0.00	2.18	2.50	17609.30	47087.20	17609.30	>100
0.64	3.19	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	60.73	2.50	17609.30	47047.60	17609.30	0.35	0.00	2.18	2.50	17609.30	47047.60	17609.30	>100
3.19	3.83	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	60.73	2.50	17609.30	46889.50	17609.30	0.35	0.00	2.18	2.50	17609.30	46889.50	17609.30	>100

Pilastrata n. 89

Nodi: 89 1089

Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Tipo	B	H	Cf	Cls	Fck	Fctk	Fcd	Fcd (Inc)	Fctd	Tp	Fyk	Fyd

		<cm>	<cm>	<cm>		<daN/cmq>	<daN/cmq>	<daN/cmq>	<daN/cmq>	<daN/cmq>		<daN/cmq>	<daN/cmq>
1	R	40.00	40.00	4.90	C25/30	249.00	17.91	141.10	249.00	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	74(e)	SLU	1	1	0.00	-8764.90	64.01	176.61	-2330.77	-2330.77	-8764.90	669.20	-7293.91	272.81	14.57	3.134
0.00	74(e)	SLU	1	1	0.00	-8764.90	64.01	176.61	-2330.77	-2330.77	-8764.90	669.20	-7293.91	272.81	14.57	3.134
3.83	75(e)	SLU	1	1	383.00	-7677.64	-50.60	-154.70	-3026.63	-3026.63	-7677.64	-422.54	-7136.80	268.59	16.11	2.359

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	M'ydy <daNm>	M'ydz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	7	SND	1	1	0.00	-4327.95	1456.61	1456.61	-2480.71	-2480.71	-4327.95	2430.61	-4260.21	292.50	8.44	1.705
0.00	7	SND	1	1	0.00	-4327.95	1456.61	1456.61	-2480.71	-2480.71	-4327.95	2430.61	-4260.21	292.50	8.44	1.705
3.83	19	SND	1	1	383.00	-2824.89	704.20	704.20	-2210.93	-2210.93	-2824.89	1453.19	-4657.77	279.84	12.04	2.102

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	Mz <daNm>	My <daNm>	AfT <cmq>	AfC <cmq>	σ_c <daN/cmq>	σ_f <daN/cmq>
0.00	78	SLE R	1	1	0.00	-6260.30	-1584.17	44.68	5.65	3.39	27.43	578.20
0.00	34	SLE Q	1	1	0.00	-4804.08	-702.52	43.83	3.39	5.65	11.25	130.15
0.00	78	SLE R	1	1	0.00	-6260.30	-1584.17	44.68	5.65	3.39	27.43	578.20
0.00	34	SLE Q	1	1	0.00	-4804.08	-702.52	43.83	3.39	5.65	11.25	130.15
3.83	79	SLE R	1	1	383.00	-5331.20	-2059.73	-36.40	5.65	3.39	36.68	1042.54
3.83	34	SLE Q	1	1	383.00	-3272.08	-859.83	-40.43	5.65	3.39	15.29	330.26

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	c <mm>	s <mm>	K_2	Φ_{eq}	Δ_{sm} <mm>	A_s <cmq>	$A_{c\ eff}$ <cmq>	σ_s <daN/cmq>	ε_{sm}	Wk <mm>
0.00	34	SLE Q	1	1	0.00	-4804.08	43.83	-702.52	44.00	150.00	0.50	12.00	197.21	2.26	205.87	101.54	0.03	0.01
0.00	82	SLE F	1	1	0.00	-4925.98	45.72	-893.62	44.00	150.00	0.50	12.00	181.94	3.39	265.63	206.17	0.06	0.02
0.00	34	SLE Q	1	1	0.00	-4804.08	43.83	-702.52	44.00	150.00	0.50	12.00	197.21	2.26	205.87	101.54	0.03	0.01
0.00	82	SLE F	1	1	0.00	-4925.98	45.72	-893.62	44.00	150.00	0.50	12.00	181.94	3.39	265.63	206.17	0.06	0.02
3.83	34	SLE Q	1	1	383.00	-3272.08	-40.43	-859.83	44.00	150.00	0.50	12.00	202.47	3.39	323.66	330.26	0.10	0.03
3.83	31	SLE F	1	1	383.00	-3610.76	-38.86	-1078.32	44.00	150.00	0.50	12.00	208.48	3.39	340.65	462.18	0.13	0.05

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.64	ø8/20	2	2	48	SLU	0.40	0.35	303.81	2.50	15312.40	31356.20	15312.40	0.40	0.35	120.19	2.50	15312.40	31356.20	15312.40	50.402
0.00	0.64	ø8/20	2	2	61	SLU	0.40	0.35	1479.38	2.50	15312.40	31234.20	15312.40	0.40	0.35	16.49	2.50	15312.40	31234.20	15312.40	10.351
0.00	0.64	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	516.34	2.50	15312.40	30983.90	15312.40	0.40	0.35	746.60	2.50	15312.40	30983.90	15312.40	20.509
0.00	0.64	ø8/20	2	2	19	SND	0.40	0.35	858.12	2.50	15312.40	31011.20	15312.40	0.40	0.35	541.29	2.50	15312.40	31011.20	15312.40	17.844
0.64	3.19	ø8/20	2	2	48	SLU	0.40	0.35	303.81	2.50	15312.40	31311.60	15312.40	0.40	0.35	120.19	2.50	15312.40	31311.60	15312.40	50.402
0.64	3.19	ø8/20	2	2	61	SLU	0.40	0.35	1191.36	2.50	15312.40	31189.70	15312.40	0.40	0.35	16.49	2.50	15312.40	31189.70	15312.40	12.853
0.64	3.19	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	516.34	2.50	15312.40	30949.60	15312.40	0.40	0.35	746.60	2.50	15312.40	30949.60	15312.40	20.509
0.64	3.19	ø8/20	2	2	19	SND	0.40	0.35	858.12	2.50	15312.40	30976.90	15312.40	0.40	0.35	541.29	2.50	15312.40	30976.90	15312.40	17.844
3.19	3.83	ø8/20	2	2	48	SLU	0.40	0.35	303.81	2.50	15312.40	31133.40	15312.40	0.40	0.35	120.19	2.50	15312.40	31133.40	15312.40	50.402
3.19	3.83	ø8/20	2	2	75	SLU	0.40	0.35	878.74	2.50	15312.40	31377.50	15312.40	0.40	0.35	25.07	2.50	15312.40	31377.50	15312.40	17.425
3.19	3.83	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	516.34	2.50	15312.40	30812.50	15312.40	0.40	0.35	746.60	2.50	15312.40	30812.50	15312.40	20.509
3.19	3.83	ø8/20	2	2	19	SND	0.40	0.35	858.12	2.50	15312.40	30839.80	15312.40	0.40	0.35	541.29	2.50	15312.40	30839.80	15312.40	17.844

Verifiche di resistenza al fuoco

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	87(e)	SLU I	1	1	0.00	-4804.08	43.83	-702.52	-4804.08	992.75	-7233.71	273.52	84.42	10.296
0.00	87(e)	SLU I	1	1	0.00	-4804.08	43.83	-702.52	-4804.08	992.75	-7233.71	273.52	84.42	10.296
3.83	87(e)	SLU I	1	1	383.00	-3272.08	-40.43	-859.83	-3272.08	505.55	-7046.78	271.41	100.00	8.193

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.64	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	41.07	2.50	17609.30	47094.60	17609.30	0.35	0.00	22.00	2.50	17609.30	47094.60	17609.30	>100
0.64	3.19	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	41.07	2.50	17609.30	47055.10	17609.30	0.35	0.00	22.00	2.50	17609.30	47055.10	17609.30	>100
3.19	3.83	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	41.07	2.50	17609.30	46896.90	17609.30	0.35	0.00	22.00	2.50	17609.30	46896.90	17609.30	>100

Pilastrata n. 90

Nodi: 90 1090

Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Tipo	B <cm>	H <cm>	Cf <cm>	Cls	Fck <daN/cmq>	Fctk <daN/cmq>	Fcd <daN/cmq>	Fcd (Inc) <daN/cmq>	Fctd <daN/cmq>	Tp	Fyk <daN/cmq>	Fyd <daN/cmq>
1	R	40.00	40.00	4.90	C25/30	249.00	17.91	141.10	249.00	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	74	SLU	1	1	0.00	-8523.59	-230.33	-230.33	-2048.24	-2048.24	-8523.59	-932.50	-7240.79	265.78	13.63	3.542

0.00	74	SLU	1	1	0.00	-8523.59	-230.33	-230.33	-2048.24	-2048.24	-8523.59	-932.50	-7240.79	265.78	13.63	3.542
3.83	75	SLU	1	1	383.00	-7334.16	634.17	634.17	-3316.91	-3316.91	-7334.16	1436.05	-7012.52	277.03	12.29	2.120

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	M'ydy <daNm>	M'ydz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	19	SND	1	1	0.00	-4371.77	-1739.99	-1739.99	-2139.66	-2139.66	-4371.77	-3087.70	-3736.11	236.25	7.59	1.757
0.00	19	SND	1	1	0.00	-4371.77	-1739.99	-1739.99	-2139.66	-2139.66	-4371.77	-3087.70	-3736.11	236.25	7.59	1.757
3.83	19	SND	1	1	383.00	-2839.77	1453.32	1453.32	-2439.74	-2439.74	-2839.77	2357.27	-4066.84	292.50	8.67	1.655

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	Mz <daNm>	My <daNm>	AfT <cmq>	AfC <cmq>	σ_c <daN/cmq>	σ_f <daN/cmq>
0.00	78	SLE R	1	1	0.00	-6149.30	-1384.75	-158.87	5.65	3.39	25.81	468.20
0.00	34	SLE Q	1	1	0.00	-4719.63	-552.75	-155.57	3.39	5.65	10.11	121.40
0.00	78	SLE R	1	1	0.00	-6149.30	-1384.75	-158.87	5.65	3.39	25.81	468.20
0.00	34	SLE Q	1	1	0.00	-4719.63	-552.75	-155.57	3.39	5.65	10.11	121.40
3.83	40	SLE R	1	1	383.00	-4751.45	-2219.38	518.98	5.65	3.39	51.16	1379.01
3.83	34	SLE Q	1	1	383.00	-3187.63	-1169.84	388.40	5.65	3.39	28.95	685.50

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	c <mm>	s <mm>	K_2	Φ_{eq}	Δ_{sm} <mm>	A_s <cmq>	$A_{c\ eff}$ <cmq>	σ_s <daN/cmq>	ε_{sm}	Wk <mm>
0.00	34	SLE Q	1	1	0.00	-4719.63	-155.57	-552.75	44.00	150.00	0.50	12.00	161.80	1.13	69.56	60.50	0.02	0.00
0.00	82	SLE F	1	1	0.00	-4847.47	-151.09	-733.53	44.00	150.00	0.50	12.00	238.83	1.13	142.16	136.95	0.04	0.02
0.00	34	SLE Q	1	1	0.00	-4719.63	-155.57	-552.75	44.00	150.00	0.50	12.00	161.80	1.13	69.56	60.50	0.02	0.00
0.00	82	SLE F	1	1	0.00	-4847.47	-151.09	-733.53	44.00	150.00	0.50	12.00	238.83	1.13	142.16	136.95	0.04	0.02
3.83	34	SLE Q	1	1	383.00	-3187.63	388.40	-1169.84	44.00	150.00	0.50	12.00	211.23	2.26	232.29	685.50	0.20	0.07
3.83	31	SLE F	1	1	383.00	-3503.81	400.84	-1379.52	44.00	150.00	0.50	12.00	222.97	2.26	254.41	818.53	0.24	0.09

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.64	ø8/20	2	2	37	SLU	0.40	0.35	577.40	2.50	15312.40	31480.30	15312.40	0.40	0.35	396.62	2.50	15312.40	31480.30	15312.40	26.519
0.00	0.64	ø8/20	2	2	61	SLU	0.40	0.35	1472.21	2.50	15312.40	31189.30	15312.40	0.40	0.35	243.09	2.50	15312.40	31189.30	15312.40	10.401
0.00	0.64	ø8/20	2	2	13	SND	0.40	0.35	617.97	2.50	15312.40	31001.80	15312.40	0.40	0.35	1008.22	2.50	15312.40	31001.80	15312.40	15.188
0.00	0.64	ø8/20	2	2	19	SND	0.40	0.35	927.99	2.50	15312.40	30978.40	15312.40	0.40	0.35	833.73	2.50	15312.40	30978.40	15312.40	16.501
0.64	3.19	ø8/20	2	2	37	SLU	0.40	0.35	577.40	2.50	15312.40	31435.80	15312.40	0.40	0.35	396.62	2.50	15312.40	31435.80	15312.40	26.519
0.64	3.19	ø8/20	2	2	61	SLU	0.40	0.35	1235.52	2.50	15312.40	31144.70	15312.40	0.40	0.35	243.09	2.50	15312.40	31144.70	15312.40	12.393
0.64	3.19	ø8/20	2	2	13	SND	0.40	0.35	617.97	2.50	15312.40	30967.50	15312.40	0.40	0.35	1008.22	2.50	15312.40	30967.50	15312.40	15.188
0.64	3.19	ø8/20	2	2	19	SND	0.40	0.35	927.99	2.50	15312.40	30944.20	15312.40	0.40	0.35	833.73	2.50	15312.40	30944.20	15312.40	16.501
3.19	3.83	ø8/20	2	2	37	SLU	0.40	0.35	577.40	2.50	15312.40	31257.60	15312.40	0.40	0.35	396.62	2.50	15312.40	31257.60	15312.40	26.519
3.19	3.83	ø8/20	2	2	75	SLU	0.40	0.35	927.07	2.50	15312.40	31331.40	15312.40	0.40	0.35	239.28	2.50	15312.40	31331.40	15312.40	16.517
3.19	3.83	ø8/20	2	2	13	SND	0.40	0.35	617.97	2.50	15312.40	30830.40	15312.40	0.40	0.35	1008.22	2.50	15312.40	30830.40	15312.40	15.188
3.19	3.83	ø8/20	2	2	19	SND	0.40	0.35	927.99	2.50	15312.40	30807.10	15312.40	0.40	0.35	833.73	2.50	15312.40	30807.10	15312.40	16.501

Verifiche di resistenza al fuoco
Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	87	SLU I	1	1	0.00	-4719.63	-155.57	-552.75	-4719.63	-2000.10	-7125.95	262.27	67.71	12.889
0.00	87	SLU I	1	1	0.00	-4719.63	-155.57	-552.75	-4719.63	-2000.10	-7125.95	262.27	67.71	12.889
3.83	87	SLU I	1	1	383.00	-3187.63	388.40	-1169.84	-3187.63	2300.86	-6853.21	279.84	64.12	5.865

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.64	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	161.12	2.50	17609.30	47081.50	17609.30	0.35	0.00	142.03	2.50	17609.30	47081.50	17609.30	>100
0.64	3.19	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	161.12	2.50	17609.30	47042.00	17609.30	0.35	0.00	142.03	2.50	17609.30	47042.00	17609.30	>100
3.19	3.83	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	161.12	2.50	17609.30	46883.80	17609.30	0.35	0.00	142.03	2.50	17609.30	46883.80	17609.30	>100

Pilastrata n. 91

Nodi: 91 -2267 1091
Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Tipo	B <cm>	H <cm>	Cf <cm>	Cls	Fck <daN/cmq>	Fctk <daN/cmq>	Fcd <daN/cmq>	Fcd (Inc) <daN/cmq>	Fctd <daN/cmq>	Tp	Fyk <daN/cmq>	Fyd <daN/cmq>
1	R	40.00	40.00	4.90	C25/30	249.00	17.91	141.10	249.00	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	74	SLU	1	1	0.00	-5048.30	-661.17	-661.17	-3018.82	-3018.82	-5048.30	-1454.54	-6665.26	262.97	12.88	2.208
0.00	74	SLU	1	1	0.00	-5048.30	-661.17	-661.17	-3018.82	-3018.82	-5048.30	-1454.54	-6665.26	262.97	12.88	2.208
3.57	74	SLU	1	1	356.88	-3192.52	133.91	133.91	1612.13	1612.13	-3192.52	436.46	6457.55	88.59	18.06	4.001
3.77	62	SLU	2	1	0.00	-692.01	346.86	346.86	-508.00	-508.00	-692.01	3795.67	-5476.46	296.72	8.58	10.817
3.83	62	SLU	2	1	6.12	-660.19	377.54	377.54	-463.68	-463.68	-660.19	4279.05	-5162.27	303.75	8.21	11.204

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	M'ydy <daNm>	M'ydz <daNm>	α <grad>	ε_y	Sic.
0.00	19	SND	1	1	0.00	-2226.29	-1856.95	-1856.95	-2395.42	-2395.42	-2226.29	-2808.82	-3598.68	239.06	8.04	1.506
0.00	19	SND	1	1	0.00	-2226.29	-1856.95	-1856.95	-2395.42	-2395.42	-2226.29	-2808.82	-3598.68	239.06	8.04	1.506
3.57	19	SND	1	1	356.88	-798.76	531.53	531.53	1040.57	1040.57	-798.76	1996.43	3983.32	73.12	10.12	3.807
3.77	7	SND	2	1	0.00	227.50	535.63	535.63	-620.23	-620.23	227.50	2746.44	-3150.04	306.56	8.29	5.100
3.83	13	SND	2	1	6.12	327.00	797.90	797.90	-381.67	-381.67	327.00	3870.72	-1878.90	344.53	10.73	4.848

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	Mz <daNm>	My <daNm>	AfT <cmq>	AfC <cmq>	σ_c <daN/cmq>	σ_f <daN/cmq>
0.00	78	SLE R	1	1	0.00	-3688.40	-2058.40	-466.77	5.65	3.39	47.64	1359.75
0.00	34	SLE Q	1	1	0.00	-2989.64	-890.59	-473.41	5.65	3.39	25.27	523.65
0.00	78	SLE R	1	1	0.00	-3688.40	-2058.40	-466.77	5.65	3.39	47.64	1359.75
0.00	34	SLE Q	1	1	0.00	-2989.64	-890.59	-473.41	5.65	3.39	25.27	523.65
3.57	78	SLE R	1	1	356.88	-2260.88	1103.99	104.06	5.65	3.39	21.91	650.00
3.57	34	SLE Q	1	1	356.88	-1562.12	510.18	148.02	5.65	3.39	11.98	271.98
3.77	65	SLE R	2	1	0.00	-484.34	-356.83	247.54	6.79	2.26	12.45	326.00
3.77	34	SLE Q	2	1	0.00	-448.18	-243.37	174.59	6.79	2.26	8.47	209.93
3.83	66	SLE R	2	1	6.12	-487.25	-324.32	269.71	6.79	2.26	12.33	315.41
3.83	34	SLE Q	2	1	6.12	-423.71	-218.69	194.64	5.65	3.39	8.47	207.62

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	c <mm>	s <mm>	K_2	Φ_{eq}	Δ_{sm} <mm>	A_s <cmq>	$A_{c\ eff}$ <cmq>	σ_s <daN/cmq>	ε_{sm}	Wk <mm>
0.00	34	SLE Q	1	1	0.00	-2989.64	-473.41	-890.59	44.00	150.00	0.50	12.00	264.10	1.13	165.98	523.65	0.15	0.07
0.00	82	SLE F	1	1	0.00	-3086.32	-465.04	-1094.29	44.00	150.00	0.50	12.00	297.83	1.13	197.76	665.91	0.19	0.10
0.00	34	SLE Q	1	1	0.00	-2989.64	-473.41	-890.59	44.00	150.00	0.50	12.00	264.10	1.13	165.98	523.65	0.15	0.07
0.00	82	SLE F	1	1	0.00	-3086.32	-465.04	-1094.29	44.00	150.00	0.50	12.00	297.83	1.13	197.76	665.91	0.19	0.10
3.57	34	SLE Q	1	1	356.88	-1562.12	148.02	510.18	44.00	150.00	0.50	12.00	215.30	2.26	239.96	271.98	0.08	0.03
3.57	82	SLE F	1	1	356.88	-1658.80	136.61	606.58	44.00	150.00	0.50	12.00	234.48	2.26	276.11	333.30	0.10	0.04
3.77	34	SLE Q	2	1	0.00	-448.18	174.59	-243.37	44.00	150.00	0.50	12.00	264.01	1.13	165.89	209.93	0.06	0.03
3.77	69	SLE F	2	1	0.00	-449.44	184.88	-259.75	44.00	150.00	0.50	12.00	265.92	1.13	167.69	227.05	0.07	0.03
3.83	34	SLE Q	2	1	6.12	-423.71	194.64	-218.69	44.00	150.00	0.50	12.00	247.90	1.13	150.70	207.62	0.06	0.03
3.83	31	SLE F	2	1	6.12	-435.67	204.77	-232.88	44.00	150.00	0.50	12.00	249.16	1.13	151.89	221.66	0.06	0.03

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.59	ø8/20	2	2	35	SLU	0.40	0.35	664.12	2.50	15312.40	30890.60	15312.40	0.40	0.35	602.79	2.50	15312.40	30890.60	15312.40	23.057
0.00	0.59	ø8/20	2	2	74	SLU	0.40	0.35	1558.85	2.50	15312.40	30980.00	15312.40	0.40	0.35	222.79	2.50	15312.40	30980.00	15312.40	9.823
0.00	0.59	ø8/20	2	2	13	SND	0.40	0.35	710.16	2.50	15312.40	30815.20	15312.40	0.40	0.35	799.41	2.50	15312.40	30815.20	15312.40	19.155
0.00	0.59	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	973.59	2.50	15312.40	30806.20	15312.40	0.40	0.35	624.78	2.50	15312.40	30806.20	15312.40	15.728
0.59	2.97	ø8/20	2	2	35	SLU	0.40	0.35	664.12	2.50	15312.40	30849.10	15312.40	0.40	0.35	535.34	2.50	15312.40	30849.10	15312.40	23.057
0.59	2.97	ø8/20	2	2	74	SLU	0.40	0.35	1471.77	2.50	15312.40	30938.50	15312.40	0.40	0.35	222.79	2.50	15312.40	30938.50	15312.40	10.404
0.59	2.97	ø8/20	2	2	13	SND	0.40	0.35	710.16	2.50	15312.40	30783.30	15312.40	0.40	0.35	799.41	2.50	15312.40	30783.30	15312.40	19.155
0.59	2.97	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	973.59	2.50	15312.40	30774.20	15312.40	0.40	0.35	624.78	2.50	15312.40	30774.20	15312.40	15.728
2.97	3.57	ø8/20	2	2	62	SLU	0.40	0.35	550.99	2.50	15312.40	30659.40	15312.40	0.40	0.35	311.25	2.50	15312.40	30659.40	15312.40	27.791
2.97	3.57	ø8/20	2	2	74	SLU	0.40	0.35	1123.46	2.50	15312.40	30772.50	15312.40	0.40	0.35	222.79	2.50	15312.40	30772.50	15312.40	13.630
2.97	3.57	ø8/20	2	2	13	SND	0.40	0.35	710.16	2.50	15312.40	30655.60	15312.40	0.40	0.35	799.41	2.50	15312.40	30655.60	15312.40	19.155
2.97	3.57	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	973.59	2.50	15312.40	30646.50	15312.40	0.40	0.35	624.78	2.50	15312.40	30646.50	15312.40	15.728
3.77	3.83	ø8/20	2	2	74	SLU	0.40	0.35	159.84	2.50	15312.40	30387.90	15312.40	0.40	0.35	851.44	2.50	15312.40	30387.90	15312.40	17.984
3.77	3.83	ø8/20	2	2	61	SLU	0.40	0.35	1060.73	2.50	15312.40	30389.80	15312.40	0.40	0.35	300.66	2.50	15312.40	30389.80	15312.40	14.436
3.77	3.83	ø8/20	2	2	13	SND	0.40	0.35	1317.21	2.50	15312.40	30473.10	15312.40	0.40	0.35	2568.11	2.50	15312.40	30473.10	15312.40	5.963
3.77	3.83	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	2028.75	2.50	15312.40	30443.60	15312.40	0.40	0.35	1890.26	2.50	15312.40	30443.60	15312.40	7.548

Verifiche di resistenza al fuoco
Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_y	Sic.
0.00	87	SLU I	1	1	0.00	-2989.64	-473.41	-890.59	-2989.64	-3331.45	-6464.68	250.31	52.55	7.211
0.00	87	SLU I	1	1	0.00	-2989.64	-473.41	-890.59	-2989.64	-3331.45	-6464.68	250.31	52.55	7.211
3.57	87	SLU I	1	1	356.88	-1562.12	148.02	510.18	-1562.12	1878.97	6675.58	82.97	73.36	13.055
3.77	87	SLU I	2	1	0.00	-448.18	174.59	-243.37	-448.18	4146.02	-5689.56	303.75	45.56	23.504
3.83	87	SLU I	2	1	6.12	-423.71	194.64	-218.69	-423.71	4620.31	-5069.92	309.38	44.56	23.430

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.59	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	392.50	2.50	17609.30	46813.60	17609.30	0.35	0.00	174.13	2.50	17609.30	46813.60	17609.30	44.864
0.59	2.97	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	392.50	2.50	17609.30	46776.80	17609.30	0.35	0.00	174.13	2.50	17609.30	46776.80	17609.30	44.864
2.97	3.57	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	392.50	2.50	17609.30	46629.40	17609.30	0.35	0.00	174.13	2.50	17609.30	46629.40	17609.30	44.864
3.77	3.83	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	403.39	2.50	17609.30	46420.10	17609.30	0.35	0.00	327.73	2.50	17609.30	46420.10	17609.30	43.653

Pilastrata n. 92

Nodi: 92 128

Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Tipo	B <cm>	H <cm>	Cf <cm>	Cls	Fck <daN/cmq>	Fctk <daN/cmq>	Fcd <daN/cmq>	Fcd (Inc) <daN/cmq>	Fctd <daN/cmq>	Tp	Fyk <daN/cmq>	Fyd <daN/cmq>
1	R	40.00	40.00	4.90	C25/30	249.00	17.91	141.10	249.00	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	74	SLU	1	1	0.00	-12.74	-243.24	-243.24	-2357.95	-2357.95	-12.74	-715.56	-5956.41	267.19	17.87	2.531
0.00	74	SLU	1	1	0.00	-12.74	-243.24	-243.24	-2357.95	-2357.95	-12.74	-715.56	-5956.41	267.19	17.87	2.531
3.57	74	SLU	1	1	356.88	1843.04	-5.70	-5.70	365.61	365.61	1843.04	-0.02	5679.41	90.00	20.00	15.532

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	M'ydy <daNm>	M'ydz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	19	SND	1	1	0.00	77.61	-1056.13	-1056.13	-1911.69	-1911.69	77.61	-2109.94	-3743.45	250.31	9.69	1.967
0.00	19	SND	1	1	0.00	77.61	-1056.13	-1056.13	-1911.69	-1911.69	77.61	-2109.94	-3743.45	250.31	9.69	1.967
3.57	19	SND	1	1	356.88	1505.13	706.62	706.62	889.99	889.99	1505.13	2469.61	3145.91	59.06	8.71	3.519

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	Mz <daNm>	My <daNm>	AfT <cmq>	AfC <cmq>	σ_c <daN/cmq>	σ_f <daN/cmq>
0.00	78	SLE R	1	1	0.00	-165.81	-1627.45	-190.21	5.65	3.39	34.35	1350.95
0.00	34	SLE Q	1	1	0.00	-563.08	-929.62	-352.58	6.79	2.26	25.82	803.30
0.00	78	SLE R	1	1	0.00	-165.81	-1627.45	-190.21	5.65	3.39	34.35	1350.95
0.00	34	SLE Q	1	1	0.00	-563.08	-929.62	-352.58	6.79	2.26	25.82	803.30
3.57	65	SLE R	1	1	356.88	643.28	-111.08	216.36	6.79	2.26	7.29	305.58
3.57	78	SLE R	1	1	356.88	1261.72	251.44	12.55	7.92	1.13	4.37	365.98
3.57	34	SLE Q	1	1	356.88	864.44	152.31	171.52	7.92	1.13	7.66	333.48

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	c <mm>	s <mm>	K_2	Φ_{eq}	Δ_{sm} <mm>	A_s <cmq>	$A_{c\ eff}$ <cmq>	σ_s <daN/cmq>	ε_{sm}	Wk <mm>
0.00	34	SLE Q	1	1	0.00	-563.08	-352.58	-929.62	44.00	150.00	0.50	12.00	227.79	2.26	263.50	803.30	0.23	0.09
0.00	82	SLE F	1	1	0.00	-501.49	-331.90	-1042.47	44.00	150.00	0.50	12.00	241.58	2.26	289.50	892.21	0.26	0.11
0.00	34	SLE Q	1	1	0.00	-563.08	-352.58	-929.62	44.00	150.00	0.50	12.00	227.79	2.26	263.50	803.30	0.23	0.09
0.00	82	SLE F	1	1	0.00	-501.49	-331.90	-1042.47	44.00	150.00	0.50	12.00	241.58	2.26	289.50	892.21	0.26	0.11
3.57	34	SLE Q	1	1	356.88	864.44	171.52	152.31	44.00	150.00	0.50	12.00	289.21	1.13	189.64	333.48	0.10	0.05
3.57	82	SLE F	1	1	356.88	926.03	151.44	187.87	44.00	150.00	0.50	12.00	299.24	1.13	199.09	352.46	0.10	0.05

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.59	ø8/20	2	2	35	SLU	0.40	0.35	439.84	2.50	15312.40	30362.80	15312.40	0.40	0.35	420.81	2.50	15312.40	30362.80	15312.40	34.813
0.00	0.59	ø8/20	2	2	74	SLU	0.40	0.35	901.27	2.50	15312.40	30302.40	15312.40	0.40	0.35	66.56	2.50	15312.40	30302.40	15312.40	16.990
0.00	0.59	ø8/20	2	2	19	SND	0.40	0.35	785.00	2.50	15312.40	30457.70	15312.40	0.40	0.35	493.87	2.50	15312.40	30457.70	15312.40	19.506
0.00	0.59	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	806.16	2.50	15312.40	30464.00	15312.40	0.40	0.35	466.20	2.50	15312.40	30464.00	15312.40	18.994
0.59	2.97	ø8/20	2	2	35	SLU	0.40	0.35	439.84	2.50	15312.40	30302.40	15312.40	0.40	0.35	353.36	2.50	15312.40	30302.40	15312.40	34.813
0.59	2.97	ø8/20	2	2	74	SLU	0.40	0.35	855.23	2.50	15312.40	30302.40	15312.40	0.40	0.35	66.56	2.50	15312.40	30302.40	15312.40	17.904
0.59	2.97	ø8/20	2	2	19	SND	0.40	0.35	785.00	2.50	15312.40	30302.40	15312.40	0.40	0.35	493.87	2.50	15312.40	30302.40	15312.40	19.506
0.59	2.97	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	806.16	2.50	15312.40	30302.40	15312.40	0.40	0.35	466.20	2.50	15312.40	30302.40	15312.40	18.994
2.97	3.57	ø8/20	2	2	61	SLU	0.40	0.35	270.90	2.50	15312.40	30302.40	15312.40	0.40	0.35	240.79	2.50	15312.40	30302.40	15312.40	56.524
2.97	3.57	ø8/20	2	2	74	SLU	0.40	0.35	671.08	2.50	15312.40	30302.40	15312.40	0.40	0.35	66.56	2.50	15312.40	30302.40	15312.40	22.817
2.97	3.57	ø8/20	2	2	19	SND	0.40	0.35	785.00	2.50	15312.40	30302.40	15312.40	0.40	0.35	493.87	2.50	15312.40	30302.40	15312.40	19.506
2.97	3.57	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	806.16	2.50	15312.40	30302.40	15312.40	0.40	0.35	466.20	2.50	15312.40	30302.40	15312.40	18.994

Verifiche di resistenza al fuoco

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	87	SLU I	1	1	0.00	-563.08	-352.58	-929.62	-563.08	-2402.66	-6428.97	258.75	64.65	6.903
0.00	87	SLU I	1	1	0.00	-563.08	-352.58	-929.62	-563.08	-2402.66	-6428.97	258.75	64.65	6.903
3.57	87	SLU I	1	1	356.88	864.44	171.52	152.31	864.44	5004.85	4568.93	39.02	45.03	29.544

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.59	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	303.16	2.50	17609.30	46437.90	17609.30	0.35	0.00	146.86	2.50	17609.30	46437.90	17609.30	58.085
0.59	2.97	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	303.16	2.50	17609.30	46350.70	17609.30	0.35	0.00	146.86	2.50	17609.30	46350.70	17609.30	58.085
2.97	3.57	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	303.16	2.50	17609.30	46350.70	17609.30	0.35	0.00	146.86	2.50	17609.30	46350.70	17609.30	58.085

Pilastrata n. 93

Nodi: 93 129

Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Tipo	B <cm>	H <cm>	Cf <cm>	Cls	Fck <daN/cmq>	Fctk <daN/cmq>	Fcd <daN/cmq>	Fcd (Inc) <daN/cmq>	Fctd <daN/cmq>	Tp	Fyk <daN/cmq>	Fyd <daN/cmq>
1	R	40.00	40.00	5.20	C25/30	249.00	17.91	141.10	249.00	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	62	SLU	1	1	0.00	-9736.07	-513.77	-513.77	1876.38	1876.38	-9736.07	-3469.10	13162.80	104.06	6.62	6.997
0.00	62	SLU	1	1	0.00	-9736.07	-513.77	-513.77	1876.38	1876.38	-9736.07	-3469.10	13162.80	104.06	6.62	6.997
3.57	75	SLU	1	1	356.88	-9766.00	-441.60	-441.60	-10883.10	-10883.10	-9766.00	-493.64	-13815.60	268.59	10.05	1.269

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	M'ydy <daNm>	M'ydz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	19	SND	1	1	0.00	-4186.11	-1491.96	-1491.96	1317.36	1317.36	-4186.11	-6589.88	5910.71	137.81	5.24	4.445
0.00	19	SND	1	1	0.00	-4186.11	-1491.96	-1491.96	1317.36	1317.36	-4186.11	-6589.88	5910.71	137.81	5.24	4.445
3.57	7	SND	1	1	356.88	-2692.45	-837.49	-837.49	-3931.70	-3931.70	-2692.45	-1995.62	-9279.99	258.75	7.73	2.361

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	Mz <daNm>	My <daNm>	AfT <cmq>	AfC <cmq>	σ_c <daN/cmq>	σ_f <daN/cmq>
0.00	66	SLE R	1	1	0.00	-6923.95	1248.25	-372.82	10.18	10.18	20.67	229.75
0.00	65	SLE R	1	1	0.00	-5251.48	1023.44	-423.10	10.18	10.18	18.63	216.23
0.00	34	SLE Q	1	1	0.00	-5041.77	93.79	-334.00	0.00	20.36	5.92	75.78
0.00	66	SLE R	1	1	0.00	-6923.95	1248.25	-372.82	10.18	10.18	20.67	229.75
0.00	65	SLE R	1	1	0.00	-5251.48	1023.44	-423.10	10.18	10.18	18.63	216.23
0.00	34	SLE Q	1	1	0.00	-5041.77	93.79	-334.00	0.00	20.36	5.92	75.78
3.57	79	SLE R	1	1	356.88	-6753.57	-7405.91	-293.20	12.72	7.63	98.63	2522.00
3.57	34	SLE Q	1	1	356.88	-3614.25	-3180.31	-11.64	12.72	7.63	40.52	1024.94

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	c <mm>	s <mm>	K_2	Φ_{eq}	Δ_{sm} <mm>	A_s <cmq>	$A_{c\ eff}$ <cmq>	σ_s <daN/cmq>	ε_{sm}	Wk <mm>
3.57	34	SLE Q	1	1	356.88	-3614.25	-11.64	-3180.31	44.00	147.00	0.50	18.00	172.82	7.63	359.72	1024.94	0.30	0.09
3.57	31	SLE F	1	1	356.88	-4116.07	-49.54	-3865.77	44.00	147.00	0.50	18.00	172.14	7.63	356.85	1266.54	0.37	0.11

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.59	ø8/20	2	2	61	SLU	0.40	0.35	2409.22	2.50	15312.40	31272.50	15312.40	0.40	0.35	186.17	2.50	15312.40	31272.50	15312.40	6.356
0.00	0.59	ø8/20	2	2	62	SLU	0.40	0.35	3230.28	2.50	15312.40	31609.30	15312.40	0.40	0.35	98.69	2.50	15312.40	31609.30	15312.40	4.740
0.00	0.59	ø8/20	2	2	13	SND	0.40	0.35	1222.84	2.50	15312.40	31091.80	15312.40	0.40	0.35	674.20	2.50	15312.40	31091.80	15312.40	12.522
0.00	0.59	ø8/20	2	2	19	SND	0.40	0.35	1477.61	2.50	15312.40	31102.90	15312.40	0.40	0.35	646.19	2.50	15312.40	31102.90	15312.40	10.363
0.59	2.97	ø8/20	2	2	61	SLU	0.40	0.35	2229.00	2.50	15312.40	31231.00	15312.40	0.40	0.35	186.17	2.50	15312.40	31231.00	15312.40	6.870
0.59	2.97	ø8/20	2	2	75	SLU	0.40	0.35	3540.10	2.50	15312.40	31820.80	15312.40	0.40	0.35	28.50	2.50	15312.40	31820.80	15312.40	4.325
0.59	2.97	ø8/20	2	2	13	SND	0.40	0.35	1222.84	2.50	15312.40	31059.90	15312.40	0.40	0.35	674.20	2.50	15312.40	31059.90	15312.40	12.522
0.59	2.97	ø8/20	2	2	19	SND	0.40	0.35	1477.61	2.50	15312.40	31071.00	15312.40	0.40	0.35	646.19	2.50	15312.40	31071.00	15312.40	10.363
2.97	3.57	ø8/20	2	2	61	SLU	0.40	0.35	1508.10	2.50	15312.40	31065.00	15312.40	0.40	0.35	186.17	2.50	15312.40	31065.00	15312.40	10.153
2.97	3.57	ø8/20	2	2	75	SLU	0.40	0.35	3648.23	2.50	15312.40	31654.80	15312.40	0.40	0.35	28.50	2.50	15312.40	31654.80	15312.40	4.197
2.97	3.57	ø8/20	2	2	13	SND	0.40	0.35	1222.84	2.50	15312.40	30932.10	15312.40	0.40	0.35	674.20	2.50	15312.40	30932.10	15312.40	12.522
2.97	3.57	ø8/20	2	2	19	SND	0.40	0.35	1477.61	2.50	15312.40	30943.20	15312.40	0.40	0.35	646.19	2.50	15312.40	30943.20	15312.40	10.363

Verifiche di resistenza al fuoco
Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	87(e)	SLU I	1	1	0.00	-5041.77	-334.00	93.79	-143852.00	-13536.40	4227.80	163.12	39.36	28.532
0.00	87(e)	SLU I	1	1	0.00	-5041.77	-334.00	93.79	-143852.00	-13536.40	4227.80	163.12	39.36	28.532
3.57	87(e)	SLU I	1	1	356.88	-3614.25	-11.64	-3180.31	-3614.25	548.47	-14429.30	272.81	64.43	4.539

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.59	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	917.42	2.50	17609.30	47131.40	17609.30	0.35	0.00	90.33	2.50	17609.30	47131.40	17609.30	19.194
0.59	2.97	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	917.42	2.50	17609.30	47094.60	17609.30	0.35	0.00	90.33	2.50	17609.30	47094.60	17609.30	19.194
2.97	3.57	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	917.42	2.50	17609.30	46947.20	17609.30	0.35	0.00	90.33	2.50	17609.30	46947.20	17609.30	19.194

Pilastrata n. 94

Nodi: 94 130
Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Tipo	B <cm>	H <cm>	Cf <cm>	Cls	Fck <daN/cmq>	Fctk <daN/cmq>	Fcd <daN/cmq>	Fcd (Inc) <daN/cmq>	Fctd <daN/cmq>	Tp	Fyk <daN/cmq>	Fyd <daN/cmq>
1	R	40.00	40.00	5.20	C25/30	249.00	17.91	141.10	249.00	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	62(e)	SLU	1	1	0.00	-11066.00	13.98	221.32	2195.25	2195.25	-11066.00	1434.15	13918.20	84.38	8.20	6.342
0.00	62(e)	SLU	1	1	0.00	-11066.00	13.98	221.32	2195.25	2195.25	-11066.00	1434.15	13918.20	84.38	8.20	6.342
3.57	75(e)	SLU	1	1	356.88	-12270.60	98.40	-245.41	-12704.10	-12704.10	-12270.60	-486.38	-14160.10	268.59	9.58	1.115

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	M'ydy <daNm>	M'ydz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	7	SND	1	1	0.00	-5256.25	1041.54	1041.54	1742.49	1742.49	-5256.25	4564.72	7921.14	61.88	5.68	4.503
0.00	7	SND	1	1	0.00	-5256.25	1041.54	1041.54	1742.49	1742.49	-5256.25	4564.72	7921.14	61.88	5.68	4.503
3.57	7	SND	1	1	356.88	-3828.72	-483.63	-483.63	-4649.40	-4649.40	-3828.72	-1154.50	-9989.35	264.38	9.23	2.151

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	Mz <daNm>	My <daNm>	AfT <cmq>	AfC <cmq>	σ_c <daN/cmq>	σ_f <daN/cmq>
0.00	66	SLE R	1	1	0.00	-7820.55	1471.22	6.67	7.63	12.72	18.92	210.16
0.00	65	SLE R	1	1	0.00	-5437.05	1366.96	52.90	12.72	7.63	18.29	264.59
0.00	34	SLE Q	1	1	0.00	-5432.61	164.25	24.79	0.00	20.36	4.29	58.63
0.00	66	SLE R	1	1	0.00	-7820.55	1471.22	6.67	7.63	12.72	18.92	210.16
0.00	65	SLE R	1	1	0.00	-5437.05	1366.96	52.90	12.72	7.63	18.29	264.59
0.00	34	SLE Q	1	1	0.00	-5432.61	164.25	24.79	0.00	20.36	4.29	58.63
3.57	79	SLE R	1	1	356.88	-8433.29	-8639.26	69.46	12.72	7.63	110.50	2861.60
3.57	34	SLE Q	1	1	356.88	-4005.08	-3734.76	17.11	12.72	7.63	47.60	1216.39

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	c <mm>	s <mm>	K_2	Φ_{eq}	Δ_{sm} <mm>	A_s <cmq>	$A_{c\ eff}$ <cmq>	σ_s <daN/cmq>	ε_{sm}	Wk <mm>
3.57	34	SLE Q	1	1	356.88	-4005.08	17.11	-3734.76	44.00	147.00	0.50	18.00	172.99	7.63	360.47	1216.39	0.35	0.10
3.57	31	SLE F	1	1	356.88	-4686.59	23.63	-4528.04	44.00	147.00	0.50	18.00	173.08	7.63	360.86	1483.88	0.43	0.13

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.59	ø8/20	2	2	35	SLU	0.40	0.35	2575.03	2.50	15312.40	31650.00	15312.40	0.40	0.35	75.98	2.50	15312.40	31650.00	15312.40	5.946
0.00	0.59	ø8/20	2	2	62	SLU	0.40	0.35	3871.01	2.50	15312.40	31787.80	15312.40	0.40	0.35	7.57	2.50	15312.40	31787.80	15312.40	3.956
0.00	0.59	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	1473.97	2.50	15312.40	31046.30	15312.40	0.40	0.35	508.26	2.50	15312.40	31046.30	15312.40	10.389
0.00	0.59	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	1791.04	2.50	15312.40	31056.20	15312.40	0.40	0.35	427.34	2.50	15312.40	31056.20	15312.40	8.549
0.59	2.97	ø8/20	2	2	35	SLU	0.40	0.35	2575.03	2.50	15312.40	31608.50	15312.40	0.40	0.35	75.98	2.50	15312.40	31608.50	15312.40	5.946
0.59	2.97	ø8/20	2	2	75	SLU	0.40	0.35	4103.90	2.50	15312.40	32157.00	15312.40	0.40	0.35	51.40	2.50	15312.40	32157.00	15312.40	3.731
0.59	2.97	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	1473.97	2.50	15312.40	31014.30	15312.40	0.40	0.35	508.26	2.50	15312.40	31014.30	15312.40	10.389
0.59	2.97	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	1791.04	2.50	15312.40	31024.30	15312.40	0.40	0.35	427.34	2.50	15312.40	31024.30	15312.40	8.549
2.97	3.57	ø8/20	2	2	35	SLU	0.40	0.35	2575.03	2.50	15312.40	31442.50	15312.40	0.40	0.35	75.98	2.50	15312.40	31442.50	15312.40	5.946
2.97	3.57	ø8/20	2	2	75	SLU	0.40	0.35	4264.92	2.50	15312.40	31991.00	15312.40	0.40	0.35	51.40	2.50	15312.40	31991.00	15312.40	3.590
2.97	3.57	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	1473.97	2.50	15312.40	30886.60	15312.40	0.40	0.35	508.26	2.50	15312.40	30886.60	15312.40	10.389
2.97	3.57	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	1791.04	2.50	15312.40	30896.50	15312.40	0.40	0.35	427.34	2.50	15312.40	30896.50	15312.40	8.549

Verifiche di resistenza al fuoco

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	87(e)	SLU I	1	1	0.00	-5432.61	24.79	164.25	-143852.00	7341.31	11417.30	56.25	33.45	26.479
0.00	87(e)	SLU I	1	1	0.00	-5432.61	24.79	164.25	-143852.00	7341.31	11417.30	56.25	33.45	26.479
3.57	87(e)	SLU I	1	1	356.88	-4005.08	17.11	-3734.76	-4005.08	545.96	-14481.10	272.81	64.05	3.879

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.59	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	1092.52	2.50	17609.30	47191.90	17609.30	0.35	0.00	2.15	2.50	17609.30	47191.90	17609.30	16.118
0.59	2.97	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	1092.52	2.50	17609.30	47155.10	17609.30	0.35	0.00	2.15	2.50	17609.30	47155.10	17609.30	16.118
2.97	3.57	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	1092.52	2.50	17609.30	47007.70	17609.30	0.35	0.00	2.15	2.50	17609.30	47007.70	17609.30	16.118

Pilastrata n. 95

Nodi: 95 131

Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Tipo	B <cm>	H <cm>	Cf <cm>	Cls	Fck <daN/cmq>	Fctk <daN/cmq>	Fcd <daN/cmq>	Fcd (Inc) <daN/cmq>	Fctd <daN/cmq>	Tp	Fyk <daN/cmq>	Fyd <daN/cmq>
1	R	40.00	40.00	5.20	C25/30	249.00	17.91	141.10	249.00	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	62(e)	SLU	1	1	0.00	-11167.80	-1.09	223.35	2403.55	2403.55	-11167.80	1433.41	13931.60	84.38	8.19	5.802
0.00	62(e)	SLU	1	1	0.00	-11167.80	-1.09	223.35	2403.55	2403.55	-11167.80	1433.41	13931.60	84.38	8.19	5.802
3.57	75(e)	SLU	1	1	356.88	-12357.00	56.52	-247.14	-12843.30	-12843.30	-12357.00	-486.18	-14171.50	268.59	9.57	1.104

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	M'ydy <daNm>	M'ydz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	7	SND	1	1	0.00	-5345.76	1015.04	1015.04	1678.27	1678.27	-5345.76	4711.89	7809.62	60.47	5.58	4.650
0.00	7	SND	1	1	0.00	-5345.76	1015.04	1015.04	1678.27	1678.27	-5345.76	4711.89	7809.62	60.47	5.58	4.650
3.57	7	SND	1	1	356.88	-3918.23	-498.26	-498.26	-4598.33	-4598.33	-3918.23	-1153.27	-10002.60	264.38	9.20	2.177

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	Mz <daNm>	My <daNm>	AfT <cmq>	AfC <cmq>	σ_c <daN/cmq>	σ_f <daN/cmq>
0.00	66	SLE R	1	1	0.00	-7886.80	1613.22	-2.90	12.72	7.63	20.71	242.71
0.00	65	SLE R	1	1	0.00	-5492.57	1494.89	42.56	12.72	7.63	19.81	306.76
0.00	34	SLE Q	1	1	0.00	-5465.88	227.67	14.97	0.00	20.36	4.72	63.39
0.00	66	SLE R	1	1	0.00	-7886.80	1613.22	-2.90	12.72	7.63	20.71	242.71
0.00	65	SLE R	1	1	0.00	-5492.57	1494.89	42.56	12.72	7.63	19.81	306.76
0.00	34	SLE Q	1	1	0.00	-5465.88	227.67	14.97	0.00	20.36	4.72	63.39
3.57	79	SLE R	1	1	356.88	-8489.26	-8733.98	38.77	12.72	7.63	111.17	2888.90

3.57	34	SLE Q	1	1	356.88	-4038.35	-3787.02	-1.86	12.72	7.63	48.00	1231.66

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	c <mm>	s <mm>	K_2	Φ_{eq}	Δ_{sm} <mm>	A_s <cmq>	$A_{c\ eff}$ <cmq>	σ_s <daN/cmq>	ε_{sm}	Wk <mm>
3.57	34	SLE Q	1	1	356.88	-4038.35	-1.86	-3787.02	44.00	147.00	0.50	18.00	216.07	2.54	181.06	1231.66	0.36	0.13
3.57	32	SLE F	1	1	356.88	-4038.35	-1.86	-3787.02	44.00	147.00	0.50	18.00	216.07	2.54	181.06	1231.66	0.36	0.13

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.59	ø8/20	2	2	35	SLU	0.40	0.35	2643.85	2.50	15312.40	31660.00	15312.40	0.40	0.35	68.90	2.50	15312.40	31660.00	15312.40	5.792
0.00	0.59	ø8/20	2	2	62	SLU	0.40	0.35	3975.64	2.50	15312.40	31801.40	15312.40	0.40	0.35	1.80	2.50	15312.40	31801.40	15312.40	3.852
0.00	0.59	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	1471.82	2.50	15312.40	31046.00	15312.40	0.40	0.35	509.73	2.50	15312.40	31046.00	15312.40	10.404
0.00	0.59	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	1758.73	2.50	15312.40	31054.00	15312.40	0.40	0.35	424.03	2.50	15312.40	31054.00	15312.40	8.707
0.59	2.97	ø8/20	2	2	35	SLU	0.40	0.35	2643.85	2.50	15312.40	31618.50	15312.40	0.40	0.35	68.90	2.50	15312.40	31618.50	15312.40	5.792
0.59	2.97	ø8/20	2	2	75	SLU	0.40	0.35	4181.56	2.50	15312.40	32168.60	15312.40	0.40	0.35	43.36	2.50	15312.40	32168.60	15312.40	3.662
0.59	2.97	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	1471.82	2.50	15312.40	31014.10	15312.40	0.40	0.35	509.73	2.50	15312.40	31014.10	15312.40	10.404
0.59	2.97	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	1758.73	2.50	15312.40	31022.00	15312.40	0.40	0.35	424.03	2.50	15312.40	31022.00	15312.40	8.707
2.97	3.57	ø8/20	2	2	35	SLU	0.40	0.35	2643.85	2.50	15312.40	31452.40	15312.40	0.40	0.35	68.90	2.50	15312.40	31452.40	15312.40	5.792
2.97	3.57	ø8/20	2	2	75	SLU	0.40	0.35	4342.16	2.50	15312.40	32002.60	15312.40	0.40	0.35	43.36	2.50	15312.40	32002.60	15312.40	3.526
2.97	3.57	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	1471.82	2.50	15312.40	30886.30	15312.40	0.40	0.35	509.73	2.50	15312.40	30886.30	15312.40	10.404
2.97	3.57	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	1758.73	2.50	15312.40	30894.30	15312.40	0.40	0.35	424.03	2.50	15312.40	30894.30	15312.40	8.707

Verifiche di resistenza al fuoco

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	87(e)	SLU I	1	1	0.00	-5465.88	14.97	227.67	-143852.00					26.318
0.00	87(e)	SLU I	1	1	0.00	-5465.88	14.97	227.67	-143852.00					26.318
3.57	87(e)	SLU I	1	1	356.88	-4038.35	-1.86	-3787.02	-4038.35	545.75	-14485.50	272.81	64.02	3.827

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.59	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	1124.94	2.50	17609.30	47197.10	17609.30	0.35	0.00	4.72	2.50	17609.30	47197.10	17609.30	15.653
0.59	2.97	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	1124.94	2.50	17609.30	47160.30	17609.30	0.35	0.00	4.72	2.50	17609.30	47160.30	17609.30	15.653
2.97	3.57	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	1124.94	2.50	17609.30	47012.90	17609.30	0.35	0.00	4.72	2.50	17609.30	47012.90	17609.30	15.653

Pilastrata n. 96

Nodi: 96 132

Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Tipo	B <cm>	H <cm>	Cf <cm>	Cls	Fck <daN/cmq>	Fctk <daN/cmq>	Fcd <daN/cmq>	Fcd (Inc) <daN/cmq>	Fctd <daN/cmq>	Tp	Fyk <daN/cmq>	Fyd <daN/cmq>
1	R	40.00	40.00	5.20	C25/30	249.00	17.91	141.10	249.00	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	61(e)	SLU	1	1	0.00	-7432.13	88.87	148.64	1903.13	1903.13	-7432.13	821.86	13477.40	87.19	9.79	7.073
0.00	61(e)	SLU	1	1	0.00	-7432.13	88.87	148.64	1903.13	1903.13	-7432.13	821.86	13477.40	87.19	9.79	7.073
3.57	75(e)	SLU	1	1	356.88	-12042.50	27.98	-240.85	-12311.70	-12311.70	-12042.50	-486.91	-14130.00	268.59	9.62	1.148

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	M'ydy <daNm>	M'ydz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	7	SND	1	1	0.00	-5259.00	1023.12	1023.12	1344.88	1344.88	-5259.00	5371.38	7239.77	53.44	5.27	5.335
0.00	7	SND	1	1	0.00	-5259.00	1023.12	1023.12	1344.88	1344.88	-5259.00	5371.38	7239.77	53.44	5.27	5.335
3.57	7	SND	1	1	356.88	-3831.48	-510.28	-510.28	-4384.54	-4384.54	-3831.48	-1153.49	-9989.48	264.38	9.22	2.278

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	Mz <daNm>	My <daNm>	AfT <cmq>	AfC <cmq>	σ_c <daN/cmq>	σ_f <daN/cmq>
0.00	65	SLE R	1	1	0.00	-5392.41	1269.78	56.82	12.72	7.63	17.08	232.37
0.00	34	SLE Q	1	1	0.00	-5367.75	10.97	32.51	0.00	20.36	3.15	45.91
0.00	65	SLE R	1	1	0.00	-5392.41	1269.78	56.82	12.72	7.63	17.08	232.37
0.00	34	SLE Q	1	1	0.00	-5367.75	10.97	32.51	0.00	20.36	3.15	45.91
3.57	79	SLE R	1	1	356.88	-8275.66	-8373.07	20.19	12.72	7.63	106.31	2759.34
3.57	34	SLE Q	1	1	356.88	-3940.23	-3636.25	-16.33	12.72	7.63	46.35	1182.18

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	c <mm>	s <mm>	K_2	Φ_{eq}	Δ_{sm} <mm>	A_s <cmq>	$A_{c\ eff}$ <cmq>	σ_s <daN/cmq>	ε_{sm}	Wk <mm>
3.57	34	SLE Q	1	1	356.88	-3940.23	-16.33	-3636.25	44.00	147.00	0.50	18.00	172.96	7.63	360.31	1182.18	0.34	0.10
3.57	31	SLE F	1	1	356.88	-4609.42	-12.36	-4407.01	44.00	147.00	0.50	18.00	173.30	7.63	361.77	1439.78	0.42	0.12

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.

0.00	0.59	ø8/20	2	2	48	SLU	0.40	0.35	2404.61	2.50	15312.40	31631.60	15312.40	0.40	0.35	57.12	2.50	15312.40	31631.60	15312.40	6.368
0.00	0.59	ø8/20	2	2	62	SLU	0.40	0.35	3700.25	2.50	15312.40	31769.60	15312.40	0.40	0.35	14.53	2.50	15312.40	31769.60	15312.40	4.138
0.00	0.59	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	1356.74	2.50	15312.40	31032.30	15312.40	0.40	0.35	512.68	2.50	15312.40	31032.30	15312.40	11.286
0.00	0.59	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	1605.41	2.50	15312.40	31039.20	15312.40	0.40	0.35	429.67	2.50	15312.40	31039.20	15312.40	9.538
0.59	2.97	ø8/20	2	2	48	SLU	0.40	0.35	2404.61	2.50	15312.40	31590.10	15312.40	0.40	0.35	57.12	2.50	15312.40	31590.10	15312.40	6.368
0.59	2.97	ø8/20	2	2	75	SLU	0.40	0.35	3811.52	2.50	15312.40	32126.40	15312.40	0.40	0.35	22.50	2.50	15312.40	32126.40	15312.40	4.017
0.59	2.97	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	1356.74	2.50	15312.40	31000.30	15312.40	0.40	0.35	512.68	2.50	15312.40	31000.30	15312.40	11.286
0.59	2.97	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	1605.41	2.50	15312.40	31007.30	15312.40	0.40	0.35	429.67	2.50	15312.40	31007.30	15312.40	9.538
2.97	3.57	ø8/20	2	2	48	SLU	0.40	0.35	2404.60	2.50	15312.40	31424.00	15312.40	0.40	0.35	57.12	2.50	15312.40	31424.00	15312.40	6.368
2.97	3.57	ø8/20	2	2	75	SLU	0.40	0.35	3971.47	2.50	15312.40	31960.30	15312.40	0.40	0.35	22.50	2.50	15312.40	31960.30	15312.40	3.856
2.97	3.57	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	1356.74	2.50	15312.40	30872.60	15312.40	0.40	0.35	512.68	2.50	15312.40	30872.60	15312.40	11.286
2.97	3.57	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	1605.41	2.50	15312.40	30879.50	15312.40	0.40	0.35	429.67	2.50	15312.40	30879.50	15312.40	9.538

Verifiche di resistenza al fuoco

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	87(e)	SLU I	1	1	0.00	-5367.75	32.51	10.97	-143852.00	9684.40	9684.12	45.00	33.60	26.799
0.00	87(e)	SLU I	1	1	0.00	-5367.75	32.51	10.97	-143852.00	9684.40	9684.12	45.00	33.60	26.799
3.57	87(e)	SLU I	1	1	356.88	-3940.23	-16.33	-3636.25	-3940.23	546.38	-14472.50	272.81	64.12	3.982

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.59	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	1021.97	2.50	17609.30	47181.90	17609.30	0.35	0.00	13.69	2.50	17609.30	47181.90	17609.30	17.231
0.59	2.97	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	1021.97	2.50	17609.30	47145.10	17609.30	0.35	0.00	13.69	2.50	17609.30	47145.10	17609.30	17.231
2.97	3.57	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	1021.97	2.50	17609.30	46997.70	17609.30	0.35	0.00	13.69	2.50	17609.30	46997.70	17609.30	17.231

Pilastrata n. 97

Nodi: 97 133

Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Tipo	B <cm>	H <cm>	Cf <cm>	Cls	Fck <daN/cmq>	Fctk <daN/cmq>	Fcd <daN/cmq>	Fcd (Inc) <daN/cmq>	Fctd <daN/cmq>	Tp	Fyk <daN/cmq>	Fyd <daN/cmq>
1	R	40.00	40.00	5.20	C25/30	249.00	17.91	141.10	249.00	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	62(e)	SLU	1	1	0.00	-11274.20	12.78	225.48	2477.19	2477.19	-11274.20	1432.63	13945.60	84.38	8.17	5.636
0.00	62(e)	SLU	1	1	0.00	-11274.20	12.78	225.48	2477.19	2477.19	-11274.20	1432.63	13945.60	84.38	8.17	5.636
3.57	75(e)	SLU	1	1	356.88	-12538.40	-4.75	-250.77	-13039.40	-13039.40	-12538.40	-485.74	-14195.50	268.59	9.54	1.089

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	M'ydy <daNm>	M'ydz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	7	SND	1	1	0.00	-5415.63	1003.06	1003.06	1637.23	1637.23	-5415.63	4861.71	7706.96	59.06	5.50	4.745
0.00	7	SND	1	1	0.00	-5415.63	1003.06	1003.06	1637.23	1637.23	-5415.63	4861.71	7706.96	59.06	5.50	4.745
3.57	7	SND	1	1	356.88	-3988.11	-519.48	-519.48	-4604.87	-4604.87	-3988.11	-1153.07	-10002.70	264.38	9.20	2.173

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	Mz <daNm>	My <daNm>	AfT <cmq>	AfC <cmq>	σ_c <daN/cmq>	σ_f <daN/cmq>
0.00	66	SLE R	1	1	0.00	-7962.13	1663.84	5.99	12.72	7.63	21.41	257.51
0.00	65	SLE R	1	1	0.00	-5529.14	1511.42	47.72	12.72	7.63	20.10	311.98
0.00	34	SLE Q	1	1	0.00	-5522.56	266.34	25.33	0.00	20.36	5.12	67.95
0.00	66	SLE R	1	1	0.00	-7962.13	1663.84	5.99	12.72	7.63	21.41	257.51
0.00	65	SLE R	1	1	0.00	-5529.14	1511.42	47.72	12.72	7.63	20.10	311.98
0.00	34	SLE Q	1	1	0.00	-5522.56	266.34	25.33	0.00	20.36	5.12	67.95
3.57	79	SLE R	1	1	356.88	-8614.63	-8866.65	-4.95	12.72	7.63	112.27	2926.47
3.57	34	SLE Q	1	1	356.88	-4095.04	-3844.71	-43.16	12.72	7.63	49.43	1258.42

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	c <mm>	s <mm>	K_2	Φ_{eq}	Δ_{sm} <mm>	A_s <cmq>	$A_{c\ eff}$ <cmq>	σ_s <daN/cmq>	ε_{sm}	Wk <mm>
3.57	34	SLE Q	1	1	356.88	-4095.04	-43.16	-3844.71	44.00	147.00	0.50	18.00	172.31	7.63	357.57	1258.42	0.37	0.11
3.57	31	SLE F	1	1	356.88	-4790.93	-38.57	-4657.81	44.00	147.00	0.50	18.00	172.78	7.63	359.58	1530.61	0.45	0.13

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.59	ø8/20	2	2	48	SLU	0.40	0.35	2695.14	2.50	15312.40	31674.30	15312.40	0.40	0.35	60.23	2.50	15312.40	31674.30	15312.40	5.681
0.00	0.59	ø8/20	2	2	62	SLU	0.40	0.35	4034.12	2.50	15312.40	31815.70	15312.40	0.40	0.35	17.33	2.50	15312.40	31815.70	15312.40	3.796
0.00	0.59	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	1517.17	2.50	15312.40	31056.70	15312.40	0.40	0.35	507.36	2.50	15312.40	31056.70	15312.40	10.093
0.00	0.59	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	1749.07	2.50	15312.40	31061.90	15312.40	0.40	0.35	426.62	2.50	15312.40	31061.90	15312.40	8.755
0.59	2.97	ø8/20	2	2	48	SLU	0.40	0.35	2695.14	2.50	15312.40	31632.80	15312.40	0.40	0.35	60.23	2.50	15312.40	31632.80	15312.40	5.681
0.59	2.97	ø8/20	2	2	75	SLU	0.40	0.35	4281.82	2.50	15312.40	32193.00	15312.40	0.40	0.35	19.00	2.50	15312.40	32193.00	15312.40	3.576
0.59	2.97	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	1517.17	2.50	15312.40	31024.80	15312.40	0.40	0.35	507.36	2.50	15312.40	31024.80	15312.40	10.093
0.59	2.97	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	1749.07	2.50	15312.40	31030.00	15312.40	0.40	0.35	426.62	2.50	15312.40	31030.00	15312.40	8.755
2.97	3.57	ø8/20	2	2	48	SLU	0.40	0.35	2695.13	2.50	15312.40	31466.70	15312.40	0.40	0.35	60.23	2.50	15312.40	31466.70	15312.40	5.681
2.97	3.57	ø8/20	2	2	75	SLU	0.40	0.35	4444.99	2.50	15312.40	32026.90	15312.40	0.40	0.35	19.00	2.50	15312.40	32026.90	15312.40	3.445
2.97	3.57	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	1517.16	2.50	15312.40	30897.00	15312.40	0.40	0.35	507.36	2.50	15312.40	30897.00	15312.40	10.093
2.97	3.57	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	1749.07	2.50	15312.40	30902.20	15312.40	0.40	0.35	426.62	2.50	15312.40	30902.20	15312.40	8.755

Verifiche di resistenza al fuoco
Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	87(e)	SLU I	1	1	0.00	-5522.56	25.33	266.34	-143852.00	5515.07	13092.70	67.50	34.86	26.048
0.00	87(e)	SLU I	1	1	0.00	-5522.56	25.33	266.34	-143852.00	5515.07	13092.70	67.50	34.86	26.048
3.57	87(e)	SLU I	1	1	356.88	-4095.04	-43.16	-3844.71	-4095.04	545.38	-14493.00	272.81	63.96	3.771

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.59	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	1151.94	2.50	17609.30	47205.90	17609.30	0.35	0.00	19.19	2.50	17609.30	47205.90	17609.30	15.287
0.59	2.97	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	1151.94	2.50	17609.30	47169.00	17609.30	0.35	0.00	19.19	2.50	17609.30	47169.00	17609.30	15.287
2.97	3.57	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	1151.94	2.50	17609.30	47021.70	17609.30	0.35	0.00	19.19	2.50	17609.30	47021.70	17609.30	15.287

Pilastrata n. 98

Nodi: 98 134
Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Tipo	B <cm>	H <cm>	Cf <cm>	Cls	Fck <daN/cmq>	Fctk <daN/cmq>	Fcd <daN/cmq>	Fcd (Inc) <daN/cmq>	Fctd <daN/cmq>	Tp	Fyk <daN/cmq>	Fyd <daN/cmq>
1	R	40.00	40.00	5.20	C25/30	249.00	17.91	141.10	249.00	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	62	SLU	1	1	0.00	-9598.50	245.81	245.81	2695.06	2695.06	-9598.50	1445.40	13722.70	84.38	8.39	5.099
0.00	62	SLU	1	1	0.00	-9598.50	245.81	245.81	2695.06	2695.06	-9598.50	1445.40	13722.70	84.38	8.39	5.099
3.57	75	SLU	1	1	356.88	-10047.60	444.94	444.94	-10212.00	-10212.00	-10047.60	809.46	-13832.90	272.81	9.38	1.356

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	M'ydy <daNm>	M'ydz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	7	SND	1	1	0.00	-4552.22	1187.70	1187.70	1653.39	1653.39	-4552.22	5337.61	7166.04	53.44	5.32	4.388
0.00	7	SND	1	1	0.00	-4552.22	1187.70	1187.70	1653.39	1653.39	-4552.22	5337.61	7166.04	53.44	5.32	4.388
3.57	19	SND	1	1	356.88	-3107.09	686.38	686.38	-3946.23	-3946.23	-3107.09	1795.39	-9478.92	279.84	8.03	2.408

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	Mz <daNm>	My <daNm>	AfT <cmq>	AfC <cmq>	σ_c <daN/cmq>	σ_f <daN/cmq>
0.00	66	SLE R	1	1	0.00	-6807.06	1810.42	166.07	12.72	7.63	25.60	383.42
0.00	65	SLE R	1	1	0.00	-4905.89	1665.17	238.53	12.72	7.63	24.93	430.47
0.00	34	SLE Q	1	1	0.00	-4794.68	294.09	161.61	2.54	17.81	6.04	76.50
0.00	66	SLE R	1	1	0.00	-6807.06	1810.42	166.07	12.72	7.63	25.60	383.42
0.00	65	SLE R	1	1	0.00	-4905.89	1665.17	238.53	12.72	7.63	24.93	430.47
0.00	34	SLE Q	1	1	0.00	-4794.68	294.09	161.61	2.54	17.81	6.04	76.50
3.57	79	SLE R	1	1	356.88	-6916.14	-6957.09	313.60	12.72	7.63	93.37	2347.15
3.57	34	SLE Q	1	1	356.88	-3367.16	-3111.59	125.64	12.72	7.63	41.55	1032.96

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	c <mm>	s <mm>	K_2	Φ_{eq}	Δ_{sm} <mm>	A_s <cmq>	$A_{c\ eff}$ <cmq>	σ_s <daN/cmq>	ε_{sm}	Wk <mm>
3.57	34	SLE Q	1	1	356.88	-3367.16	125.64	-3111.59	44.00	147.00	0.50	18.00	169.10	7.63	343.95	1032.96	0.30	0.09
3.57	31	SLE F	1	1	356.88	-3923.06	150.00	-3758.70	44.00	147.00	0.50	18.00	169.32	7.63	344.89	1254.82	0.37	0.11

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.59	ø8/20	2	2	75	SLU	0.40	0.35	2904.19	2.50	15312.40	31900.20	15312.40	0.40	0.35	110.38	2.50	15312.40	31900.20	15312.40	5.273
0.00	0.59	ø8/20	2	2	62	SLU	0.40	0.35	3519.60	2.50	15312.40	31590.80	15312.40	0.40	0.35	0.63	2.50	15312.40	31590.80	15312.40	4.351
0.00	0.59	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	1330.58	2.50	15312.40	30974.90	15312.40	0.40	0.35	540.61	2.50	15312.40	30974.90	15312.40	11.508
0.00	0.59	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	1578.87	2.50	15312.40	30980.90	15312.40	0.40	0.35	454.71	2.50	15312.40	30980.90	15312.40	9.698
0.59	2.97	ø8/20	2	2	75	SLU	0.40	0.35	3454.07	2.50	15312.40	31858.70	15312.40	0.40	0.35	110.38	2.50	15312.40	31858.70	15312.40	4.433
0.59	2.97	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	1330.58	2.50	15312.40	30943.00	15312.40	0.40	0.35	540.61	2.50	15312.40	30943.00	15312.40	11.508
0.59	2.97	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	1578.87	2.50	15312.40	30949.00	15312.40	0.40	0.35	454.71	2.50	15312.40	30949.00	15312.40	9.698
2.97	3.57	ø8/20	2	2	75	SLU	0.40	0.35	3591.54	2.50	15312.40	31692.60	15312.40	0.40	0.35	110.38	2.50	15312.40	31692.60	15312.40	4.263
2.97	3.57	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	1330.58	2.50	15312.40	30815.30	15312.40	0.40	0.35	540.61	2.50	15312.40	30815.30	15312.40	11.508
2.97	3.57	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	1578.87	2.50	15312.40	30821.20	15312.40	0.40	0.35	454.71	2.50	15312.40	30821.20	15312.40	9.698

Verifiche di resistenza al fuoco
Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	87	SLU I	1	1	0.00	-4794.68	161.61	294.09	-143852.00	6628.73	11855.10	61.88	34.57	30.002
0.00	87	SLU I	1	1	0.00	-4794.68	161.61	294.09	-143852.00	6628.73	11855.10	61.88	34.57	30.002
3.57	87	SLU I	1	1	356.88	-3367.16	125.64	-3111.59	-3367.16	550.03	-14396.60	272.81	64.67	4.626

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.59	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	954.29	2.50	17609.30	47093.20	17609.30	0.35	0.00	10.08	2.50	17609.30	47093.20	17609.30	18.453
0.59	2.97	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	954.29	2.50	17609.30	47056.30	17609.30	0.35	0.00	10.08	2.50	17609.30	47056.30	17609.30	18.453
2.97	3.57	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	954.29	2.50	17609.30	46908.90	17609.30	0.35	0.00	10.08	2.50	17609.30	46908.90	17609.30	18.453

Pilastrata n. 99

Nodi: 99 135 2099

Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Tipo	B <cm>	H <cm>	Cf <cm>	Cls	Fck <daN/cmq>	Fctk <daN/cmq>	Fcd <daN/cmq>	Fcd (Inc) <daN/cmq>	Fctd <daN/cmq>	Tp	Fyk <daN/cmq>	Fyd <daN/cmq>
1	R	40.00	40.00	4.90	C25/30	249.00	17.91	141.10	249.00	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	74(e)	SLU	1	1	0.00	-9699.05	95.65	-193.98	-3029.44	-3029.44	-9699.05	-417.19	-7447.78	268.59	15.37	2.457
0.00	74(e)	SLU	1	1	0.00	-9699.05	95.65	-193.98	-3029.44	-3029.44	-9699.05	-417.19	-7447.78	268.59	15.37	2.457
3.37	61	SLU	1	1	336.88	-9331.84	-1087.35	-1087.35	-1454.47	-1454.47	-9331.84	-4581.99	-6277.84	239.06	7.08	4.279
3.77	74	SLU	2	1	0.00	-1900.88	1632.06	1632.06	2343.43	2343.43	-1900.88	3990.81	5559.07	61.88	8.28	2.396
5.50	62	SLU	2	1	173.12	-3594.22	-198.94	-198.94	-2514.92	-2514.92	-3594.22	-435.25	-6519.95	268.59	17.89	2.590

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	M'ydy <daNm>	M'ydz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	7	SND	1	1	0.00	-6283.24	1374.52	1374.52	-2214.11	-2214.11	-6283.24	2734.83	-4360.16	295.31	7.90	1.975
0.00	7	SND	1	1	0.00	-6283.24	1374.52	1374.52	-2214.11	-2214.11	-6283.24	2734.83	-4360.16	295.31	7.90	1.975
3.37	7	SND	1	1	336.88	-4935.72	-1548.47	-1548.47	-1212.63	-1212.63	-4935.72	-3930.39	-2989.51	210.94	7.67	2.511
3.77	19	SND	2	1	0.00	-1419.10	1474.05	1474.05	1892.63	1892.63	-1419.10	2751.67	3500.84	59.06	8.15	1.856
5.50	19	SND	2	1	173.12	-726.62	-96.45	-96.45	-804.34	-804.34	-726.62	-559.04	-4770.40	267.19	17.56	5.929

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	Mz <daNm>	My <daNm>	AfT <cmq>	AfC <cmq>	σ_c <daN/cmq>	σ_f <daN/cmq>
0.00	78	SLE R	1	1	0.00	-7002.36	-2065.74	64.30	5.65	3.39	36.58	873.94
0.00	34	SLE Q	1	1	0.00	-6681.33	-861.66	241.32	4.52	4.52	16.07	189.21
0.00	78	SLE R	1	1	0.00	-7002.36	-2065.74	64.30	5.65	3.39	36.58	873.94
0.00	34	SLE Q	1	1	0.00	-6681.33	-861.66	241.32	4.52	4.52	16.07	189.21
3.37	65	SLE R	1	1	336.88	-6577.88	-976.97	-756.62	4.52	4.52	27.66	349.47
3.37	34	SLE Q	1	1	336.88	-5333.81	-169.13	-735.65	4.52	4.52	13.41	156.06
3.77	78	SLE R	2	1	0.00	-1413.23	1593.04	1139.98	6.79	2.26	57.40	1574.97
3.77	34	SLE Q	2	1	0.00	-1678.10	610.74	1162.65	6.79	2.26	35.61	952.21
5.50	66	SLE R	2	1	173.12	-2449.79	-1713.16	-135.49	5.65	3.39	33.81	1124.95
5.50	34	SLE Q	2	1	173.12	-985.62	-694.82	-63.57	5.65	3.39	13.93	459.84

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	c <mm>	s <mm>	K_2	Φ_{eq}	Δ_{sm} <mm>	A_s <cmq>	$A_{c\ eff}$ <cmq>	σ_s <daN/cmq>	ε_{sm}	Wk <mm>
0.00	34	SLE Q	1	1	0.00	-6681.33	241.32	-861.66	44.00	150.00	0.50	12.00	181.37	1.13	88.00	121.65	0.04	0.01
0.00	82	SLE F	1	1	0.00	-6589.45	222.91	-1120.82	44.00	150.00	0.50	12.00	276.08	1.13	177.26	263.64	0.08	0.04
0.00	34	SLE Q	1	1	0.00	-6681.33	241.32	-861.66	44.00	150.00	0.50	12.00	181.37	1.13	88.00	121.65	0.04	0.01
0.00	82	SLE F	1	1	0.00	-6589.45	222.91	-1120.82	44.00	150.00	0.50	12.00	276.08	1.13	177.26	263.64	0.08	0.04
3.37	34	SLE Q	1	1	336.88	-5333.81	-735.65	-169.13	44.00	150.00	0.50	12.00	205.58	1.13	110.82	114.11	0.03	0.01
3.37	69	SLE F	1	1	336.88	-5426.53	-752.30	-287.88	44.00	150.00	0.50	12.00	186.96	1.13	93.27	145.50	0.04	0.01
3.77	34	SLE Q	2	1	0.00	-1678.10	1162.65	610.74	44.00	150.00	0.50	12.00	301.63	1.13	201.34	952.21	0.28	0.14
3.77	82	SLE F	2	1	0.00	-1524.83	1157.11	782.96	44.00	150.00	0.50	12.00	275.28	1.13	176.51	1052.57	0.31	0.14
5.50	34	SLE Q	2	1	173.12	-985.62	-63.57	-694.82	44.00	150.00	0.50	12.00	215.07	3.39	359.30	459.84	0.13	0.05
5.50	31	SLE F	2	1	173.12	-1186.21	-75.41	-845.79	44.00	150.00	0.50	12.00	215.50	3.39	360.51	560.76	0.16	0.06

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.56	ø8/20	2	2	61	SLU	0.40	0.35	1469.39	2.50	15312.40	31790.10	15312.40	0.40	0.35	431.23	2.50	15312.40	31790.10	15312.40	10.421
0.00	0.56	ø8/20	2	2	74	SLU	0.40	0.35	1767.33	2.50	15312.40	31604.30	15312.40	0.40	0.35	275.51	2.50	15312.40	31604.30	15312.40	8.664
0.00	0.56	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	633.32	2.50	15312.40	31233.60	15312.40	0.40	0.35	980.40	2.50	15312.40	31233.60	15312.40	15.618
0.00	0.56	ø8/20	2	2	19	SND	0.40	0.35	928.05	2.50	15312.40	31252.70	15312.40	0.40	0.35	814.33	2.50	15312.40	31252.70	15312.40	16.500
0.56	2.81	ø8/20	2	2	61	SLU	0.40	0.35	1210.66	2.50	15312.40	31750.90	15312.40	0.40	0.35	431.23	2.50	15312.40	31750.90	15312.40	12.648
0.56	2.81	ø8/20	2	2	74	SLU	0.40	0.35	1508.61	2.50	15312.40	31565.10	15312.40	0.40	0.35	275.51	2.50	15312.40	31565.10	15312.40	10.150
0.56	2.81	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	633.32	2.50	15312.40	31203.50	15312.40	0.40	0.35	980.40	2.50	15312.40	31203.50	15312.40	15.618
0.56	2.81	ø8/20	2	2	19	SND	0.40	0.35	928.05	2.50	15312.40	31222.50	15312.40	0.40	0.35	814.33	2.50	15312.40	31222.50	15312.40	16.500
2.81	3.37	ø8/20	2	2	61	SLU	0.40	0.35	175.77	2.50	15312.40	31594.20	15312.40	0.40	0.35	431.23	2.50	15312.40	31594.20	15312.40	35.509
2.81	3.37	ø8/20	2	2	74	SLU	0.40	0.35	473.71	2.50	15312.40	31408.30	15312.40	0.40	0.35	275.51	2.50	15312.40	31408.30	15312.40	32.324
2.81	3.37	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	633.32	2.50	15312.40	31082.90	15312.40	0.40	0.35	980.40	2.50	15312.40	31082.90	15312.40	15.618
2.81	3.37	ø8/20	2	2	19	SND	0.40	0.35	928.05	2.50	15312.40	31101.90	15312.40	0.40	0.35	814.33	2.50	15312.40	31101.90	15312.40	16.500
3.77	4.22	ø8/20	2	2	62	SLU	0.40	0.35	1871.95	2.50	15312.40	30905.70	15312.40	0.40	0.35	1100.33	2.50	15312.40	30905.70	15312.40	8.180
3.77	4.22	ø8/20	2	2	75	SLU	0.40	0.35	2080.47	2.50	15312.40	30720.30	15312.40	0.40	0.35	1049.54	2.50	15312.40	30720.30	15312.40	7.360
3.77	4.22	ø8/20	2	2	13	SND	0.40	0.35	1181.90	2.50	15312.40	30548.30	15312.40	0.40	0.35	935.49	2.50	15312.40	30548.30	15312.40	12.956
3.77	4.22	ø8/20	2	2	19	SND	0.40	0.35	1436.07	2.50	15312.40	30561.40	15312.40	0.40	0.35	907.16	2.50	15312.40	30561.40	15312.40	10.663
4.22	5.05	ø8/20	2	2	62	SLU	0.40	0.35	1788.51	2.50	15312.40	30874.30	15312.40	0.40	0.35	1100.32	2.50	15312.40	30874.30	15312.40	8.562
4.22	5.05	ø8/20	2	2	75	SLU	0.40	0.35	2234.57	2.50	15312.40	30688.90	15312.40	0.40	0.35	1049.54	2.50	15312.40	30688.90	15312.40	6.853
4.22	5.05	ø8/20	2	2	13	SND	0.40	0.35	1181.90	2.50	15312.40	30524.20	15312.40	0.40	0.35	935.49	2.50	15312.40	30524.20	15312.40	12.956
4.22	5.05	ø8/20	2	2	19	SND	0.40	0.35	1436.07	2.50	15312.40	30537.30	15312.40	0.40	0.35	907.16	2.50	15312.40	30537.30	15312.40	10.663

5.05	5.50	ø8/20	2	2	62	SLU	0.40	0.35	1634.40	2.50	15312.40	30816.30	15312.40	0.40	0.35	1100.32	2.50	15312.40	30816.30	15312.40	9.369
5.05	5.50	ø8/20	2	2	75	SLU	0.40	0.35	2317.99	2.50	15312.40	30630.80	15312.40	0.40	0.35	1049.53	2.50	15312.40	30630.80	15312.40	6.606
5.05	5.50	ø8/20	2	2	13	SND	0.40	0.35	1181.90	2.50	15312.40	30479.50	15312.40	0.40	0.35	935.49	2.50	15312.40	30479.50	15312.40	12.956
5.05	5.50	ø8/20	2	2	19	SND	0.40	0.35	1436.06	2.50	15312.40	30492.60	15312.40	0.40	0.35	907.15	2.50	15312.40	30492.60	15312.40	10.663

Verifiche di resistenza al fuoco

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	87	SLU I	1	1	0.00	-6681.33	241.32	-861.66	-6681.33	2097.90	-7395.89	278.44	64.23	8.591
0.00	87	SLU I	1	1	0.00	-6681.33	241.32	-861.66	-6681.33	2097.90	-7395.89	278.44	64.23	8.591
3.37	87	SLU I	1	1	336.88	-5333.81	-735.65	-169.13	-5333.81	-7257.55	-1714.36	186.33	71.79	9.879
3.77	87	SLU I	2	1	0.00	-1678.10	1162.65	610.74	-1678.10	6271.38	3281.92	19.69	53.51	5.390
5.50	87	SLU I	2	1	173.12	-985.62	-63.57	-694.82	-985.62	-609.28	-6687.96	268.59	102.47	9.625

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.56	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	205.57	2.50	17609.30	47385.30	17609.30	0.35	0.00	290.01	2.50	17609.30	47385.30	17609.30	60.720
0.56	2.81	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	205.57	2.50	17609.30	47350.50	17609.30	0.35	0.00	290.01	2.50	17609.30	47350.50	17609.30	60.720
2.81	3.37	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	205.57	2.50	17609.30	47211.40	17609.30	0.35	0.00	290.01	2.50	17609.30	47211.40	17609.30	60.720
3.77	4.22	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	754.14	2.50	17609.30	46610.50	17609.30	0.35	0.00	708.31	2.50	17609.30	46610.50	17609.30	23.350
4.22	5.05	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	754.14	2.50	17609.30	46582.70	17609.30	0.35	0.00	708.30	2.50	17609.30	46582.70	17609.30	23.350
5.05	5.50	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	754.14	2.50	17609.30	46531.20	17609.30	0.35	0.00	708.30	2.50	17609.30	46531.20	17609.30	23.350

Pilastrata n. 100

Nodi: 100 -2270 2100

Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Tipo	B <cm>	H <cm>	Cf <cm>	Cls	Fck <daN/cmq>	Fctk <daN/cmq>	Fcd <daN/cmq>	Fcd (Inc) <daN/cmq>	Fctd <daN/cmq>	Tp	Fyk <daN/cmq>	Fyd <daN/cmq>
1	R	40.00	40.00	4.90	C25/30	249.00	17.91	141.10	249.00	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	74	SLU	1	1	0.00	-8932.47	-610.45	-610.45	-2904.12	-2904.12	-8932.47	-1422.21	-7254.98	262.97	11.85	2.491
0.00	74	SLU	1	1	0.00	-8932.47	-610.45	-610.45	-2904.12	-2904.12	-8932.47	-1422.21	-7254.98	262.97	11.85	2.491
3.37	74	SLU	1	1	336.88	-7180.69	1169.36	1169.36	878.13	878.13	-7180.69	6030.00	4487.98	30.94	7.35	5.140
3.77	74	SLU	2	1	0.00	-1895.42	-1628.62	-1628.62	2010.46	2010.46	-1895.42	-4392.76	5298.67	123.75	7.98	2.660
5.50	62	SLU	2	1	173.12	-3492.59	223.08	223.08	-2655.86	-2655.86	-3492.59	435.60	-6503.81	271.41	17.93	2.446

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	M'ydy <daNm>	M'ydz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	19	SND	1	1	0.00	-5839.23	-1336.95	-1336.95	-2571.73	-2571.73	-5839.23	-2299.42	-4584.95	250.31	8.60	1.770
0.00	19	SND	1	1	0.00	-5839.23	-1336.95	-1336.95	-2571.73	-2571.73	-5839.23	-2299.42	-4584.95	250.31	8.60	1.770
3.37	19	SND	1	1	336.88	-4491.71	1524.29	1524.29	1351.88	1351.88	-4491.71	3581.28	3270.29	39.38	7.42	2.380
3.77	19	SND	2	1	0.00	-1352.79	-1516.24	-1516.24	2012.74	2012.74	-1352.79	-2675.02	3547.17	119.53	8.25	1.763
5.50	7	SND	2	1	173.12	-711.02	90.80	90.80	-952.13	-952.13	-711.02	482.24	-4785.08	272.46	17.80	5.012

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	Mz <daNm>	My <daNm>	AfT <cmq>	AfC <cmq>	σ_c <daN/cmq>	σ_f <daN/cmq>
0.00	78	SLE R	1	1	0.00	-6517.27	-2011.84	-381.85	5.65	3.39	42.60	969.89
0.00	34	SLE Q	1	1	0.00	-6505.64	-1045.22	-266.33	4.52	4.52	20.33	233.86
0.00	78	SLE R	1	1	0.00	-6517.27	-2011.84	-381.85	5.65	3.39	42.60	969.89
0.00	34	SLE Q	1	1	0.00	-6505.64	-1045.22	-266.33	4.52	4.52	20.33	233.86
3.37	78	SLE R	1	1	336.88	-5169.75	596.22	795.46	4.52	4.52	22.39	291.09
3.37	34	SLE Q	1	1	336.88	-5158.11	149.96	714.41	4.52	4.52	12.82	149.28
3.77	78	SLE R	2	1	0.00	-1406.87	1385.18	-1137.74	6.79	2.26	53.24	1430.05
3.77	34	SLE Q	2	1	0.00	-1655.93	667.58	-1167.89	6.79	2.26	37.13	985.20
5.50	66	SLE R	2	1	173.12	-2379.32	-1809.07	151.98	5.65	3.39	36.00	1215.32
5.50	34	SLE Q	2	1	173.12	-963.45	-741.07	71.08	5.65	3.39	14.97	501.92

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	c <mm>	s <mm>	K_2	Φ_{eq}	Δ_{sm} <mm>	A_s <cmq>	$A_{c\ eff}$ <cmq>	σ_s <daN/cmq>	ε_{sm}	Wk <mm>
0.00	34	SLE Q	1	1	0.00	-6505.64	-266.33	-1045.22	44.00	150.00	0.50	12.00	236.93	1.13	140.36	233.86	0.07	0.03
0.00	82	SLE F	1	1	0.00	-6381.33	-288.39	-1232.98	44.00	150.00	0.50	12.00	289.99	1.13	190.37	371.56	0.11	0.05
0.00	34	SLE Q	1	1	0.00	-6505.64	-266.33	-1045.22	44.00	150.00	0.50	12.00	236.93	1.13	140.36	233.86	0.07	0.03
0.00	82	SLE F	1	1	0.00	-6381.33	-288.39	-1232.98	44.00	150.00	0.50	12.00	289.99	1.13	190.37	371.56	0.11	0.05
3.37	34	SLE Q	1	1	336.88	-5158.11	714.41	149.96	44.00	150.00	0.50	12.00	212.25	1.13	117.10	108.93	0.03	0.01
3.37	82	SLE F	1	1	336.88	-5033.81	726.57	246.50	44.00	150.00	0.50	12.00	197.78	1.13	103.47	144.56	0.04	0.01
3.77	34	SLE Q	2	1	0.00	-1655.93	-1167.89	667.58	44.00	150.00	0.50	12.00	292.05	1.13	192.31	985.20	0.29	0.14
3.77	82	SLE F	2	1	0.00	-1508.70	-1160.43	784.03	44.00	150.00	0.50	12.00	275.63	1.13	176.84	1057.68	0.31	0.14
5.50	34	SLE Q	2	1	173.12	-963.45	71.08	-741.07	44.00	150.00	0.50	12.00	215.23	3.39	359.73	501.92	0.15	0.05
5.50	31	SLE F	2	1	173.12	-1158.28	84.00	-895.80	44.00	150.00	0.50	12.00	215.57	3.39	360.70	606.88	0.18	0.06

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.56	ø8/20	2	2	35	SLU	0.40	0.35	482.77	2.50	15312.40	31623.90	15312.40	0.40	0.35	528.57	2.50	15312.40	31623.90	15312.40	28.969
0.00	0.56	ø8/20	2	2	74	SLU	0.40	0.35	1643.21	2.50	15312.40	31501.40	15312.40	0.40	0.35	528.32	2.50	15312.40	31501.40	15312.40	9.319
0.00	0.56	ø8/20	2	2	13	SND	0.40	0.35	954.83	2.50	15312.40	31215.10	15312.40	0.40	0.35	922.88	2.50	15312.40	31215.10	15312.40	16.037
0.00	0.56	ø8/20	2	2	19	SND	0.40	0.35	1164.68	2.50	15312.40	31247.60	15312.40	0.40	0.35	849.13	2.50	15312.40	31247.60	15312.40	13.147
0.56	2.81	ø8/20	2	2	35	SLU	0.40	0.35	482.77	2.50	15312.40	31584.70	15312.40	0.40	0.35	528.57	2.50	15312.40	31584.70	15312.40	28.969
0.56	2.81	ø8/20	2	2	74	SLU	0.40	0.35	1469.71	2.50	15312.40	31462.20	15312.40	0.40	0.35	528.32	2.50	15312.40	31462.20	15312.40	10.419
0.56	2.81	ø8/20	2	2	13	SND	0.40	0.35	954.83	2.50	15312.40	31185.00	15312.40	0.40	0.35	922.88	2.50	15312.40	31185.00	15312.40	16.037
0.56	2.81	ø8/20	2	2	19	SND	0.40	0.35	1164.68	2.50	15312.40	31217.40	15312.40	0.40	0.35	849.13	2.50	15312.40	31217.40	15312.40	13.147
2.81	3.37	ø8/20	2	2	35	SLU	0.40	0.35	482.77	2.50	15312.40	31427.90	15312.40	0.40	0.35	528.57	2.50	15312.40	31427.90	15312.40	28.969
2.81	3.37	ø8/20	2	2	74	SLU	0.40	0.35	775.74	2.50	15312.40	31305.50	15312.40	0.40	0.35	528.32	2.50	15312.40	31305.50	15312.40	19.739
2.81	3.37	ø8/20	2	2	13	SND	0.40	0.35	954.83	2.50	15312.40	31064.40	15312.40	0.40	0.35	922.88	2.50	15312.40	31064.40	15312.40	16.037
2.81	3.37	ø8/20	2	2	19	SND	0.40	0.35	1164.68	2.50	15312.40	31096.80	15312.40	0.40	0.35	849.13	2.50	15312.40	31096.80	15312.40	13.147
3.77	4.22	ø8/20	2	2	62	SLU	0.40	0.35	2165.78	2.50	15312.40	30892.10	15312.40	0.40	0.35	1127.95	2.50	15312.40	30892.10	15312.40	7.070
3.77	4.22	ø8/20	2	2	13	SND	0.40	0.35	1287.86	2.50	15312.40	30548.10	15312.40	0.40	0.35	964.63	2.50	15312.40	30548.10	15312.40	11.890
3.77	4.22	ø8/20	2	2	19	SND	0.40	0.35	1470.21	2.50	15312.40	30558.60	15312.40	0.40	0.35	932.27	2.50	15312.40	30558.60	15312.40	10.415
4.22	5.05	ø8/20	2	2	62	SLU	0.40	0.35	2082.35	2.50	15312.40	30860.70	15312.40	0.40	0.35	1127.95	2.50	15312.40	30860.70	15312.40	7.353
4.22	5.05	ø8/20	2	2	75	SLU	0.40	0.35	2178.30	2.50	15312.40	30682.80	15312.40	0.40	0.35	1060.66	2.50	15312.40	30682.80	15312.40	7.030
4.22	5.05	ø8/20	2	2	13	SND	0.40	0.35	1287.85	2.50	15312.40	30523.90	15312.40	0.40	0.35	964.63	2.50	15312.40	30523.90	15312.40	11.890
4.22	5.05	ø8/20	2	2	19	SND	0.40	0.35	1470.21	2.50	15312.40	30534.40	15312.40	0.40	0.35	932.27	2.50	15312.40	30534.40	15312.40	10.415
5.05	5.50	ø8/20	2	2	62	SLU	0.40	0.35	1928.24	2.50	15312.40	30802.60	15312.40	0.40	0.35	1127.94	2.50	15312.40	30802.60	15312.40	7.941
5.05	5.50	ø8/20	2	2	75	SLU	0.40	0.35	2261.72	2.50	15312.40	30624.80	15312.40	0.40	0.35	1060.66	2.50	15312.40	30624.80	15312.40	6.770
5.05	5.50	ø8/20	2	2	13	SND	0.40	0.35	1287.85	2.50	15312.40	30479.30	15312.40	0.40	0.35	964.62	2.50	15312.40	30479.30	15312.40	11.890
5.05	5.50	ø8/20	2	2	19	SND	0.40	0.35	1470.20	2.50	15312.40	30489.80	15312.40	0.40	0.35	932.27	2.50	15312.40	30489.80	15312.40	10.415

Verifiche di resistenza al fuoco

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	87	SLU I	1	1	0.00	-6505.64	-266.33	-1045.22	-6505.64	-1773.95	-7412.66	262.97	68.18	7.066
0.00	87	SLU I	1	1	0.00	-6505.64	-266.33	-1045.22	-6505.64	-1773.95	-7412.66	262.97	68.18	7.066
3.37	87	SLU I	1	1	336.88	-5158.11	714.41	149.96	-5158.11	7250.92	1450.32	5.62	73.95	10.130
3.77	87	SLU I	2	1	0.00	-1655.93	-1167.89	667.58	-1655.93	-6194.63	3491.76	157.50	51.14	5.286
5.50	87	SLU I	2	1	173.12	-963.45	71.08	-741.07	-963.45	591.47	-6684.59	271.41	102.46	9.014

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.56	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	354.78	2.50	17609.30	47358.10	17609.30	0.35	0.00	291.12	2.50	17609.30	47358.10	17609.30	49.635
0.56	2.81	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	354.78	2.50	17609.30	47323.30	17609.30	0.35	0.00	291.12	2.50	17609.30	47323.30	17609.30	49.635
2.81	3.37	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	354.78	2.50	17609.30	47184.20	17609.30	0.35	0.00	291.12	2.50	17609.30	47184.20	17609.30	49.635
3.77	4.22	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	813.69	2.50	17609.30	46607.10	17609.30	0.35	0.00	715.68	2.50	17609.30	46607.10	17609.30	21.641
4.22	5.05	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	813.69	2.50	17609.30	46579.20	17609.30	0.35	0.00	715.67	2.50	17609.30	46579.20	17609.30	21.641
5.05	5.50	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	813.68	2.50	17609.30	46527.80	17609.30	0.35	0.00	715.67	2.50	17609.30	46527.80	17609.30	21.641

Pilastrata n. 101

Nodi: 101 136

Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Tipo	B <cm>	H <cm>	Cf <cm>	Cls	Fck <daN/cmq>	Fctk <daN/cmq>	Fcd <daN/cmq>	Fcd (Inc) <daN/cmq>	Fctd <daN/cmq>	Tp	Fyk <daN/cmq>	Fyd <daN/cmq>
1	R	40.00	40.00	4.90	C25/30	249.00	17.91	141.10	249.00	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	74	SLU	1	1	0.00	-3041.25	-241.65	-241.65	-2158.82	-2158.82	-3041.25	-696.50	-6428.34	267.19	16.52	2.976
0.00	74	SLU	1	1	0.00	-3041.25	-241.65	-241.65	-2158.82	-2158.82	-3041.25	-696.50	-6428.34	267.19	16.52	2.976
3.57	74	SLU	1	1	356.88	-1185.47	192.67	192.67	838.79	838.79	-1185.47	1489.13	6058.00	82.97	14.01	7.218

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	M'ydy <daNm>	M'ydz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	19	SND	1	1	0.00	-1616.42	-628.66	-628.66	-2024.72	-2024.72	-1616.42	-1446.69	-4480.55	260.16	12.32	2.220
0.00	19	SND	1	1	0.00	-1616.42	-628.66	-628.66	-2024.72	-2024.72	-1616.42	-1446.69	-4480.55	260.16	12.32	2.220
3.57	19	SND	1	1	356.88	-188.89	422.02	422.02	1263.48	1263.48	-188.89	1437.38	4262.06	80.16	12.66	3.377

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	Mz <daNm>	My <daNm>	AfT <cmq>	AfC <cmq>	σ_c <daN/cmq>	σ_f <daN/cmq>
0.00	78	SLE R	1	1	0.00	-2290.03	-1506.26	-129.44	5.65	3.39	29.93	976.12
0.00	34	SLE Q	1	1	0.00	-2281.55	-891.84	-65.68	5.65	3.39	17.03	467.89
0.00	78	SLE R	1	1	0.00	-2290.03	-1506.26	-129.44	5.65	3.39	29.93	976.12
0.00	34	SLE Q	1	1	0.00	-2281.55	-891.84	-65.68	5.65	3.39	17.03	467.89
3.57	78	SLE R	1	1	356.88	-862.50	540.99	108.08	5.65	3.39	12.24	365.36
3.57	34	SLE Q	1	1	356.88	-854.02	-15.61	51.31	0.00	9.05	1.06	13.77

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	c <mm>	s <mm>	K_2	Φ_{eq}	Δ_{sm} <mm>	A_s <cmq>	$A_{c\ eff}$ <cmq>	σ_s <daN/cmq>	ε_{sm}	Wk <mm>

0.00	34	SLE Q	1	1	0.00	-2281.55	-65.68	-891.84	44.00	150.00	0.50	12.00	209.42	3.39	343.32	467.89	0.14	0.05
0.00	82	SLE F	1	1	0.00	-2258.92	-74.02	-989.85	44.00	150.00	0.50	12.00	211.39	3.39	348.88	550.57	0.16	0.06
0.00	34	SLE Q	1	1	0.00	-2281.55	-65.68	-891.84	44.00	150.00	0.50	12.00	209.42	3.39	343.32	467.89	0.14	0.05
0.00	82	SLE F	1	1	0.00	-2258.92	-74.02	-989.85	44.00	150.00	0.50	12.00	211.39	3.39	348.88	550.57	0.16	0.06
3.57	69	SLE F	1	1	356.88	-876.80	45.83	-119.47	44.00	150.00	0.50	12.00	183.90	1.13	90.39	22.29	0.01	0.00

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.59	ø8/20	2	2	36	SLU	0.40	0.35	481.77	2.50	15312.40	30763.50	15312.40	0.40	0.35	132.19	2.50	15312.40	30763.50	15312.40	31.784
0.00	0.59	ø8/20	2	2	74	SLU	0.40	0.35	839.95	2.50	15312.40	30710.70	15312.40	0.40	0.35	121.70	2.50	15312.40	30710.70	15312.40	18.230
0.00	0.59	ø8/20	2	2	13	SND	0.40	0.35	762.28	2.50	15312.40	30713.40	15312.40	0.40	0.35	308.79	2.50	15312.40	30713.40	15312.40	20.088
0.00	0.59	ø8/20	2	2	19	SND	0.40	0.35	920.72	2.50	15312.40	30688.50	15312.40	0.40	0.35	294.38	2.50	15312.40	30688.50	15312.40	16.631
0.59	2.97	ø8/20	2	2	36	SLU	0.40	0.35	481.77	2.50	15312.40	30722.00	15312.40	0.40	0.35	132.19	2.50	15312.40	30722.00	15312.40	31.784
0.59	2.97	ø8/20	2	2	74	SLU	0.40	0.35	839.95	2.50	15312.40	30669.10	15312.40	0.40	0.35	121.70	2.50	15312.40	30669.10	15312.40	18.230
0.59	2.97	ø8/20	2	2	13	SND	0.40	0.35	762.28	2.50	15312.40	30681.40	15312.40	0.40	0.35	308.79	2.50	15312.40	30681.40	15312.40	20.088
0.59	2.97	ø8/20	2	2	19	SND	0.40	0.35	920.72	2.50	15312.40	30656.60	15312.40	0.40	0.35	294.38	2.50	15312.40	30656.60	15312.40	16.631
2.97	3.57	ø8/20	2	2	36	SLU	0.40	0.35	481.77	2.50	15312.40	30555.90	15312.40	0.40	0.35	132.18	2.50	15312.40	30555.90	15312.40	31.784
2.97	3.57	ø8/20	2	2	74	SLU	0.40	0.35	839.95	2.50	15312.40	30503.10	15312.40	0.40	0.35	121.70	2.50	15312.40	30503.10	15312.40	18.230
2.97	3.57	ø8/20	2	2	13	SND	0.40	0.35	762.28	2.50	15312.40	30553.70	15312.40	0.40	0.35	308.79	2.50	15312.40	30553.70	15312.40	20.088
2.97	3.57	ø8/20	2	2	19	SND	0.40	0.35	920.72	2.50	15312.40	30528.80	15312.40	0.40	0.35	294.38	2.50	15312.40	30528.80	15312.40	16.631

Verifiche di resistenza al fuoco

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	87	SLU I	1	1	0.00	-2281.55	-65.68	-891.84	-2281.55	-563.69	-6884.26	268.59	101.14	7.724
0.00	87	SLU I	1	1	0.00	-2281.55	-65.68	-891.84	-2281.55	-563.69	-6884.26	268.59	101.14	7.724
3.57	87(e)	SLU I	1	1	356.88	-854.02	51.31	-15.61	-854.02	6544.29	2080.87	8.44	69.91	>100

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.59	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	245.52	2.50	17609.30	46704.00	17609.30	0.35	0.00	32.78	2.50	17609.30	46704.00	17609.30	71.721
0.59	2.97	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	245.52	2.50	17609.30	46667.10	17609.30	0.35	0.00	32.78	2.50	17609.30	46667.10	17609.30	71.721
2.97	3.57	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	245.52	2.50	17609.30	46519.80	17609.30	0.35	0.00	32.78	2.50	17609.30	46519.80	17609.30	71.721

Pilastrata n. 102

Nodi: -2586 -2585 2112

Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Tipo	B <cm>	H <cm>	Cf <cm>	Cls	Fck <daN/cmq>	Fctk <daN/cmq>	Fcd <daN/cmq>	Fcd (Inc) <daN/cmq>	Fctd <daN/cmq>	Tp	Fyk <daN/cmq>	Fyd <daN/cmq>
1	R	40.00	40.00	4.90	C25/30	249.00	17.91	141.10	249.00	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	61(e)	SLU	1	1	0.00	-16367.70	157.05	329.81	1145.36	1145.36	-16367.70	2321.55	8196.91	77.34	8.37	7.148
0.00	61(e)	SLU	1	1	0.00	-16367.70	157.05	329.81	1145.36	1145.36	-16367.70	2321.55	8196.91	77.34	8.37	7.148
3.63	75(e)	SLU	1	1	363.00	-25997.30	-464.58	-523.85	-437.65	-523.85	-261164.00	-6789.25	-6789.26	225.00	5.03	10.046
4.03	75	SLU	2	1	0.00	-20610.60	-812.16	-812.16	-535.07	-535.07	-20610.60	-7517.10	-5022.15	210.94	5.82	9.295
5.31	75(e)	SLU	2	1	128.38	-19943.00	195.57	398.86	128.85	398.86	-261164.00	6405.60	6405.64	45.00	5.50	13.095

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	M'ydy <daNm>	M'ydz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	1	SND	1	1	0.00	-12121.20	3152.80	3152.80	878.12	878.12	-12121.20	5888.92	1643.73	11.25	9.53	1.868
0.00	1	SND	1	1	0.00	-12121.20	3152.80	3152.80	878.12	878.12	-12121.20	5888.92	1643.73	11.25	9.53	1.868
3.63	1	SND	1	1	363.00	-10238.80	-2874.55	-2874.55	-504.60	-504.60	-10238.80	-5880.00	-1113.02	187.03	11.49	2.051
4.03	7	SND	2	1	0.00	-6063.84	-368.26	-368.26	-650.85	-650.85	-6063.84	-2519.49	-4477.85	247.50	8.17	6.871
5.31	7(e)	SND	2	1	128.38	-6139.91	88.68	122.80	156.73	156.73	-6139.91	3210.73	3955.25	56.25	7.34	25.587

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	Mz <daNm>	My <daNm>	AfT <cmq>	AfC <cmq>	σ_c <daN/cmq>	σ_f <daN/cmq>
0.00	78	SLE R	1	1	0.00	-17788.20	-564.85	192.19	0.00	9.05	16.66	225.83
0.00	65	SLE R	1	1	0.00	-11805.80	769.85	107.16	0.00	9.05	14.23	185.63
0.00	34	SLE Q	1	1	0.00	-11906.20	153.28	114.41	0.00	9.05	9.13	128.39
0.00	78	SLE R	1	1	0.00	-17788.20	-564.85	192.19	0.00	9.05	16.66	225.83
0.00	65	SLE R	1	1	0.00	-11805.80	769.85	107.16	0.00	9.05	14.23	185.63
0.00	34	SLE Q	1	1	0.00	-11906.20	153.28	114.41	0.00	9.05	9.13	128.39
3.63	79	SLE R	1	1	363.00	-18032.00	-298.81	-312.83	0.00	9.05	15.57	214.09
3.63	52	SLE R	1	1	363.00	-13357.90	-234.63	-434.21	0.00	9.05	13.36	179.14
3.63	34	SLE Q	1	1	363.00	-10454.20	-146.74	-140.25	0.00	9.05	8.45	117.68
4.03	79	SLE R	2	1	0.00	-14066.40	-363.81	-554.97	0.00	9.05	15.88	209.07
4.03	65	SLE R	2	1	0.00	-6253.35	-109.67	-264.31	0.00	9.05	6.77	89.66
4.03	34	SLE Q	2	1	0.00	-6359.97	-132.18	-267.72	0.00	9.05	7.05	93.05
5.31	79	SLE R	2	1	128.38	-13552.90	87.61	133.64	0.00	9.05	9.68	138.20
5.31	65	SLE R	2	1	128.38	-5739.85	26.41	63.65	0.00	9.05	4.07	58.18
5.31	34	SLE Q	2	1	128.38	-5846.47	31.83	64.47	0.00	9.05	4.18	59.70

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.60	ø8/20	2	2	48	SLU	0.40	0.35	131.64	2.50	15312.40	33104.20	15312.40	0.40	0.35	343.88	2.50	15312.40	33104.20	15312.40	44.529
0.00	0.60	ø8/20	2	2	61	SLU	0.40	0.35	407.81	2.50	15312.40	32499.40	15312.40	0.40	0.35	97.66	2.50	15312.40	32499.40	15312.40	37.548
0.00	0.60	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	378.14	2.50	15312.40	31929.40	15312.40	0.40	0.35	1660.43	2.50	15312.40	31929.40	15312.40	9.222
0.00	0.60	ø8/20	2	2	19	SND	0.40	0.35	581.51	2.50	15312.40	31943.70	15312.40	0.40	0.35	949.78	2.50	15312.40	31943.70	15312.40	16.122
0.60	3.02	ø8/20	2	2	48	SLU	0.40	0.35	131.64	2.50	15312.40	33062.00	15312.40	0.40	0.35	343.88	2.50	15312.40	33062.00	15312.40	44.529
0.60	3.02	ø8/20	2	2	61	SLU	0.40	0.35	407.81	2.50	15312.40	32457.20	15312.40	0.40	0.35	97.66	2.50	15312.40	32457.20	15312.40	37.548
0.60	3.02	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	378.14	2.50	15312.40	31896.90	15312.40	0.40	0.35	1660.43	2.50	15312.40	31896.90	15312.40	9.222
0.60	3.02	ø8/20	2	2	19	SND	0.40	0.35	581.51	2.50	15312.40	31911.20	15312.40	0.40	0.35	949.78	2.50	15312.40	31911.20	15312.40	16.122
3.02	3.63	ø8/20	2	2	48	SLU	0.40	0.35	131.64	2.50	15312.40	32893.10	15312.40	0.40	0.35	343.88	2.50	15312.40	32893.10	15312.40	44.529
3.02	3.63	ø8/20	2	2	61	SLU	0.40	0.35	407.81	2.50	15312.40	32288.20	15312.40	0.40	0.35	97.66	2.50	15312.40	32288.20	15312.40	37.548
3.02	3.63	ø8/20	2	2	1	SND	0.40	0.35	378.14	2.50	15312.40	31767.00	15312.40	0.40	0.35	1660.43	2.50	15312.40	31767.00	15312.40	9.222
3.02	3.63	ø8/20	2	2	19	SND	0.40	0.35	581.51	2.50	15312.40	31781.30	15312.40	0.40	0.35	949.78	2.50	15312.40	31781.30	15312.40	16.122
4.03	4.48	ø8/20	2	2	75	SLU	0.40	0.35	517.17	2.50	15312.40	33068.90	15312.40	0.40	0.35	784.99	2.50	15312.40	33068.90	15312.40	19.506
4.03	4.48	ø8/20	2	2	13	SND	0.40	0.35	491.95	2.50	15312.40	31184.80	15312.40	0.40	0.35	424.63	2.50	15312.40	31184.80	15312.40	31.126
4.03	4.48	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	629.07	2.50	15312.40	31195.50	15312.40	0.40	0.35	355.94	2.50	15312.40	31195.50	15312.40	24.341
4.48	4.86	ø8/20	2	2	75	SLU	0.40	0.35	517.17	2.50	15312.40	33037.50	15312.40	0.40	0.35	784.99	2.50	15312.40	33037.50	15312.40	19.506
4.48	4.86	ø8/20	2	2	13	SND	0.40	0.35	491.95	2.50	15312.40	31160.60	15312.40	0.40	0.35	424.63	2.50	15312.40	31160.60	15312.40	31.126
4.48	4.86	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	629.07	2.50	15312.40	31171.30	15312.40	0.40	0.35	355.94	2.50	15312.40	31171.30	15312.40	24.341
4.86	5.31	ø8/20	2	2	75	SLU	0.40	0.35	517.17	2.50	15312.40	33010.70	15312.40	0.40	0.35	784.99	2.50	15312.40	33010.70	15312.40	19.506
4.86	5.31	ø8/20	2	2	13	SND	0.40	0.35	491.95	2.50	15312.40	31140.00	15312.40	0.40	0.35	424.62	2.50	15312.40	31140.00	15312.40	31.126
4.86	5.31	ø8/20	2	2	7	SND	0.40	0.35	629.07	2.50	15312.40	31150.70	15312.40	0.40	0.35	355.94	2.50	15312.40	31150.70	15312.40	24.341

Verifiche di resistenza al fuoco

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	87(e)	SLU I	1	1	0.00	-11906.20	114.41	153.28	-143852.00	5865.77	5865.61	45.00	38.61	12.082
0.00	87(e)	SLU I	1	1	0.00	-11906.20	114.41	153.28	-143852.00	5865.77	5865.61	45.00	38.61	12.082
3.63	87(e)	SLU I	1	1	363.00	-10454.20	-140.25	-146.74	-143852.00	-5745.84	-5745.67	225.00	39.14	13.760
4.03	87	SLU I	2	1	0.00	-6359.97	-267.72	-132.18	-143852.00	-6915.76	-3469.04	199.69	50.12	22.618
5.31	87(e)	SLU I	2	1	128.38	-5846.47	64.47	31.83	-143852.00	5360.92	5360.78	45.00	40.76	24.605

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.60	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	82.65	2.50	17609.30	48194.40	17609.30	0.35	0.00	70.16	2.50	17609.30	48194.40	17609.30	>100
0.60	3.02	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	82.65	2.50	17609.30	48156.90	17609.30	0.35	0.00	70.16	2.50	17609.30	48156.90	17609.30	>100
3.02	3.63	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	82.65	2.50	17609.30	48007.00	17609.30	0.35	0.00	70.16	2.50	17609.30	48007.00	17609.30	>100
4.03	4.48	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	127.76	2.50	17609.30	47335.60	17609.30	0.35	0.00	258.76	2.50	17609.30	47335.60	17609.30	68.052
4.48	4.86	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	127.76	2.50	17609.30	47307.70	17609.30	0.35	0.00	258.76	2.50	17609.30	47307.70	17609.30	68.052
4.86	5.31	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.35	0.00	127.76	2.50	17609.30	47283.90	17609.30	0.35	0.00	258.76	2.50	17609.30	47283.90	17609.30	68.052

Pilastrata n. 103

Nodi: -2587 -2294

Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Tipo	B <cm>	H <cm>	Cf <cm>	Cls	Fck <daN/cmq>	Fctk <daN/cmq>	Fcd <daN/cmq>	Fcd (Inc) <daN/cmq>	Fctd <daN/cmq>	Tp	Fyk <daN/cmq>	Fyd <daN/cmq>
9	R	30.00	30.00	4.90	C25/30	249.00	17.91	141.10	249.00	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	74	SLU	1	9	0.00	-3167.83	-133.71	-133.71	-704.22	-704.22	-3167.83	-748.18	-4323.69	261.56	7.88	6.122
0.00	74	SLU	1	9	0.00	-3167.83	-133.71	-133.71	-704.22	-704.22	-3167.83	-748.18	-4323.69	261.56	7.88	6.122
3.83	74	SLU	1	9	383.00	-2047.55	185.75	185.75	732.33	732.33	-2047.55	1074.73	4160.88	77.34	7.20	5.682

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	M'ydy <daNm>	M'ydz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	7	SND	1	9	0.00	-1893.80	-590.58	-590.58	-1166.84	-1166.84	-1893.80	-1350.32	-2735.18	247.50	6.10	2.332
0.00	7	SND	1	9	0.00	-1893.80	-590.58	-590.58	-1166.84	-1166.84	-1893.80	-1350.32	-2735.18	247.50	6.10	2.332
3.83	7	SND	1	9	383.00	-1032.05	448.42	448.42	1023.07	1023.07	-1032.05	1184.57	2755.63	70.31	6.46	2.685

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	Mz <daNm>	My <daNm>	AfT <cmq>	AfC <cmq>	σ_c <daN/cmq>	σ_f <daN/cmq>
0.00	78	SLE R	1	9	0.00	-2383.32	-474.26	-96.46	5.65	3.39	20.70	322.48
0.00	34	SLE Q	1	9	0.00	-2360.40	-78.78	-83.57	0.00	9.05	5.46	65.94
0.00	78	SLE R	1	9	0.00	-2383.32	-474.26	-96.46	5.65	3.39	20.70	322.48
0.00	34	SLE Q	1	9	0.00	-2360.40	-78.78	-83.57	0.00	9.05	5.46	65.94
3.83	78	SLE R	1	9	383.00	-1521.57	501.94	137.01	5.65	3.39	24.28	473.82
3.83	34	SLE Q	1	9	383.00	-1498.65	185.03	117.90	4.52	4.52	10.51	113.76

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	c <mm>	s <mm>	K_2	Φ_{eq}	Δ_{sm} <mm>	A_s <cmq>	$A_{c\ eff}$ <cmq>	σ_s <daN/cmq>	ε_{sm}	Wk <mm>
3.83	34	SLE Q	1	9	383.00	-1498.65	117.90	185.03	44.00	100.00	0.50	12.00	147.57	1.13	56.15	113.76	0.03	0.01
3.83	82	SLE F	1	9	383.00	-1489.56	119.60	242.95	44.00	100.00	0.50	12.00	164.57	1.13	72.16	174.85	0.05	0.01

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.64	ø8/20	2	2	35	SLU	0.30	0.25	120.26	2.50	10886.80	16574.60	10886.80	0.30	0.25	121.64	2.50	10886.80	16574.60	10886.80	89.497
0.00	0.64	ø8/20	2	2	74	SLU	0.30	0.25	375.08	2.50	10886.80	16561.50	10886.80	0.30	0.25	83.41	2.50	10886.80	16561.50	10886.80	29.026
0.00	0.64	ø8/20	2	2	13	SND	0.30	0.25	375.55	2.50	10886.80	16507.80	10886.80	0.30	0.25	404.46	2.50	10886.80	16507.80	10886.80	26.917
0.00	0.64	ø8/20	2	2	7	SND	0.30	0.25	571.78	2.50	10886.80	16513.00	10886.80	0.30	0.25	271.28	2.50	10886.80	16513.00	10886.80	19.040
0.64	3.19	ø8/20	2	2	35	SLU	0.30	0.25	120.26	2.50	10886.80	16550.80	10886.80	0.30	0.25	121.64	2.50	10886.80	16550.80	10886.80	89.497
0.64	3.19	ø8/20	2	2	74	SLU	0.30	0.25	375.08	2.50	10886.80	16537.70	10886.80	0.30	0.25	83.41	2.50	10886.80	16537.70	10886.80	29.026
0.64	3.19	ø8/20	2	2	13	SND	0.30	0.25	375.55	2.50	10886.80	16489.50	10886.80	0.30	0.25	404.46	2.50	10886.80	16489.50	10886.80	26.917
0.64	3.19	ø8/20	2	2	7	SND	0.30	0.25	571.78	2.50	10886.80	16494.70	10886.80	0.30	0.25	271.28	2.50	10886.80	16494.70	10886.80	19.040
3.19	3.83	ø8/20	2	2	35	SLU	0.30	0.25	120.26	2.50	10886.80	16455.80	10886.80	0.30	0.25	121.64	2.50	10886.80	16455.80	10886.80	89.497
3.19	3.83	ø8/20	2	2	74	SLU	0.30	0.25	375.08	2.50	10886.80	16442.70	10886.80	0.30	0.25	83.41	2.50	10886.80	16442.70	10886.80	29.026
3.19	3.83	ø8/20	2	2	13	SND	0.30	0.25	375.55	2.50	10886.80	16416.40	10886.80	0.30	0.25	404.46	2.50	10886.80	16416.40	10886.80	26.917
3.19	3.83	ø8/20	2	2	7	SND	0.30	0.25	571.78	2.50	10886.80	16421.60	10886.80	0.30	0.25	271.28	2.50	10886.80	16421.60	10886.80	19.040

Verifiche di resistenza al fuoco
Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	Mz <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	MRdz <daNm>	α <grad>	ε_Y	Sic.
0.00	87	SLU I	1	9	0.00	-2360.40	-83.57	-78.78	-72244.90	-3199.34	-3035.56	223.59	31.80	30.607
0.00	87	SLU I	1	9	0.00	-2360.40	-83.57	-78.78	-72244.90	-3199.34	-3035.56	223.59	31.80	30.607
3.83	87	SLU I	1	9	383.00	-1498.65	117.90	185.03	-1498.65	2329.94	3714.36	59.06	33.75	20.009

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

X0 <m>	X1 <m>	Staff.	Br_y	Br_z	CC	TCC	$bw_{,y}$ <m>	$d_{,y}$ <m>	$Vsdu_{,y}$ <daN>	$ctg\theta_{,y}$	$VRsd_{,y}$ <daN>	$VRcd_{,y}$ <daN>	$Vrd_{,y}$ <daN>	$bw_{,z}$ <m>	$d_{,z}$ <m>	$Vsdu_{,z}$ <daN>	$ctg\theta_{,z}$	$VRsd_{,z}$ <daN>	$VRcd_{,z}$ <daN>	$Vrd_{,z}$ <daN>	Sic.
0.00	0.64	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.25	0.00	68.88	2.50	12519.90	23842.60	12519.90	0.25	0.00	52.60	2.50	12519.90	23842.60	12519.90	>100
0.64	3.19	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.25	0.00	68.88	2.50	12519.90	23820.40	12519.90	0.25	0.00	52.60	2.50	12519.90	23820.40	12519.90	>100
3.19	3.83	ø8/20	2	2	87	SLU I	0.25	0.00	68.88	2.50	12519.90	23731.60	12519.90	0.25	0.00	52.60	2.50	12519.90	23731.60	12519.90	>100

Verifiche e armature solette/platee

Simbologia

Δ_{sm} = Distanza media tra le fessure
Φ_{eq} = Diametro equivalente delle barre
β (u_0) = Coeff. amplificativo dello sforzo di punzonamento sul perimetro u_0
β (u_1) = Coeff. amplificativo dello sforzo di punzonamento sul perimetro u_1
ε_{sm} = Deformazione unitaria media dell'armatura (*1000)
ν = Coeff. di riduzione della resistenza per il calcestruzzo fessurato a taglio
ρ_1 = Rapporto d'armatura longitudinale (*1000)
σ_c = Tensione nel calcestruzzo
σ_f = Tensione nel ferro
σ_s = Tensione nell'acciaio nella sezione fessurata
$A_{c\ eff}$ = Area di calcestruzzo efficace
A_s = Area complessiva dei ferri nell'area di calcestruzzo efficace
A_{sw} = Area di armatura a taglio a punzonamento
AfE I = Area di ferro effettiva totale presente nel punto di verifica, inferiore
AfE S = Area di ferro effettiva totale presente nel punto di verifica, superiore
AfE St. = Area di ferro effettiva della staffatura
CC = Numero della combinazione delle condizioni di carico elementari
Cf inf = Copriferro inferiore
Cf sup = Copriferro superiore
Cls = Tipo di calcestruzzo
DV = Direzione di verifica
  XX = Verifica per momento Mxx
  YY = Verifica per momento Myy
Fcd = Resistenza di calcolo a compressione del calcestruzzo
Fck = Resistenza caratteristica cilindrica a compressione del calcestruzzo
Fctd = Resistenza di calcolo a trazione del calcestruzzo
Fctk = Resistenza caratteristica a trazione del calcestruzzo
Fyd = Resistenza di calcolo dell'acciaio
Fyk = Tensione caratteristica di snervamento dell'acciaio
K_2 = Coefficiente per distribuzione deformazioni
M'ydy = Momento resistente massimo in campo sostanzialmente elastico intorno all'asse Y
MRdy = Momento resistente allo stato limite ultimo intorno all'asse Y
Mom = Momento flettente
My = Momento flettente intorno all'asse Y
Mz = Momento intorno all'asse Z
Nodo = Numero del nodo
Pil = Numero del pilastro
Sic. = Sicurezza
Spess. = Spessore
TCC = Tipo di combinazione di carico
  SLU = Stato limite ultimo
  SLE R = Stato limite d'esercizio, combinazione rara
  SLE F = Stato limite d'esercizio, combinazione frequente
  SLE Q = Stato limite d'esercizio, combinazione quasi permanente
  SLD = Stato limite di danno
  SLO = Stato limite di operatività

SLU I = Stato limite di resistenza al fuoco
SND = Stato limite di salvaguardia della vita (non dissipativo)
Tp = Tipo di acciaio
$V_{Ed,red}$ (u_0) = Valore di progetto del taglio agente ridotto sul perimetro u_0
$V_{Ed,red}$ (u_1) = Valore di progetto del taglio agente ridotto sul perimetro u_1
$V_{Rd,c}$ = Resistenza di progetto a punzonamento
$V_{Rd,cs}$ = Resistenza a taglio punzonamento
$V_{Rd,max}$ = Valore di progetto del max taglio punzonamento resistente lungo la sez. di verifica
VRcd = Taglio ultimo lato calcestruzzo
VRsd = Taglio ultimo lato armatura
Vrdu = Taglio ultimo resistente
Vsdu = Taglio agente nella direzione del momento ultimo
Wk = Ampiezza caratteristica delle fessure
X = Coordinata X del nodo
Y = Coordinata Y del nodo
a = Distanza dal contorno del pilastro al perimetro di verifica considerato
c = Ricoprimento dell'armatura
ctgθ = Cotangente dell'angolo di inclinazione dei puntoni di calcestruzzo
d = Media delle altezze utili nelle due direzioni ortogonali
s = Distanza massima tra le barre
u_0 = Perimetro del pilastro
u_1 = Perimetro di verifica di base
$u_{out,ef}$ = Perimetro u_{out} efficace oltre il quale non sono più richieste armature
v_{Ed} (u_0) = Tensione max di taglio sul perimetro u_0
v_{Ed} (u_1) = Tensione max di taglio sul perimetro u_1

Armatura platea a quota 0.00

Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Spess. <cm>	Cf sup <cm>	Cf inf <cm>	Cls	Fck <daN/cmq>	Fctk <daN/cmq>	Fcd <daN/cmq>	Fctd <daN/cmq>	Tp	Fyk <daN/cmq>	Fyd <daN/cmq>
25.00	3.50	3.50	C25/30	249.00	17.91	141.10	11.94	B450C	4500.00	3913.04
35.00	3.50	3.50	C25/30	249.00	17.91	141.10	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Nodo	X <m>	Y <m>	DV	CC	TCC	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	My <daNm>	MRdy <daNm>	Sic.
16	13.67	5.00	XX	62	SLU	3.93	3.93	1385.80	3456.45	2.494
-199	1.57	3.01	XX	62	SLU	3.93	3.93	-1676.22	-3456.45	2.062
-4016	2.06	7.93	XX	63	SLU	3.93	3.93	-2679.49	-4993.12	1.863
68	36.13	22.80	XX	75	SLU	3.93	3.93	2420.89	4993.12	2.063
9	0.00	3.01	YY	63	SLU	3.93	3.93	1739.50	3456.45	1.987
-102	0.00	1.50	YY	49	SLU	3.93	3.93	-774.37	-3456.45	4.464
-3319	41.38	32.41	YY	62	SLU	3.93	3.93	-2621.55	-4993.12	1.905
38	43.45	12.59	YY	62	SLU	3.93	3.93	2992.22	4993.12	1.669

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Nodo	X <m>	Y <m>	DV	CC	TCC	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	My <daNm>	M'ydy <daNm>	Sic.
16	13.67	5.00	XX	13	SND	3.93	3.93	913.08	3050.28	3.341
-199	1.57	3.01	XX	1	SND	3.93	3.93	-1131.30	-3050.28	2.696
-885	0.80	12.59	XX	13	SND	3.93	3.93	-1896.54	-4536.66	2.392
68	36.13	22.80	XX	13	SND	3.93	3.93	1945.77	4536.66	2.332
9	0.00	3.01	YY	19	SND	3.93	3.93	2119.63	3050.28	1.439
102	0.00	0.00	YY	7	SND	3.93	3.93	-780.46	-3050.28	3.908
-2105	0.00	31.14	YY	19	SND	3.93	3.93	-2224.58	-4536.66	2.039
74	0.00	22.90	YY	19	SND	3.93	3.93	4132.18	4536.66	1.098

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

Nodo	X <m>	Y <m>	DV	CC	TCC	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	AfE St. <cmq/m>	Vsdu <daN>	ctgθ	VRcd <daN>	VRsd <daN>	Vrdu <daN>	Sic.
9	0.00	3.01	XX	37	SLU	3.93	3.93		4507.06				10339.00	2.294
9	0.00	3.01	XX	7	SND	3.93	3.93		3342.30				10339.00	3.093
74	0.00	22.90	XX	75	SLU	3.93	3.93		9787.12				13250.60	1.354
74	0.00	22.90	XX	1	SND	3.93	3.93		7390.03				13250.60	1.793
-151	0.00	2.26	YY	76	SLU	3.93	3.93		4837.03				10339.00	2.137
-151	0.00	2.26	YY	7	SND	3.93	3.93		4130.36				10339.00	2.503
-1579	0.00	22.35	YY	74	SLU	3.93	3.93		8426.29				13250.60	1.573
-1632	0.00	23.38	YY	13	SND	3.93	3.93		6072.36				13250.60	2.182

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Nodo	X <m>	Y <m>	DV	CC	TCC	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	Mom <daNm>	σ_c <daN/cmq>	σ_f <daN/cmq>
16	13.67	5.00	XX	66	SLE R	3.93	3.93	958.07	20.84	1223.69
16	13.67	5.00	XX	34	SLE Q	3.93	3.93	699.75	15.22	893.76
-199	1.57	3.01	XX	66	SLE R	3.93	3.93	-1180.25	25.68	1507.48
-199	1.57	3.01	XX	34	SLE Q	3.93	3.93	-999.71	21.75	1276.88

-4016	2.06	7.93	XX	67	SLE R	3.93	3.93	-1873.79	21.99	1612.29
-4016	2.06	7.93	XX	34	SLE Q	3.93	3.93	-1692.21	19.86	1456.05
68	36.13	22.80	XX	79	SLE R	3.93	3.93	1672.24	19.63	1438.86
27	6.11	7.79	XX	34	SLE Q	3.93	3.93	1365.89	16.03	1175.26
9	0.00	3.01	YY	67	SLE R	3.93	3.93	1226.69	26.69	1566.80
9	0.00	3.01	YY	34	SLE Q	3.93	3.93	1034.57	22.51	1321.41
-102	0.00	1.50	YY	53	SLE R	3.93	3.93	-542.11	11.79	692.41
-102	0.00	1.50	YY	34	SLE Q	3.93	3.93	-440.56	9.58	562.71
-3319	41.38	32.41	YY	66	SLE R	3.93	3.93	-1808.66	21.23	1556.24
-2044	0.00	30.17	YY	34	SLE Q	3.93	3.93	-1520.64	17.85	1308.42
38	43.45	12.59	YY	66	SLE R	3.93	3.93	2065.42	24.24	1777.17
74	0.00	22.90	YY	34	SLE Q	3.93	3.93	1765.66	20.72	1519.24

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

Nodo	X <m>	Y <m>	DV	CC	TCC	c <mm>	s <mm>	K_2	Φ_{eq}	Δ_{sm} <mm>	A_s <cmq>	$A_{c\ eff}$ <cmq>	σ_s <daN/cmq>	ε_{sm}	Wk <mm>
16	13.67	5.00	XX	34	SLE Q	30.00	200.00	0.50	10.00	205.89	4.71	687.49	893.76	0.26	0.09
16	13.67	5.00	XX	31	SLE F	30.00	200.00	0.50	10.00	205.89	4.71	687.49	939.56	0.27	0.10
-199	1.57	3.01	XX	34	SLE Q	30.00	200.00	0.50	10.00	205.89	4.71	687.49	1276.88	0.37	0.13
-199	1.57	3.01	XX	31	SLE F	30.00	200.00	0.50	10.00	205.89	4.71	687.49	1316.97	0.38	0.13
-4016	2.06	7.93	XX	34	SLE Q	30.00	200.00	0.50	10.00	245.68	4.71	875.00	1456.05	0.42	0.18
-4016	2.06	7.93	XX	31	SLE F	30.00	200.00	0.50	10.00	245.68	4.71	875.00	1475.00	0.43	0.18
27	6.11	7.79	XX	34	SLE Q	30.00	200.00	0.50	10.00	245.68	4.71	875.00	1175.26	0.34	0.14
27	6.11	7.79	XX	31	SLE F	30.00	200.00	0.50	10.00	245.68	4.71	875.00	1205.47	0.35	0.15
9	0.00	3.01	YY	34	SLE Q	30.00	200.00	0.50	10.00	205.89	4.71	687.49	1321.41	0.38	0.13
9	0.00	3.01	YY	69	SLE F	30.00	200.00	0.50	10.00	205.89	4.71	687.49	1357.24	0.40	0.14
-102	0.00	1.50	YY	34	SLE Q	30.00	200.00	0.50	10.00	205.89	4.71	687.49	562.71	0.16	0.06
-102	0.00	1.50	YY	31	SLE F	30.00	200.00	0.50	10.00	205.89	4.71	687.49	587.23	0.17	0.06
-2044	0.00	30.17	YY	34	SLE Q	30.00	200.00	0.50	10.00	245.68	4.71	875.00	1308.42	0.38	0.16
-2044	0.00	30.17	YY	31	SLE F	30.00	200.00	0.50	10.00	245.68	4.71	875.00	1329.05	0.39	0.16
74	0.00	22.90	YY	34	SLE Q	30.00	200.00	0.50	10.00	245.68	4.71	875.00	1519.24	0.44	0.18
74	0.00	22.90	YY	31	SLE F	30.00	200.00	0.50	10.00	245.68	4.71	875.00	1540.38	0.45	0.19

Stato limite ultimo - Verifiche a punzonamento

Pil	CC	TCC	d <m>	My <daNm>	Mz <daNm>	u_0 <m>	$V_{Ed,red}$ (u_0) <daN>	β (u_0)	ν	v_{Ed} (u_0) <daN/mq>	$V_{Rd,max}$ <daN/mq>	a <m>	u_1 <m>	$V_{Ed,red}$ (u_1) <daN>	β (u_1)	ρ_1	v_{Ed} (u_1) <daN/mq>	$V_{Rd,c}$ <daN/mq>	A_{sw} <cmq>	$V_{Rd,cs}$ <daN/mq>	$u_{out,ef}$ <m>
1	75	SLU	0.21	3.62	363.78	0.37	2538.73	1.21	0.54	38279.50	381139.00	0.32	0.88	1881.63	1.34	1.83	13373.40	64118.00	0.00	0.00	0.00
2	75	SLU	0.21	27.08	252.01	0.37	2440.73	1.15	0.54	35048.90	381139.00	0.34	0.91	1812.99	1.24	1.83	11441.60	60110.60	0.00	0.00	0.00
23	75	SLU	0.32	163.30	2486.21	1.60	8766.20	1.31	0.54	22753.70	381139.00	0.19	2.78	5680.19	2.01	1.25	13049.80	140218.00	0.00	0.00	0.00
24	75	SLU	0.32	92.27	2877.94	1.60	8990.10	1.35	0.54	24032.40	381139.00	0.22	2.98	5627.14	2.10	1.25	12553.60	120187.00	0.00	0.00	0.00
25	74	SLU	0.32	359.60	1568.74	0.40	5236.80	1.33	0.54	55412.40	381139.00	0.32	0.89	4040.89	1.70	1.25	24353.40	84130.60	0.00	0.00	0.00
26	37	SLU	0.32	3469.82	126.65	0.40	21835.20	1.17	0.54	203176.00	381139.00	0.38	0.99	16413.10	1.33	1.25	69822.20	70108.90	0.00	0.00	0.00
27	63	SLU	0.32	165.15	880.13	1.60	28795.40	1.03	0.54	59060.40	381139.00	0.35	3.77	20315.10	1.07	1.25	18344.10	76482.40	0.00	0.00	0.00
28	61	SLU	0.32	99.39	1206.82	1.60	14919.60	1.09	0.54	32207.60	381139.00	0.28	3.38	10089.10	1.22	1.25	11606.00	93478.50	0.00	0.00	0.00
29	61	SLU	0.32	76.94	1214.79	1.60	14944.00	1.09	0.54	32269.60	381139.00	0.28	3.38	10097.00	1.22	1.25	11624.50	93478.50	0.00	0.00	0.00
30	19	SND	0.32	717.07	2106.96	0.40	4185.75	1.58	0.54	52373.80	381139.00	0.32	0.89	3300.27	2.18	1.25	25548.30	84130.60	0.00	0.00	0.00
31	13	SND	0.32	3885.86	3630.57	0.40	10068.50	1.57	0.54	125675.00	381139.00	0.32	0.89	7829.93	2.19	1.25	60847.30	84130.60	0.00	0.00	0.00
32	1	SND	0.32	3859.87	2872.27	1.60	10723.50	1.49	0.54	31628.20	381139.00	0.22	2.98	7406.47	2.39	1.25	18850.80	120187.00	0.00	0.00	0.00
33	13	SND	0.32	4119.28	3372.08	1.60	12376.80	1.47	0.54	36010.50	381139.00	0.25	3.18	8399.03	2.26	1.25	18973.50	105163.00	0.00	0.00	0.00
34	62	SLU	0.32	210.29	2114.48	1.60	22589.40	1.10	0.54	49391.80	381139.00	0.32	3.57	15588.30	1.24	1.25	17146.80	84130.60	0.00	0.00	0.00
35	1	SND	0.32	3494.22	1385.73	1.60	11319.50	1.36	0.54	30546.70	381139.00	0.25	3.18	7456.63	2.00	1.25	14921.40	105163.00	0.00	0.00	0.00
36	61	SLU	0.32	419.30	1599.39	1.60	16972.00	1.11	0.54	37231.80	381139.00	0.25	3.18	11307.90	1.29	1.25	14580.70	105163.00	0.00	0.00	0.00
37	62	SLU	0.32	209.81	727.65	1.60	25450.30	1.03	0.54	52125.90	381139.00	0.32	3.57	17993.20	1.07	1.25	17160.10	84130.60	0.00	0.00	0.00
38	49	SLU	0.32	344.24	1293.57	1.60	20650.20	1.07	0.54	43852.40	381139.00	0.28	3.38	13800.90	1.18	1.25	15319.70	93478.50	0.00	0.00	0.00
39	75	SLU	0.32	234.14	3011.99	1.60	15879.40	1.21	0.54	38006.40	381139.00	0.25	3.18	10642.80	1.57	1.25	16636.00	105163.00	0.00	0.00	0.00
40	62	SLU	0.32	15.46	173.19	0.37	4181.09	1.05	0.54	37216.40	381139.00	0.25	0.77	2751.12	1.13	1.25	12852.00	105163.00	0.00	0.00	0.00
41	19	SND	0.32	1115.50	3626.29	1.60	7025.18	1.59	0.54	22101.50	381139.00	0.22	2.98	4211.45	2.93	1.25	13130.50	120187.00	0.00	0.00	0.00
42	74	SLU	0.32	0.95	219.88	1.49	4199.14	1.06	0.54	9450.40	381139.00	0.63	5.44	3470.15	1.07	1.25	2166.86	42065.30	0.00	0.00	0.00
43	77	SLU	0.32	4.36	193.04	1.49	3100.49	1.07	0.54	7049.91	381139.00	0.63	5.44	3845.85	1.06	1.25	2368.90	42065.30	0.00	0.00	0.00
44	61	SLU	0.32	379.95	2162.61	1.60	12137.30	1.20	0.54	28806.10	381139.00	0.22	2.98	7793.15	1.60	1.25	13301.90	120187.00	0.00	0.00	0.00
45	62	SLU	0.32	104.29	1950.28	1.60	25270.30	1.08	0.54	54341.30	381139.00	0.32	3.57	18007.00	1.19	1.25	19028.80	84130.60	0.00	0.00	0.00
46	61	SLU	0.32	102.02	1772.79	1.60	18883.20	1.10	0.54	41287.00	381139.00	0.28	3.38	12751.80	1.26	1.25	15098.40	93478.50	0.00	0.00	0.00
47	62	SLU	0.32	80.79	1102.18	1.60	25157.50	1.05	0.54	52293.30	381139.00	0.32	3.57	17844.10	1.11	1.25	17567.70	84130.60	0.00	0.00	0.00
48	61	SLU	0.32	60.34	1759.59	1.60	18754.90	1.10	0.54	41000.00	381139.00	0.28	3.38	12626.80	1.26	1.25	14954.40	93478.50	0.00	0.00	0.00
49	62	SLU	0.32	79.86	1685.55	1.60	25174.40	1.07	0.54	53579.50	381139.00	0.32	3.57	17857.10	1.17	1.25	18483.20	84130.60	0.00	0.00	0.00
50	61	SLU	0.32	325.98	2243.01	1.60	12250.20	1.20	0.54	29182.40	381139.00	0.22	2.98	7981.14	1.61	1.25	13663.40	120187.00	0.00	0.00	0.00
51	7	SND	0.32	743.83	1820.54	0.40	4476.31	1.48	0.54	52450.90	381139.00	0.32	0.89	3546.17	1.97	1.25	24813.60	84130.60	0.00	0.00	0.00
52	75	SLU	0.32	3.84	181.62	0.37	4005.97	1.05	0.54	35799.30	381139.00	0.25	0.77	2719.88	1.14	1.25	12789.00	105163.00	0.00	0.00	0.00
53	7	SND	0.32	976.66	3697.68	1.60	8781.81	1.47	0.54	25652.40	381139.00	0.22	2.98	5937.96	2.38	1.25	15038.30	120187.00	0.00	0.00	0.00
54	75	SLU	0.32	4.48	13.81	1.49	8443.72	1.00	0.54	18000.20	381139.00	0.25	3.07	5811.89	1.01	1.25	6039.07	105163.00	0.00	0.00	0.00
55	75	SLU	0.32	4.99	32.55	1.49	9710.42	1.00	0.54	20738.60	381139.00	0.28	3.27	6764.39	1.01	1.25	6631.93	93478.50	0.00	0.00	0.00
56	75	SLU	0.32	108.89	1497.47	1.60	12293.80	1.13	0.54	27622.60	381139.00	0.28	3.38	8847.13	1.32	1.25	10946.80	93478.50	0.00	0.00	0.00
57	74	SLU	0.32	626.01	2233.16	1.60	13981.30	1.18	0.54	32730.30	381139.00	0.25	3.18	9491.55	1.49	1.25	14090.70	105163.00	0.00	0.00	0.00
58	13	SND	0.32	3185.87	999.79	1.60	9332.22	1.39	0.54	25700.10	381139.00	0.22	2.98	6350.28	2.13	1.25	14371.10	120187.00	0.00	0.00	0.00
59	13	SND	0.32	2897.59	1472.59	1.60	7984.64	1.44	0.54	22835.40	381139.00	0.22	2.98	5246.47	2.33	1.25	12993.50	120187.00	0.00	0.00	0.00
60	13	SND	0.32	2962.65	1496.69	1.60	6763.00	1.53	0.54	20559.80	381139.00	0.22	2.98	4426.02	2.61	1.25	12277.00	120187.00	0.00	0.00	0.00
61	13	SND	0.32	3177.39	1319.57	1.60	6646.67	1.56	0.54	20589.90	381139.00	0.19	2.78	4201.38	2.89	1.25	13867.00	140218.00	0.00	0.00	0.00
62	13	SND	0.32	2844.95	1889.34	1.60	4017.23	1.92	0.54	15318.20	381139.00	0.63	5.55	4015.68	1.92	1.25	4417.48	42065.30	0.00	0.00	0.00
63	13	SND	0.32	2086.13	2155.11	0.40	3935.50	1.83	0.54	57046.30	381139.00	0.25	0.79	3023.35	2.98	1.25	35934.30	105163.00	0.00	0.00	0.00
64	1	SND	0.32	1263.11	642.26	1.20	5939.43	1.28	0.54	20038.30	381139.00	0.19	2.38	3856.22	1.98	1.25	10144.10	140218.00	0.00	0.00	0.00
65	75	SLU	0.32	47.30	240.22	1.60	24550.10	1.01	0.54	49237.10	381139.00	0.28	3.38	16883.90	1.03	1.25	16304.30	93478.50	0.00	0.00	0.00
66	75	SLU	0.32	208.41	10.95	1.60	24601.00	1.01	0.54	49260.30	381139.00	0.32	3.57	16979.60	1.02	1.25	15408.00	84130.60	0.00	0.00	0.00
67	75	SLU	0.32	151.94	588.50	1.60	27028.40	1.02	0.54	54935.30	381139.00	0.32	3.57	18778.40	1.06	1.25	17625.50	84130.60	0.00	0.00	0.00
68	75	SLU	0.32	135.94	90.00	1.60	26369.00	1.01	0.54	52670.00	381139.00	0.28	3.38	18398.30	1.02	1.25	17585.00	93478.40	0.00	0.00	0.00
69	75	SLU	0.32	139.70	1199.68	1.60	25072.10	1.05	0.54	52344.50	381139.00	0.32	3.57	17355.80	1.12	1.25	17293.20	84130.60	0.00	0.00	0.00
70	1	SND	0.32	3595.18	1341.15	1.60	2566.51	2.62	0.54	13347.80	381139.00	0.63	5.55	7226.95	1.58	1.25	6517.19	42065.30	0.00	0.00	0.00
71	13	SND	0.32	3458.10	1443.99	1.60	11373.10	1.36	0.54	30628.10	381139.00	0.25	3.18	7598.27	1.98	1.25	15039.90	105163.00	0.00	0.00	0.00
72	13	SND	0.32	3338.70	1833.59	1.60	10456.30	1.40	0.54	28941.60	381139.00	0.22	2.98	7079.31	2.15	1.25	16218.40	120187.00	0.00	0.00	0.00
73	13	SND	0.32	2124.54	1810.30	0.40	4486.88	1.67	0.54	59630.70	381139.00	0.25	0.79	3360.14	2.65	1.25	35623.80	105163.00	0.00	0.00	0.00
74	7	SND	0.32	1838.36	4079.62	0.40	7786.32	1.62	0.54	100304.00	381139.00	0.28	0.84	5962.70	2.40	1.25	53754.40	93478.50	0.00	0.00	0.00
75	7	SND	0.32	1398.11	3984.77	1.60	10349.30	1.44	0.54	29619.70	381139.00	0.22	2.98	7129.10	2.27	1.25	17214.60	120187.00	0.00	0.00	0.00
76	75	SLU	0.32	401.33	1494.08	1.60	15634.70	1.11	0.54	34349.60	381139.00	0.28	3.38	10872.60	1.26	1.25	12931.10	93478.50	0.00	0.00	0.00
77	75	SLU	0.32	130.11	1817.88	1.60	19381.40	1.10	0.54	42376.20	381139.00	0.28	3.38	13700.50	1.25	1.25	16072.30	93478.50	0.00	0.00	0.00

78	75	SLU	0.32	163.12	1435.62	1.60	19584.20	1.08	0.54	41966.00	381139.00	0.28	3.38	13866.30	1.19	1.25	15567.30	93478.50	0.00	0.00	0.00
79	75	SLU	0.32	127.56	376.10	1.20	15691.30	1.03	0.54	42723.70	381139.00	0.28	2.98	10973.30	1.08	1.25	12584.30	93478.50	0.00	0.00	0.00
80	37	SLU	0.32	1336.90	78.30	0.30	12845.00	1.12	0.54	152278.00	381139.00	0.28	0.74	9674.54	1.29	1.25	53140.60	93478.50	0.00	0.00	0.00
81	76	SLU	0.32	30.93	277.06	1.20	18732.10	1.02	0.54	50406.70	381139.00	0.28	2.98	13828.40	1.04	1.25	15367.60	93478.50	0.00	0.00	0.00
82	62	SLU	0.32	142.22	2022.26	1.60	12658.10	1.17	0.54	29476.70	381139.00	0.25	3.18	8519.98	1.47	1.25	12539.80	105163.00	0.00	0.00	0.00
83	62	SLU	0.32	189.15	1288.60	1.60	11768.60	1.12	0.54	26152.30	381139.00	0.19	2.78	7744.23	1.39	1.25	12266.20	140218.00	0.00	0.00	0.00
84	19	SND	0.32	1354.26	2222.23	0.40	4500.32	1.63	0.54	58112.20	381139.00	0.28	0.84	3374.70	2.44	1.25	30912.20	93478.50	0.00	0.00	0.00
86	7	SND	0.32	1726.55	3716.57	0.40	4792.56	1.93	0.54	73303.00	381139.00	0.25	0.79	3514.88	3.32	1.25	46636.20	105163.00	0.00	0.00	0.00
87	7	SND	0.32	1830.43	3124.01	0.40	4955.51	1.79	0.54	70489.20	381139.00	0.25	0.79	3342.49	3.16	1.25	42151.60	105163.00	0.00	0.00	0.00
88	7	SND	0.32	1578.99	2957.10	0.40	4855.49	1.75	0.54	67384.60	381139.00	0.25	0.79	3382.54	2.97	1.25	40175.80	105163.00	0.00	0.00	0.00
89	76	SLU	0.32	48.94	1804.17	0.40	8757.32	1.22	0.54	85034.70	381139.00	0.28	0.84	6152.83	1.55	1.25	35777.60	93478.50	0.00	0.00	0.00
90	74	SLU	0.32	230.33	2048.24	0.40	7242.08	1.31	0.54	75214.50	381139.00	0.25	0.79	5149.08	1.80	1.25	36963.10	105163.00	0.00	0.00	0.00
91	19	SND	0.32	2042.64	2634.96	0.80	1868.67	2.93	0.54	21761.10	381139.00	0.63	2.77	3935.21	1.92	1.25	8642.11	42065.30	0.00	0.00	0.00
93	36	SLU	0.32	511.53	1435.79	0.40	8886.99	1.19	0.54	83648.40	381139.00	0.25	0.79	5946.52	1.51	1.25	35877.60	105163.00	0.00	0.00	0.00
94	75	SLU	0.32	85.05	792.62	0.40	12214.60	1.07	0.54	103801.00	381139.00	0.32	0.89	8311.43	1.17	1.25	34484.40	84130.60	0.00	0.00	0.00
95	75	SLU	0.32	98.24	933.65	0.40	12422.80	1.08	0.54	106672.00	381139.00	0.32	0.89	8768.50	1.19	1.25	36988.20	84130.60	0.00	0.00	0.00
96	74	SLU	0.32	50.54	894.46	0.40	10804.90	1.09	0.54	93462.40	381139.00	0.32	0.89	7592.55	1.21	1.25	32543.00	84130.60	0.00	0.00	0.00
97	75	SLU	0.32	72.57	1076.99	0.40	12586.40	1.09	0.54	109181.00	381139.00	0.32	0.89	8895.75	1.21	1.25	38313.60	84130.60	0.00	0.00	0.00
98	62	SLU	0.32	245.81	2695.06	0.40	7877.06	1.37	0.54	85805.50	381139.00	0.22	0.75	5416.98	2.07	1.25	47740.70	120187.00	0.00	0.00	0.00
99	74	SLU	0.32	95.65	3029.44	0.40	8071.36	1.41	0.54	90141.90	381139.00	0.25	0.79	5412.95	2.11	1.25	45730.90	105163.00	0.00	0.00	0.00
100	19	SND	0.32	1470.65	2828.90	0.40	6583.07	1.53	0.54	79684.60	381139.00	0.25	0.79	4684.57	2.36	1.25	44073.10	105163.00	0.00	0.00	0.00
102	75	SLU	0.32	312.51	543.92	1.60	26983.30	1.03	0.54	54887.70	381139.00	0.35	3.77	18938.10	1.05	1.25	16813.10	76482.40	0.00	0.00	0.00
103	7	SND	0.32	649.64	1283.53	1.20	1899.24	1.87	0.54	9415.67	381139.00	0.63	5.15	2890.63	1.57	1.25	2806.64	42065.30	0.00	0.00	0.00
4064	75	SLU	0.21	7.96	465.14	0.37	1996.08	1.34	0.54	33358.90	381139.00	0.28	0.81	1477.73	1.61	1.83	13631.40	73982.30	0.00	0.00	0.00
4065	61	SLU	0.21	27.34	266.19	0.75	2852.60	1.14	0.54	20221.00	381139.00	0.21	1.42	1940.14	1.31	1.83	8322.45	96176.90	0.00	0.00	0.00

Verifiche e armature solai

Solai a quota 4.03

Schema 1

CAMPATA 1
SOLAIO GETTATO IN OPERA H = 20+5

Tralicci non presenti - Rete sup. ø6 20x20 - Rete inf. non presente
Copriferro sup. = 3.50cm - Copriferro inf. = 3.50cm - Copriferro confezione = 1.30cm

Luce cal = 6.11m - Interasse = 50.0cm - Altezza = 25.0cm - Nervat = 12.0cm - Cappa = 5.0cm

Descrizione	distanza m	Momento F. Kgm/int	Area inf. cmq	Area sup. cmq	Momento R. Kgm/int	Mr/Mf	Epsilon calc %	Epsilon acc %
Asse app. sx	0.00	-991.63	0.79	2.26	1842.81	1.86	3.5	44.0
Filo all. sx	0.20	251.18	4.81	2.97	3637.82	14.48	3.5	19.2
Max. campata	3.06	1983.27	4.02	0.71	3165.50	1.60	3.5	24.2
Filo all. dx	5.91	251.17	4.81	2.97	3637.82	14.48	3.5	19.2
Asse app. dx	6.11	-991.63	0.79	2.26	1842.81	1.86	3.5	44.0

Per solette con spessore minore di 50 mm resistenza a compressione = 0.80*Fcd

Descrizione	Taglio filo Kg	Vrd filo Vrcd Kg	Taglio banc. Kg	Vrd banc. Vrcd Kg	Largh. cm	Nerva. cm	Vrsd Kg	Area cmq	Dist. cm
Filo sx	1213.38	5142.45 66671.30	1213.38	1234.19 16001.11	0.00	12.00	0.00	0.00	0.00
Filo dx	-1213.38	5142.45 66671.30	-1213.38	1234.19 16001.11	0.00	12.00	0.00	0.00	0.00

Vrd = 0,18 * k * (100 * ro1 * fck)1/3 / gammaC >= (v min) * bw * d
Vrcd = 0,9 * d * bw * f'cd * (ctg alfa + 1) / (1 + 1)
Vrsd = 0,9 * d * (Asw / s) * fyd * (ctg alfa + 1) sin alfa

Freccia solaio = 0.786cm - Momento di inerzia = 21616cm4
Rapporto snellezza L/h = 24.4< 27.4 (C4.1.13)
Limite snellezza verificata (C4.1.13)
Umidità relativa = 75% - Tempo di applicazione del carico = 30 gg - Coeff. Viscosità = 0.00

STATI LIMITE DI ESERCIZIO
Condizioni ambiente: Ordinarie - Classe di esposizione: X0
Tipo acciaio: B450C - Tensione caratteristica = 4500.0kg/cmq - Tipo di armatura: Armature Poco Sensibili
Tipo calcestruzzo Rck = 300 - Resistenza cilindrica fck = 249.00kg/cmq
Resistenza a trazione fctm = 26.08kg/cmq - Resistenza a trazione-flessione fcfm = 31.29kg/cmq
Coefficiente beta1 = 1 - Coefficiente beta1 = 0.50 - Coefficiente omogen. = 15.00
COMBINAZIONI RARE
Momento soll. = 1399.95kgm - Asse neutro = 6.08cm
Compressione calc. = 46.93kg/cmq - Compressione limite calc. = 149.40kg/cmq
Trazione acciaio = 1784.51kg/cmq - Trazione limite acciaio = 3600.00kg/cmq
COMBINAZIONI FREQUENTI
Momento soll. = 1283.29kgm - Asse neutro = 6.08cm
Compressione calc. = 43.02kg/cmq

Trazione acciaio = 1635.80kg/cmq
COMBINAZIONI QUASI PERMANENTI
Momento soll. = 1283.29kgm - Asse neutro = 6.08cm
Compressione calc. = 43.02kg/cmq - Compressione limite calc. = 112.05kg/cmq
Trazione acciaio = 1635.80kg/cmq

APERTURA DELLE FESSURE
Modulo W sezione interamente reagente = 1972.24cm3 - Momento di fessurazione = W*fcfm = 514.29kgm
Diametro medio tondini = 16.00mm - Ricoprimento armatura c = 27.00mm
Distanza fra le barre s = 30.00mm - Tensione acciaio = 655.56kg/cmq
Area efficace Ac,eff = 75.67cmq - Area acciaio teso = 4.02cmq - Rapporto As/Aeff Ro = 0.053
COMBINAZIONI FREQUENTI
Distanza media tra le fessure in mm = 170.18mm
Epsilon_sm = 0.00072 - Epsilon_sm,n = 0.00031
Tensione acciaio = 1635.80kg/cmq
Apertura limite delle fessure mm = 0.40mm
Ampiezza fessura in mm Wm = 0.12mm
Ampiezza fessura in mm Wk = 0.21mm
Combinazione fessurata
COMBINAZIONI QUASI PERMANENTI
Distanza media tra le fessure in mm = 170.18mm
Epsilon_sm = 0.00072 - Epsilon_sm,n = 0.00031
Tensione acciaio = 1635.80kg/cmq
Apertura limite delle fessure mm = 0.30mm
Ampiezza fessura in mm Wm = 0.12mm
Ampiezza fessura in mm Wk = 0.21mm
Combinazione fessurata

Schema 2

CAMPATA 1
SOLAIO GETTATO IN OPERA H = 20+5

Tralicci non presenti - Rete sup. ø6 20x20 - Rete inf. non presente
Copriferro sup. = 3.50cm - Copriferro inf. = 3.50cm - Copriferro confezione = 1.30cm

Luce cal = 3.14m - Interasse = 50.0cm - Altezza = 25.0cm - Nervat = 12.0cm - Cappa = 5.0cm

Descrizione	distanza m	Momento F. Kgm/int	Area inf. cmq	Area sup. cmq	Momento R. Kgm/int	Mr/Mf	Epsilon calc %	Epsilon acc %
Asse app. sx	0.00	-261.90	0.79	1.57	1300.61	4.97	3.5	63.2
Filo all. sx	0.20	124.95	3.05	2.28	2386.58	19.10	3.5	30.7
Max. campata	1.57	523.79	2.26	0.71	1838.99	3.51	3.5	44.6
Filo all. dx	2.94	124.95	3.05	2.28	2386.58	19.10	3.5	30.7
Asse app. dx	3.14	-261.90	0.79	1.57	1300.61	4.97	3.5	63.2

Per solette con spessore minore di 50 mm resistenza a compressione = 0.80*Fcd

Descrizione	Taglio filo Kg	Vrd filo Vrcd Kg	Taglio banc. Kg	Vrd banc. Vrcd Kg	Largh. cm	Nerva. cm	Vrsd Kg	Area cmq	Dist. cm
Filo sx	582.25	5142.45 66671.30	582.25	1234.19 16001.11	0.00	12.00	0.00	0.00	0.00
Filo dx	-582.25	5142.45 66671.30	-582.25	1234.19 16001.11	0.00	12.00	0.00	0.00	0.00

Vrd = 0,18 * k * (100 * ro1 * fck)1/3 / gammaC >= (v min) * bw * d
Vrcd = 0,9 * d * bw * f'cd * (ctg alfa + 1) / (1 + 1)
Vrsd = 0,9 * d * (Asw / s) * fyd * (ctg alfa + 1) sin alfa

Freccia solaio = 0.087cm - Momento di inerzia = 13588cm4
Rapporto snellezza L/h = 12.6< 49.9 (C4.1.13)
Limite snellezza verificata (C4.1.13)
Umidità relativa = 75% - Tempo di applicazione del carico = 30 gg - Coeff. Viscosità = 0.00

STATI LIMITE DI ESERCIZIO
Condizioni ambiente: Ordinarie - Classe di esposizione: X0
Tipo acciaio: B450C - Tensione caratteristica = 4500.0kg/cmq - Tipo di armatura: Armature Poco Sensibili
Tipo calcestruzzo Rck = 300 - Resistenza cilindrica fck = 249.00kg/cmq
Resistenza a trazione fctm = 26.08kg/cmq - Resistenza a trazione-flessione fcfm = 31.29kg/cmq
Coefficiente beta1 = 1 - Coefficiente beta1 = 0.50 - Coefficiente omogen. = 15.00
COMBINAZIONI RARE
Momento soll. = 369.74kgm - Asse neutro = 4.72cm
Compressione calc. = 15.41kg/cmq - Compressione limite calc. = 149.40kg/cmq
Trazione acciaio = 822.08kg/cmq - Trazione limite acciaio = 3600.00kg/cmq
COMBINAZIONI FREQUENTI
Momento soll. = 338.92kgm - Asse neutro = 4.72cm
Compressione calc. = 14.12kg/cmq
Trazione acciaio = 753.57kg/cmq
COMBINAZIONI QUASI PERMANENTI

Momento soll. = 338.92kgm - Asse neutro = 4.72cm
Compressione calc. = 14.12kg/cmq - Compressione limite calc. = 112.05kg/cmq
Trazione acciaio = 753.57kg/cmq

APERTURA DELLE FESSURE
Modulo W sezione interamente reagente = 1848.78cm3 - Momento di fessurazione = W*fcfm = 482.10kgm
Diametro medio tondini = 12.00mm - Ricoprimento armatura c = 29.00mm
Distanza fra le barre s = 30.00mm - Tensione acciaio = 1071.91kg/cmq
Area efficace Ac,eff = 81.13cmq - Area acciaio teso = 2.26cmq - Rapporto As/Aeff Ro = 0.028
COMBINAZIONI FREQUENTI
Combinazione non fessurata
COMBINAZIONI QUASI PERMANENTI
Combinazione non fessurata

Schema 3

CAMPATA 1
SOLAIO GETTATO IN OPERA H = 20+5

Tralicci non presenti - Rete sup. ø6 20x20 - Rete inf. non presente
Copriferro sup. = 3.50cm - Copriferro inf. = 3.50cm - Copriferro confezione = 1.30cm

Luce cal = 2.01m - Interasse = 50.0cm - Altezza = 25.0cm - Nervat = 12.0cm - Cappa = 5.0cm

Descrizione	distanza m	Momento F. Kgm/int	Area inf. cmq	Area sup. cmq	Momento R. Kgm/int	Mr/Mf	Epsilon calc %	Epsilon acc %
Asse app. sx	0.00	-107.32	0.79	1.01	919.45	8.57	3.5	51.6
Filo all. sx	0.20	76.93	2.36	1.71	1872.25	24.34	3.5	40.1
Max. campata	1.01	214.63	1.57	0.71	1295.88	6.04	3.5	64.3
Filo all. dx	1.81	76.93	2.36	1.71	1872.25	24.34	3.5	40.1
Asse app. dx	2.01	-107.32	0.79	1.01	919.45	8.57	3.5	51.6

Per solette con spessore minore di 50 mm resistenza a compressione = 0.80*Fcd

Descrizione	Taglio filo Kg	Vrd filo Vrcd Kg	Taglio banc. Kg	Vrd banc. Vrcd Kg	Largh. cm	Nerva. cm	Vrsd Kg	Area cmq	Dist. cm
Filo sx	342.13	5142.45 66671.30	342.13	1728.11 16001.11	0.00	12.00	0.00	0.00	0.00
Filo dx	-342.13	5142.45 66671.30	-342.13	1728.11 16001.11	0.00	12.00	0.00	0.00	0.00

Vrd = 0,18 * k * (100 * ro1 * fck)1/3 / gammaC >= (v min) * bw * d
Vrcd = 0,9 * d * bw * f'cd * (ctg alfa + 1) / (1 + 1)
Vrsd = 0,9 * d * (Asw / s) * fyd * (ctg alfa + 1) sin alfa

Freccia solaio = 0.020cm - Momento di inerzia = 9879cm4
Rapporto snellezza L/h = 8.0< 38.4 (C4.1.13)
Limite snellezza verificata (C4.1.13)
Umidità relativa = 75% - Tempo di applicazione del carico = 30 gg - Coeff. Viscosità = 0.00

STATI LIMITE DI ESERCIZIO
Condizioni ambiente: Ordinarie - Classe di esposizione: X0
Tipo acciaio: B450C - Tensione caratteristica = 4500.0kg/cmq - Tipo di armatura: Armature Poco Sensibili
Tipo calcestruzzo Rck = 300 - Resistenza cilindrica fck = 249.00kg/cmq
Resistenza a trazione fctm = 26.08kg/cmq - Resistenza a trazione-flessione fcfm = 31.29kg/cmq
Coefficiente beta1 = 1 - Coefficiente beta1 = 0.50 - Coefficiente omogen. = 15.00
COMBINAZIONI RARE
Momento soll. = 151.50kgm - Asse neutro = 4.03cm
Compressione calc. = 7.37kg/cmq - Compressione limite calc. = 149.40kg/cmq
Trazione acciaio = 479.20kg/cmq - Trazione limite acciaio = 3600.00kg/cmq
COMBINAZIONI FREQUENTI
Momento soll. = 138.88kgm - Asse neutro = 4.03cm
Compressione calc. = 6.76kg/cmq
Trazione acciaio = 439.27kg/cmq
COMBINAZIONI QUASI PERMANENTI
Momento soll. = 138.88kgm - Asse neutro = 4.03cm
Compressione calc. = 6.76kg/cmq - Compressione limite calc. = 112.05kg/cmq
Trazione acciaio = 439.27kg/cmq

APERTURA DELLE FESSURE
Modulo W sezione interamente reagente = 1799.99cm3 - Momento di fessurazione = W*fcfm = 469.38kgm
Diametro medio tondini = 10.00mm - Ricoprimento armatura c = 30.00mm
Distanza fra le barre s = 30.00mm - Tensione acciaio = 1484.62kg/cmq
Area efficace Ac,eff = 83.88cmq - Area acciaio teso = 1.57cmq - Rapporto As/Aeff Ro = 0.019
COMBINAZIONI FREQUENTI
Combinazione non fessurata
COMBINAZIONI QUASI PERMANENTI
Combinazione non fessurata

Verifiche aste in acciaio

Simbologia

Φ_y		= Coefficiente Φ per inflessione intorno all'asse y(c)
Φ_z		= Coefficiente Φ per inflessione intorno all'asse z(e)
χ_y		= Coefficiente χ di riduzione per instabilità intorno all'asse y(c)
χ_z		= Coefficiente χ di riduzione per instabilità intorno all'asse z(e)
δ	<cm>	= Spostamento relativo asta
λ^*_y		= Snellezza adimensionale per inflessione intorno all'asse y(c)
λ^*_z		= Snellezza adimensionale per inflessione intorno all'asse z(e)
λ_y		= Snellezza per inflessione intorno all'asse y(c)
λ_z		= Snellezza per inflessione intorno all'asse z(e)
$\sigma_{ID,max}$	<daN/cmq>	= Tensione ideale massima
σ_M	<daN/cmq>	= Tensione normale per momento flettente
σ_N	<daN/cmq>	= Tensione normale per sforzo normale
τ	<daN/cmq>	= Tensione tangenziale per taglio e/o torsione
Aeff	<cmq>	= Area effettiva per trazione
Anet	<cmq>	= Area netta per compressione
Area	<cmq>	= Area
Atag,y	<cmq>	= Area resistente a taglio in dir. Y
Atag,z	<cmq>	= Area resistente a taglio in dir. Z
CC		= Numero della combinazione delle condizioni di carico elementari
Cod.		= Codice
Curva		= Curva di instabilità adottata
D	<cm>	= Distanza
Fyk	<daN/cmq>	= Tensione caratteristica di snervamento dell'acciaio
Fyt	<daN/cmq>	= Tensione caratteristica di rottura
Iy	<cm>	= Raggio giratorio d'inerzia rispetto all'asse Y
Iz	<cm>	= Raggio giratorio d'inerzia rispetto all'asse Z
Jω	<cm6>	= Costante di ingobbamento
Jy	<cm4>	= Momento d'inerzia rispetto all'asse Y
Jz	<cm4>	= Momento d'inerzia rispetto all'asse Z
$K_E\phi$		= Fattore di riduzione del modulo di elasticità dell'acciaio in funzione della temperatura
$K_y\phi$		= Fattore di riduzione della resistenza a snervamento dell'acciaio in funzione della temperatura
L	<m>	= Lunghezza dell'asta
M	<daNm>	= Momento agente
M,Ed	<daNm>	= Momento flettente di calcolo
M,V,c,Rd	<daNm>	= Resistenza di calcolo a flessione ridotta per taglio
MN,c,Rd	<daNm>	= Resistenza di calcolo a pressoflessione
Mx	<daNm>	= Momento torcente intorno all'asse X
Myeq,Ed	<daNm>	= Valore equivalente del momento flettente intorno all'asse Y
Mzeq,Ed	<daNm>	= Valore equivalente del momento flettente intorno all'asse Z
N	<daN>	= Sforzo normale
N,Ed	<daN>	= Forza assiale di calcolo
Nc,Rd	<daN>	= Resistenza a compressione
Ncr,y	<daN>	= Sforzo normale critico euleriano per inflessione intorno all'asse y(c)
Ncr,z	<daN>	= Sforzo normale critico euleriano per inflessione intorno all'asse z(e)
Sez.		= Numero della sezione
T	<daN>	= Taglio agente
Temp.	<°C>	= Temperatura
Tipo		= Tipologia Cir.c = Circolare cava R = Rettangolare
Tp		= Tipo di acciaio
V,Ed	<daN>	= Forza di taglio di calcolo
Vc,Rd	<daN>	= Resistenza a taglio
Vc,Rd,Red	<daN>	= Resistenza a taglio ridotta
Wy,plas	<cmc>	= Modulo di resistenza plastico intorno all'asse Y
Wymin	<cmc>	= Modulo di resistenza minimo rispetto all'asse Y
Wz,plas	<cmc>	= Modulo di resistenza plastico intorno all'asse Z
Wzmin	<cmc>	= Modulo di resistenza minimo rispetto all'asse Z
Xl	<m>	= Coordinata progressiva (dal nodo iniziale dell'asta) in cui viene effettuato il progetto/verifica
$f_{z,G}$	<cm>	= Freccia in direzione Z globale
$f_{z,L}$	<cm>	= Freccia in direzione Z locale

Caratteristiche profilati utilizzati

Sez.	Cod.	Tipo	D <cm>	Area <cmq>	Anet <cmq>	Aeff <cmq>	Jy <cm4>	Jz <cm4>	Iy <cm>	Iz <cm>	Wymin <cmc>	Wzmin <cmc>	Tp	Fyk <daN/cmq>	Fyt <daN/cmq>
2	CHS273x6.3	Cir.c	--	52.79	52.79	52.79	4695.83	4695.83	9.43	9.43	344.02	344.02	S235H UNI EN 10210-1	2350.00	3600.00
8	CHS168.3x5	Cir.c	--	25.65	25.65	25.65	855.85	855.85	5.78	5.78	101.70	101.70	S235H UNI EN 10210-1	2350.00	3600.00

Caratteristiche profilati utilizzati

Sez.	Cod.	Wy,plas <cmc>	Wz,plas <cmc>	Atag,y <cmq>	Atag,z <cmq>	Jω <cm6>	Temp. <°C>	$K_y\phi$	$K_E\phi$
2	CHS273x6.3	446.43	446.43	33.60	33.60		940.97	0.05	0.06
8	CHS168.3x5	132.85	132.85	16.33	16.33		941.93	0.05	0.06

Asta n. 1 (1 -2264) - Sez. 2 (CHS273x6.3) - Crit. 1

- Verifica in termini tensionali [4.2.4] - CC 19 SND Xl=0.00 - Classe 3
  Sollecitazioni: N=-1457.61 T=242.04 M=404.56 M_x=-18.77
  Tensioni: σ_N=-27.61 $\sigma_{m,d}$=-117.60 τ=2.73 σ_{max}=-145.21 (sfrut=0.06)
  Tensioni: σ_N=-27.61 $\sigma_{m,d}$=-0.00 τ=11.90 τ_{max}=11.90 (sfrut=0.01)
  Tensioni: σ_N=-27.61 $\sigma_{m,d}$=-117.60 τ=2.73 $\sigma_{ID,max}$=145.29 (sfrut=0.06)

- Verifica a taglio Dir. Z (EC3 4.2.3.3 (6) 4.2.3.4 (4)) - CC 87 SLU I Xl=0.00 - Classe 1
  Sollecitazioni: T=43.51
  V,Ed=43.51 Vc,Rd=2362.06 V,Ed/Vc,Rd=0.02

- Verifica a presso o tenso-flessione retta YY (4.2.4.1.2.7) - CC 87 SLU I Xl=3.11 - Classe 1
  Sollecitazioni: N=-1047.70 T=43.51 M=88.01
  M,Ed=88.01 M,V,c,Rd=543.50

N,Ed=-1047.70 Nc,Rd=-6426.27 YY n=N,Ed/Nc,Rd=0.16 MN,c,Rd=454.89 M,Ed/MN,c,Rd=0.19

- Verifica a taglio Dir. Z [4.2.16] - CC 74 SLU Xl=0.00 - Classe 1
  Sollecitazioni: T=291.24
  V,Ed=291.24 Vc,Rd=43423.40 V,Ed/Vc,Rd=0.01

- Verifica a presso o tenso-flessione retta YY (4.2.4.1.2.7) - CC 74 SLU Xl=0.00 - Classe 1
  Sollecitazioni: N=-2505.61 T=291.24 M=453.38
  M,Ed=453.38 M,V,c,Rd=9991.50
  N,Ed=-2505.61 Nc,Rd=-118139.00 YY n=N,Ed/Nc,Rd=0.02 MN,c,Rd=9779.59 M,Ed/MN,c,Rd=0.05

- Verifica di stabilità aste presso-inflesse (C4.2.4.1.3.3.1) - CC 87 SLU I - Classe 1
  Sollecitazioni: N,Ed=-1174.54 Myeq,Ed=4.94 Mzeq,Ed=87.80
  L=3.36
  λ=35.64 Ncr,y=50209.40 λ^*_y=0.36 Curva a: Φ_y=0.68 χ_y=0.79
  λ=35.64 Ncr,z=50209.40 λ^*_z=0.36 Curva a: Φ_z=0.68 χ_z=0.79
  χ,min=0.79
  Verifica: 0.18+0.17=0.35

- Verifica di stabilità aste presso-inflesse (C4.2.4.1.3.3.1) - CC 74 SLU - Classe 1
  Sollecitazioni: N,Ed=-2505.61 Myeq,Ed=16.64 Mzeq,Ed=-453.34
  L=3.36
  λ=35.64 Ncr,y=861500.00 λ^*_y=0.38 Curva a: Φ_y=0.59 χ_y=0.96
  λ=35.64 Ncr,z=861500.00 λ^*_z=0.38 Curva a: Φ_z=0.59 χ_z=0.96
  χ,min=0.96
  Verifica: 0.02+0.05=0.07

- Verifica Spostamento relativo massimo per singola asta - CC 78
  δ=0.09 (L/3565)

Asta n. 1 (-2264 2001) - Sez. 2 (CHS273x6.3) - Crit. 1

- Verifica in termini tensionali [4.2.4] - CC 7 SND Xl=0.00 - Classe 3
  Sollecitazioni: N=-747.47 T=139.36 M=199.89 M_x=32.19
  Tensioni: σ_N=-14.16 $\sigma_{m,d}$=-58.11 τ=4.68 σ_{max}=-72.27 (sfrut=0.03)
  Tensioni: σ_N=-14.16 $\sigma_{m,d}$=-0.00 τ=9.96 τ_{max}=9.96 (sfrut=0.01)
  Tensioni: σ_N=-14.16 $\sigma_{m,d}$=-58.11 τ=4.68 $\sigma_{ID,max}$=72.72 (sfrut=0.03)

- Verifica a taglio e torsione Dir. Z [4.2.25] - CC 87 SLU I Xl=0.00 - Classe 1
  Sollecitazioni: T=80.43 M_x=1.84
  V,Ed=80.43 Vc,Rd,Red=2353.06 V,Ed/Vc,Rd,Red=0.03

- Verifica a presso o tenso-flessione retta YY (4.2.4.1.2.7) - CC 87 SLU I Xl=1.89 - Classe 1
  Sollecitazioni: N=-555.13 T=80.43 M=89.62 M_x=1.84
  M,Ed=89.62 M,V,c,Rd=543.50
  N,Ed=-555.13 Nc,Rd=-6426.27 YY n=N,Ed/Nc,Rd=0.09 MN,c,Rd=496.55 M,Ed/MN,c,Rd=0.18

- Verifica a taglio e torsione Dir. Z [4.2.25] - CC 61 SLU Xl=0.00 - Classe 1
  Sollecitazioni: T=218.44 M_x=1.54
  V,Ed=218.44 Vc,Rd,Red=43415.90 V,Ed/Vc,Rd,Red=0.01

- Verifica a presso o tenso-flessione retta YY (4.2.4.1.2.7) - CC 61 SLU Xl=0.00 - Classe 1
  Sollecitazioni: N=-753.84 T=218.44 M=286.23 M_x=1.54
  M,Ed=286.23 M,V,c,Rd=9991.50
  N,Ed=-753.84 Nc,Rd=-118139.00 YY n=N,Ed/Nc,Rd=0.01 MN,c,Rd=9927.74 M,Ed/MN,c,Rd=0.03

- Verifica di stabilità aste presso-inflesse (C4.2.4.1.3.3.1) - CC 87 SLU I - Classe 1
  Sollecitazioni: N,Ed=-632.15 Myeq,Ed=22.36 Mzeq,Ed=87.03
  L=2.14
  λ=22.68 Ncr,y=123994.00 λ^*_y=0.23 Curva a: Φ_y=0.60 χ_y=0.87
  λ=22.68 Ncr,z=123994.00 λ^*_z=0.23 Curva a: Φ_z=0.60 χ_z=0.87
  χ,min=0.87
  Verifica: 0.10+0.17=0.26

- Verifica di stabilità aste presso-inflesse (C4.2.4.1.3.3.1) - CC 62 SLU - Classe 1
  Sollecitazioni: N,Ed=-1190.11 Myeq,Ed=57.65 Mzeq,Ed=-241.56
  L=2.14
  λ=22.68 Ncr,y=2127500.00 λ^*_y=0.24 Curva a: Φ_y=0.53 χ_y=0.99
  λ=22.68 Ncr,z=2127500.00 λ^*_z=0.24 Curva a: Φ_z=0.53 χ_z=0.99
  χ,min=0.99
  Verifica: 0.01+0.02=0.03

- Verifica Spostamento relativo massimo per singola asta - CC 78
  δ=0.01 (L/12780)

Asta n. 2 (2 2002) - Sez. 2 (CHS273x6.3) - Crit. 1

- Verifica in termini tensionali [4.2.4] - CC 19 SND Xl=0.00 - Classe 3
  Sollecitazioni: N=-1309.32 T=106.90 M=284.29 M_x=23.31

Tensioni: σ_N=-24.80 $\sigma_{m,d}$=-82.64 τ=3.39 σ_{max}=-107.44 (sfrut=0.05)
Tensioni: σ_N=-24.80 $\sigma_{m,d}$=-0.00 τ=7.44 τ_{max}=7.44 (sfrut=0.01)
Tensioni: σ_N=-24.80 $\sigma_{m,d}$=-82.64 τ=3.39 $\sigma_{ID,max}$=107.60 (sfrut=0.05)

- Verifica a taglio e torsione Dir. Z [4.2.25] - CC 87 SLU I Xl=0.00 - Classe 1
Sollecitazioni: T=27.87 M_x=1.84
V,Ed=27.87 Vc,Rd,Red=2353.07 V,Ed/Vc,Rd,Red=0.01

- Verifica a presso o tenso-flessione retta YY (4.2.4.1.2.7) - CC 87 SLU I Xl=5.25 - Classe 1
Sollecitazioni: N=-835.89 T=27.87 M=90.90 M_x=1.84
M,Ed=90.90 M,V,c,Rd=543.50
N,Ed=-835.89 Nc,Rd=-6426.27 YY n=N,Ed/Nc,Rd=0.13 MN,c,Rd=472.80 M,Ed/MN,c,Rd=0.19

- Verifica a taglio e torsione Dir. Z [4.2.25] - CC 74 SLU Xl=0.00 - Classe 1
Sollecitazioni: T=124.22 M_x=5.08
V,Ed=124.22 Vc,Rd,Red=43398.60 V,Ed/Vc,Rd,Red=0.00

- Verifica a presso o tenso-flessione retta YY (4.2.4.1.2.7) - CC 74 SLU Xl=5.25 - Classe 1
Sollecitazioni: N=-2281.30 T=124.22 M=364.78 M_x=5.08
M,Ed=364.78 M,V,c,Rd=9991.50
N,Ed=-2281.30 Nc,Rd=-118139.00 YY n=N,Ed/Nc,Rd=0.02 MN,c,Rd=9798.56 M,Ed/MN,c,Rd=0.04

- Verifica di stabilità aste presso-inflesse (C4.2.4.1.3.3.1) - CC 87 SLU I - Classe 1
Sollecitazioni: N,Ed=-1049.91 Myeq,Ed=-8.13 Mzeq,Ed=90.54
L=5.50
λ=58.31 Ncr,y=18751.50 λ^*_y=0.59 Curva a: Φ_y=0.86 χ_y=0.67
λ=58.31 Ncr,z=18751.50 λ^*_z=0.59 Curva a: Φ_z=0.86 χ_z=0.67
χ,min=0.67
Verifica: 0.24+0.18=0.42

- Verifica di stabilità aste presso-inflesse (C4.2.4.1.3.3.1) - CC 74 SLU - Classe 1
Sollecitazioni: N,Ed=-2559.52 Myeq,Ed=26.65 Mzeq,Ed=363.89
L=5.50
λ=58.31 Ncr,y=321740.00 λ^*_y=0.62 Curva a: Φ_y=0.74 χ_y=0.88
λ=58.31 Ncr,z=321740.00 λ^*_z=0.62 Curva a: Φ_z=0.74 χ_z=0.88
χ,min=0.88
Verifica: 0.02+0.04=0.06

- Verifica Spostamento relativo massimo per singola asta - CC 78
δ=0.11 (L/4790)

Asta n. 3 (3 2003) - Sez. 2 (CHS273x6.3) - Crit. 1

- Verifica in termini tensionali [4.2.4] - CC 13 SND Xl=0.00 - Classe 3
Sollecitazioni: N=-815.31 T=74.95 M=248.55 M_x=37.64
Tensioni: σ_N=-15.45 $\sigma_{m,d}$=-72.25 τ=5.47 σ_{max}=-87.69 (sfrut=0.04)
Tensioni: σ_N=-15.45 $\sigma_{m,d}$=-0.00 τ=8.31 τ_{max}=8.31 (sfrut=0.01)
Tensioni: σ_N=-15.45 $\sigma_{m,d}$=-72.25 τ=5.47 $\sigma_{ID,max}$=88.20 (sfrut=0.04)

- Verifica a taglio e torsione Dir. Z [4.2.25] - CC 87 SLU I Xl=0.00 - Classe 1
Sollecitazioni: T=8.23 M_x=2.55
V,Ed=8.23 Vc,Rd,Red=2349.59 V,Ed/Vc,Rd,Red=0.00

- Verifica a presso o tenso-flessione retta YY (4.2.4.1.2.7) - CC 87 SLU I Xl=0.00 - Classe 1
Sollecitazioni: N=-668.83 T=8.23 M=19.08 M_x=2.55
M,Ed=19.08 M,V,c,Rd=543.50
N,Ed=-668.83 Nc,Rd=-6426.27 YY n=N,Ed/Nc,Rd=0.10 MN,c,Rd=486.93 M,Ed/MN,c,Rd=0.04

- Verifica a taglio e torsione Dir. Z [4.2.25] - CC 74 SLU Xl=0.00 - Classe 1
Sollecitazioni: T=67.54 M_x=6.76
V,Ed=67.54 Vc,Rd,Red=43390.40 V,Ed/Vc,Rd,Red=0.00

- Verifica a presso o tenso-flessione retta YY (4.2.4.1.2.7) - CC 74 SLU Xl=5.25 - Classe 1
Sollecitazioni: N=-1113.11 T=67.54 M=223.19 M_x=6.76
M,Ed=223.19 M,V,c,Rd=9991.50
N,Ed=-1113.11 Nc,Rd=-118139.00 YY n=N,Ed/Nc,Rd=0.01 MN,c,Rd=9897.36 M,Ed/MN,c,Rd=0.02

- Verifica di stabilità aste presso-inflesse (C4.2.4.1.3.3.1) - CC 87 SLU I - Classe 1
Sollecitazioni: N,Ed=-668.83 Myeq,Ed=-18.95 Mzeq,Ed=30.77
L=5.50
λ=58.31 Ncr,y=18751.50 λ^*_y=0.59 Curva a: Φ_y=0.86 χ_y=0.67
λ=58.31 Ncr,z=18751.50 λ^*_z=0.59 Curva a: Φ_z=0.86 χ_z=0.67
χ,min=0.67
Verifica: 0.10+0.07=0.17

- Verifica di stabilità aste presso-inflesse (C4.2.4.1.3.3.1) - CC 19 SND - Classe 3
Sollecitazioni: N,Ed=-851.87 Myeq,Ed=-99.12 Mzeq,Ed=235.78
L=5.50
λ=58.31 Ncr,y=321740.00 λ^*_y=0.62 Curva a: Φ_y=0.74 χ_y=0.88

λ=58.31 Ncr,z=321740.00 λ^*_z=0.62 Curva a: Φ_z=0.74 χ_z=0.88
χ,min=0.88
Verifica: 0.01+0.03=0.04

- Verifica Spostamento relativo massimo per singola asta - CC 78
δ=0.07 (L/7135)

Asta n. 4 (4 116) - Sez. 2 (CHS273x6.3) - Crit. 1

- Verifica in termini tensionali [4.2.4] - CC 7 SND Xl=0.00 - Classe 3
Sollecitazioni: N=-591.78 T=166.33 M=325.66 M_x=14.08
Tensioni: σ_N=-11.21 $\sigma_{m,d}$=-94.66 τ=2.05 σ_{max}=-105.87 (sfrut=0.05)
Tensioni: σ_N=-11.21 $\sigma_{m,d}$=-0.00 τ=8.35 τ_{max}=8.35 (sfrut=0.01)
Tensioni: σ_N=-11.21 $\sigma_{m,d}$=-94.66 τ=2.05 $\sigma_{ID,max}$=105.93 (sfrut=0.05)

- Verifica a taglio e torsione Dir. Z [4.2.25] - CC 87 SLU I Xl=0.00 - Classe 1
Sollecitazioni: T=2.62 M_x=1.16
V,Ed=2.62 Vc,Rd,Red=2356.38 V,Ed/Vc,Rd,Red=0.00

- Verifica a presso o tenso-flessione retta YY (4.2.4.1.2.7) - CC 87 SLU I Xl=0.00 - Classe 1
Sollecitazioni: N=-354.07 T=2.62 M=20.06 M_x=1.16
M,Ed=20.06 M,V,c,Rd=543.50
N,Ed=-354.07 Nc,Rd=-6426.27 YY n=N,Ed/Nc,Rd=0.06 MN,c,Rd=513.55 M,Ed/MN,c,Rd=0.04

- Verifica a taglio Dir. Z [4.2.16] - CC 74 SLU Xl=0.00 - Classe 1
Sollecitazioni: T=209.08
V,Ed=209.08 Vc,Rd=43423.40 V,Ed/Vc,Rd=0.00

- Verifica a presso o tenso-flessione retta YY (4.2.4.1.2.7) - CC 74 SLU Xl=0.00 - Classe 1
Sollecitazioni: N=-817.28 T=209.08 M=361.03
M,Ed=361.03 M,V,c,Rd=9991.50
N,Ed=-817.28 Nc,Rd=-118139.00 YY n=N,Ed/Nc,Rd=0.01 MN,c,Rd=9922.38 M,Ed/MN,c,Rd=0.04

- Verifica di stabilità aste presso-inflesse (C4.2.4.1.3.3.1) - CC 87 SLU I - Classe 1
Sollecitazioni: N,Ed=-354.07 Myeq,Ed=27.41 Mzeq,Ed=5.03
L=3.36
λ=35.64 Ncr,y=50209.40 λ^*_y=0.36 Curva a: Φ_y=0.68 χ_y=0.79
λ=35.64 Ncr,z=50209.40 λ^*_z=0.36 Curva a: Φ_z=0.68 χ_z=0.79
χ,min=0.79
Verifica: 0.06+0.05=0.11

- Verifica di stabilità aste presso-inflesse (C4.2.4.1.3.3.1) - CC 7 SND - Classe 3
Sollecitazioni: N,Ed=-591.78 Myeq,Ed=130.93 Mzeq,Ed=280.36
L=3.36
λ=35.64 Ncr,y=861500.00 λ^*_y=0.38 Curva a: Φ_y=0.59 χ_y=0.96
λ=35.64 Ncr,z=861500.00 λ^*_z=0.38 Curva a: Φ_z=0.59 χ_z=0.96
χ,min=0.96
Verifica: 0.01+0.04=0.05

- Verifica Spostamento relativo massimo per singola asta - CC 78
δ=0.09 (L/3349)

Asta n. 40 (40 2040) - Sez. 2 (CHS273x6.3) - Crit. 1

- Verifica in termini tensionali [4.2.4] - CC 19 SND Xl=0.00 - Classe 3
Sollecitazioni: N=-2453.17 T=170.13 M=493.70 M_x=13.28
Tensioni: σ_N=-46.47 $\sigma_{m,d}$=-143.51 τ=1.93 σ_{max}=-189.99 (sfrut=0.08)
Tensioni: σ_N=-46.47 $\sigma_{m,d}$=-0.00 τ=8.37 τ_{max}=8.37 (sfrut=0.01)
Tensioni: σ_N=-46.47 $\sigma_{m,d}$=-143.51 τ=1.93 $\sigma_{ID,max}$=190.01 (sfrut=0.08)

- Verifica a taglio e torsione Dir. Z [4.2.25] - CC 87 SLU I Xl=5.36 - Classe 1
Sollecitazioni: T=26.03 M_x=2.00
V,Ed=26.03 Vc,Rd,Red=2352.31 V,Ed/Vc,Rd,Red=0.01

- Verifica a presso o tenso-flessione retta YY (4.2.4.1.2.7) - CC 87 SLU I Xl=0.00 - Classe 1
Sollecitazioni: N=-2219.32 T=26.03 M=93.40 M_x=2.00
M,Ed=93.40 M,V,c,Rd=543.50
N,Ed=-2219.32 Nc,Rd=-6426.27 YY n=N,Ed/Nc,Rd=0.35 MN,c,Rd=355.80 M,Ed/MN,c,Rd=0.26

- Verifica a taglio e torsione Dir. Z [4.2.25] - CC 61 SLU Xl=5.36 - Classe 1
Sollecitazioni: T=84.73 M_x=4.47
V,Ed=84.73 Vc,Rd,Red=43401.60 V,Ed/Vc,Rd,Red=0.00

- Verifica a presso o tenso-flessione retta YY (4.2.4.1.2.7) - CC 62 SLU Xl=0.00 - Classe 1
Sollecitazioni: N=-4937.95 T=51.18 M=173.88 M_x=5.09
M,Ed=173.88 M,V,c,Rd=9991.50
N,Ed=-4937.95 Nc,Rd=-118139.00 YY n=N,Ed/Nc,Rd=0.04 MN,c,Rd=9573.87 M,Ed/MN,c,Rd=0.02

- Verifica di stabilità aste presso-inflesse (C4.2.4.1.3.3.1) - CC 87 SLU I - Classe 1

Sollecitazioni: N,Ed=-2219.32 Myeq,Ed=31.46 Mzeq,Ed=89.68
L=5.60
λ=59.38 Ncr,y=18082.40 λ^*_y=0.60 Curva a: Φ_y=0.87 χ_y=0.66
λ=59.38 Ncr,z=18082.40 λ^*_z=0.60 Curva a: Φ_z=0.87 χ_z=0.66
χ,min=0.66
Verifica: 0.52+0.20=0.72

- Verifica di stabilità aste presso-inflesse (C4.2.4.1.3.3.1) - CC 19 SND - Classe 3
Sollecitazioni: N,Ed=-2453.17 Myeq,Ed=98.46 Mzeq,Ed=481.82
L=5.60
λ=59.38 Ncr,y=310260.00 λ^*_y=0.63 Curva a: Φ_y=0.75 χ_y=0.88
λ=59.38 Ncr,z=310260.00 λ^*_z=0.63 Curva a: Φ_z=0.75 χ_z=0.88
χ,min=0.88
Verifica: 0.02+0.06=0.09

- Verifica Spostamento relativo massimo per singola asta - CC 78
δ=0.06 (L/8465)

Asta n. 42 (42 2042) - Sez. 2 (CHS273x6.3) - Crit. 1

- Verifica in termini tensionali [4.2.4] - CC 7 SND Xl=5.36 - Classe 3
Sollecitazioni: N=-2674.38 T=136.10 M=378.43 M_x=13.33
Tensioni: σ_N=-50.67 $\sigma_{m,d}$=-110.00 τ=1.94 σ_{max}=-160.67 (sfrut=0.07)
Tensioni: σ_N=-50.67 $\sigma_{m,d}$=-0.00 τ=7.09 τ_{max}=7.09 (sfrut=0.01)
Tensioni: σ_N=-50.67 $\sigma_{m,d}$=-110.00 τ=1.94 $\sigma_{ID,max}$=160.71 (sfrut=0.07)

- Verifica a taglio Dir. Z (EC3 4.2.3.3 (6) 4.2.3.4 (4)) - CC 87 SLU I Xl=0.00 - Classe 1
Sollecitazioni: T=8.07
V,Ed=8.07 Vc,Rd=2362.06 V,Ed/Vc,Rd=0.00

- Verifica a presso o tenso-flessione retta YY (4.2.4.1.2.7) - CC 87 SLU I Xl=0.00 - Classe 1
Sollecitazioni: N=-2861.94 T=8.07 M=2.01
M,Ed=2.01 M,V,c,Rd=543.50
N,Ed=-2861.94 Nc,Rd=-6426.27 YY n=N,Ed/Nc,Rd=0.45 MN,c,Rd=301.45 M,Ed/MN,c,Rd=0.01

- Verifica a taglio e torsione Dir. Z [4.2.25] - CC 75 SLU Xl=0.00 - Classe 1
Sollecitazioni: T=97.56 M_x=-1.18
V,Ed=97.56 Vc,Rd,Red=43417.70 V,Ed/Vc,Rd,Red=0.00

- Verifica a presso o tenso-flessione retta YY (4.2.4.1.2.7) - CC 62 SLU Xl=0.00 - Classe 1
Sollecitazioni: N=-7821.61 T=25.22 M=11.72
M,Ed=11.72 M,V,c,Rd=9991.50
N,Ed=-7821.61 Nc,Rd=-118139.00 YY n=N,Ed/Nc,Rd=0.07 MN,c,Rd=9329.99 M,Ed/MN,c,Rd=0.00

- Verifica di stabilità aste presso-inflesse (C4.2.4.1.3.3.1) - CC 87 SLU I - Classe 1
Sollecitazioni: N,Ed=-2861.94 Myeq,Ed=7.59 Mzeq,Ed=32.52
L=5.60
λ=59.38 Ncr,y=18082.40 λ^*_y=0.60 Curva a: Φ_y=0.87 χ_y=0.66
λ=59.38 Ncr,z=18082.40 λ^*_z=0.60 Curva a: Φ_z=0.87 χ_z=0.66
χ,min=0.66
Verifica: 0.67+0.07=0.74

- Verifica di stabilità aste presso-inflesse (C4.2.4.1.3.3.1) - CC 75 SLU - Classe 1
Sollecitazioni: N,Ed=-6598.05 Myeq,Ed=22.58 Mzeq,Ed=319.46
L=5.60
λ=59.38 Ncr,y=310260.00 λ^*_y=0.63 Curva a: Φ_y=0.75 χ_y=0.88
λ=59.38 Ncr,z=310260.00 λ^*_z=0.63 Curva a: Φ_z=0.75 χ_z=0.88
χ,min=0.88
Verifica: 0.06+0.03=0.09

- Verifica Spostamento relativo massimo per singola asta - CC 78
δ=0.08 (L/6822)

Asta n. 43 (43 2043) - Sez. 2 (CHS273x6.3) - Crit. 1

- Verifica in termini tensionali [4.2.4] - CC 7 SND Xl=5.36 - Classe 3
Sollecitazioni: N=-1956.97 T=125.16 M=345.61 M_x=-12.49
Tensioni: σ_N=-37.07 $\sigma_{m,d}$=-100.46 τ=1.82 σ_{max}=-137.54 (sfrut=0.06)
Tensioni: σ_N=-37.07 $\sigma_{m,d}$=-0.00 τ=6.56 τ_{max}=6.56 (sfrut=0.01)
Tensioni: σ_N=-37.07 $\sigma_{m,d}$=-100.46 τ=1.82 $\sigma_{ID,max}$=137.57 (sfrut=0.06)

- Verifica a taglio e torsione Dir. Z [4.2.25] - CC 87 SLU I Xl=0.00 - Classe 1
Sollecitazioni: T=12.60 M_x=-1.34
V,Ed=12.60 Vc,Rd,Red=2355.52 V,Ed/Vc,Rd,Red=0.01

- Verifica a presso o tenso-flessione retta YY (4.2.4.1.2.7) - CC 87 SLU I Xl=0.00 - Classe 1
Sollecitazioni: N=-1879.25 T=12.60 M=14.81 M_x=-1.34
M,Ed=14.81 M,V,c,Rd=543.50
N,Ed=-1879.25 Nc,Rd=-6426.27 YY n=N,Ed/Nc,Rd=0.29 MN,c,Rd=384.56 M,Ed/MN,c,Rd=0.04

- Verifica a taglio e torsione Dir. Z [4.2.25] - CC 74 SLU Xl=0.00 - Classe 1
  Sollecitazioni: T=114.91 M_x=-2.31
  V,Ed=114.91 Vc,Rd,Red=43412.20 V,Ed/Vc,Rd,Red=0.00

- Verifica a presso o tenso-flessione retta YY (4.2.4.1.2.7) - CC 62 SLU Xl=0.00 - Classe 1
  Sollecitazioni: N=-5288.78 T=30.26 M=22.92 M_x=-2.70
  M,Ed=22.92 M,V,c,Rd=9991.50
  N,Ed=-5288.78 Nc,Rd=-118139.00 YY n=N,Ed/Nc,Rd=0.04 MN,c,Rd=9544.20 M,Ed/MN,c,Rd=0.00

- Verifica di stabilità aste presso-inflesse (C4.2.4.1.3.3.1) - CC 87 SLU I - Classe 1
  Sollecitazioni: N,Ed=-1879.25 Myeq,Ed=-2.13 Mzeq,Ed=43.91
  L=5.60
  λ=59.38 Ncr,y=18082.40 λ^*_y=0.60 Curva a: Φ_y=0.87 χ_y=0.66
  λ=59.38 Ncr,z=18082.40 λ^*_z=0.60 Curva a: Φ_z=0.87 χ_z=0.66
  χ,min=0.66
  Verifica: 0.44+0.09=0.53

- Verifica di stabilità aste presso-inflesse (C4.2.4.1.3.3.1) - CC 75 SLU - Classe 1
  Sollecitazioni: N,Ed=-4625.79 Myeq,Ed=-4.34 Mzeq,Ed=361.59
  L=5.60
  λ=59.38 Ncr,y=310260.00 λ^*_y=0.63 Curva a: Φ_y=0.75 χ_y=0.88
  λ=59.38 Ncr,z=310260.00 λ^*_z=0.63 Curva a: Φ_z=0.75 χ_z=0.88
  χ,min=0.88
  Verifica: 0.04+0.04=0.08

- Verifica Spostamento relativo massimo per singola asta - CC 78
  δ=0.09 (L/5841)

Asta n. 52 (52 2052) - Sez. 2 (CHS273x6.3) - Crit. 1

- Verifica in termini tensionali [4.2.4] - CC 7 SND Xl=0.00 - Classe 3
  Sollecitazioni: N=-2252.49 T=161.63 M=465.60 M_x=-8.65
  Tensioni: σ_N=-42.67 $\sigma_{m,d}$=-135.34 τ=1.26 σ_{max}=-178.02 (sfrut=0.08)
  Tensioni: σ_N=-42.67 $\sigma_{m,d}$=-0.00 τ=7.38 τ_{max}=7.38 (sfrut=0.01)
  Tensioni: σ_N=-42.67 $\sigma_{m,d}$=-135.34 τ=1.26 $\sigma_{ID,max}$=178.03 (sfrut=0.08)

- Verifica a taglio e torsione Dir. Z [4.2.25] - CC 87 SLU I Xl=0.00 - Classe 1
  Sollecitazioni: T=13.13 M_x=-2.44
  V,Ed=13.13 Vc,Rd,Red=2350.15 V,Ed/Vc,Rd,Red=0.01

- Verifica a presso o tenso-flessione retta YY (4.2.4.1.2.7) - CC 87 SLU I Xl=0.00 - Classe 1
  Sollecitazioni: N=-2190.45 T=13.13 M=53.30 M_x=-2.44
  M,Ed=53.30 M,V,c,Rd=543.50
  N,Ed=-2190.45 Nc,Rd=-6426.27 YY n=N,Ed/Nc,Rd=0.34 MN,c,Rd=358.24 M,Ed/MN,c,Rd=0.15

- Verifica a taglio e torsione Dir. Z [4.2.25] - CC 74 SLU Xl=0.00 - Classe 1
  Sollecitazioni: T=85.62 M_x=-6.29
  V,Ed=85.62 Vc,Rd,Red=43392.70 V,Ed/Vc,Rd,Red=0.00

- Verifica a presso o tenso-flessione retta YY (4.2.4.1.2.7) - CC 75 SLU Xl=0.00 - Classe 1
  Sollecitazioni: N=-4686.66 T=58.40 M=181.66 M_x=-7.27
  M,Ed=181.66 M,V,c,Rd=9991.50
  N,Ed=-4686.66 Nc,Rd=-118139.00 YY n=N,Ed/Nc,Rd=0.04 MN,c,Rd=9595.13 M,Ed/MN,c,Rd=0.02

- Verifica di stabilità aste presso-inflesse (C4.2.4.1.3.3.1) - CC 87 SLU I - Classe 1
  Sollecitazioni: N,Ed=-2190.45 Myeq,Ed=32.03 Mzeq,Ed=-43.83
  L=5.59
  λ=59.28 Ncr,y=18146.50 λ^*_y=0.60 Curva a: Φ_y=0.87 χ_y=0.66
  λ=59.28 Ncr,z=18146.50 λ^*_z=0.60 Curva a: Φ_z=0.87 χ_z=0.66
  χ,min=0.66
  Verifica: 0.51+0.11=0.63

- Verifica di stabilità aste presso-inflesse (C4.2.4.1.3.3.1) - CC 7 SND - Classe 3
  Sollecitazioni: N,Ed=-2252.49 Myeq,Ed=100.86 Mzeq,Ed=-450.40
  L=5.59
  λ=59.28 Ncr,y=311359.00 λ^*_y=0.63 Curva a: Φ_y=0.74 χ_y=0.88
  λ=59.28 Ncr,z=311359.00 λ^*_z=0.63 Curva a: Φ_z=0.74 χ_z=0.88
  χ,min=0.88
  Verifica: 0.02+0.06=0.08

- Verifica Spostamento relativo massimo per singola asta - CC 65
  δ=0.07 (L/8016)

Asta n. 54 (54 2054) - Sez. 2 (CHS273x6.3) - Crit. 1

- Verifica in termini tensionali [4.2.4] - CC 19 SND Xl=0.00 - Classe 3
  Sollecitazioni: N=-2992.11 T=149.72 M=401.74 M_x=-7.97
  Tensioni: σ_N=-56.68 $\sigma_{m,d}$=-116.78 τ=1.16 σ_{max}=-173.47 (sfrut=0.08)

Tensioni: σ_N=-56.68 $\sigma_{m,d}$=-0.00 τ=6.83 τ_{max}=6.83 (sfrut=0.01)
Tensioni: σ_N=-56.68 $\sigma_{m,d}$=-116.78 τ=1.16 $\sigma_{ID,max}$=173.48 (sfrut=0.08)

- Verifica a taglio Dir. Z (EC3 4.2.3.3 (6) 4.2.3.4 (4)) - CC 87 SLU I Xl=0.00 - Classe 1
Sollecitazioni: T=21.16
V,Ed=21.16 Vc,Rd=2362.06 V,Ed/Vc,Rd=0.01

- Verifica a presso o tenso-flessione retta YY (4.2.4.1.2.7) - CC 87 SLU I Xl=0.00 - Classe 1
Sollecitazioni: N=-2836.06 T=21.16 M=40.90
M,Ed=40.90 M,V,c,Rd=543.50
N,Ed=-2836.06 Nc,Rd=-6426.27 YY n=N,Ed/Nc,Rd=0.44 MN,c,Rd=303.64 M,Ed/MN,c,Rd=0.13

- Verifica a taglio Dir. Z [4.2.16] - CC 61 SLU Xl=0.00 - Classe 1
Sollecitazioni: T=113.75
V,Ed=113.75 Vc,Rd=43423.40 V,Ed/Vc,Rd=0.00

- Verifica a presso o tenso-flessione retta YY (4.2.4.1.2.7) - CC 75 SLU Xl=0.00 - Classe 1
Sollecitazioni: N=-8805.89 T=12.65 M=14.52 M_x=-1.15
M,Ed=14.52 M,V,c,Rd=9991.50
N,Ed=-8805.89 Nc,Rd=-118139.00 YY n=N,Ed/Nc,Rd=0.07 MN,c,Rd=9246.74 M,Ed/MN,c,Rd=0.00

- Verifica di stabilità aste presso-inflesse (C4.2.4.1.3.3.1) - CC 87 SLU I - Classe 1
Sollecitazioni: N,Ed=-2836.06 Myeq,Ed=5.74 Mzeq,Ed=-72.71
L=5.59
λ=59.28 Ncr,y=18146.50 λ^*_y=0.60 Curva a: Φ_y=0.87 χ_y=0.66
λ=59.28 Ncr,z=18146.50 λ^*_z=0.60 Curva a: Φ_z=0.87 χ_z=0.66
χ,min=0.66
Verifica: 0.66+0.16=0.82

- Verifica di stabilità aste presso-inflesse (C4.2.4.1.3.3.1) - CC 62 SLU - Classe 1
Sollecitazioni: N,Ed=-7193.59 Myeq,Ed=12.31 Mzeq,Ed=-309.00
L=5.59
λ=59.28 Ncr,y=311359.00 λ^*_y=0.63 Curva a: Φ_y=0.74 χ_y=0.88
λ=59.28 Ncr,z=311359.00 λ^*_z=0.63 Curva a: Φ_z=0.74 χ_z=0.88
χ,min=0.88
Verifica: 0.06+0.03=0.09

- Verifica Spostamento relativo massimo per singola asta - CC 65
δ=0.07 (L/7497)

Asta n. 55 (55 2055) - Sez. 2 (CHS273x6.3) - Crit. 1

- Verifica in termini tensionali [4.2.4] - CC 19 SND Xl=0.00 - Classe 3
Sollecitazioni: N=-3407.34 T=134.18 M=359.54 M_x=-7.68
Tensioni: σ_N=-64.55 $\sigma_{m,d}$=-104.51 τ=1.12 σ_{max}=-169.06 (sfrut=0.08)
Tensioni: σ_N=-64.55 $\sigma_{m,d}$=-0.00 τ=6.20 τ_{max}=6.20 (sfrut=0.00)
Tensioni: σ_N=-64.55 $\sigma_{m,d}$=-104.51 τ=1.12 $\sigma_{ID,max}$=169.07 (sfrut=0.08)

- Verifica a taglio Dir. Z (EC3 4.2.3.3 (6) 4.2.3.4 (4)) - CC 87 SLU I Xl=0.00 - Classe 1
Sollecitazioni: T=17.56
V,Ed=17.56 Vc,Rd=2362.06 V,Ed/Vc,Rd=0.01

- Verifica a presso o tenso-flessione retta YY (4.2.4.1.2.7) - CC 87 SLU I Xl=0.00 - Classe 1
Sollecitazioni: N=-3131.98 T=17.56 M=32.32
M,Ed=32.32 M,V,c,Rd=543.50
N,Ed=-3131.98 Nc,Rd=-6426.27 YY n=N,Ed/Nc,Rd=0.49 MN,c,Rd=278.61 M,Ed/MN,c,Rd=0.12

- Verifica a taglio Dir. Z [4.2.16] - CC 61 SLU Xl=0.00 - Classe 1
Sollecitazioni: T=106.57
V,Ed=106.57 Vc,Rd=43423.40 V,Ed/Vc,Rd=0.00

- Verifica a presso o tenso-flessione retta YY (4.2.4.1.2.7) - CC 75 SLU Xl=0.00 - Classe 1
Sollecitazioni: N=-10070.80 T=6.39 M=32.93
M,Ed=32.93 M,V,c,Rd=9991.50
N,Ed=-10070.80 Nc,Rd=-118139.00 YY n=N,Ed/Nc,Rd=0.09 MN,c,Rd=9139.77 M,Ed/MN,c,Rd=0.00

- Verifica di stabilità aste presso-inflesse (C4.2.4.1.3.3.1) - CC 87 SLU I - Classe 1
Sollecitazioni: N,Ed=-3131.98 Myeq,Ed=-1.73 Mzeq,Ed=-61.06
L=5.59
λ=59.28 Ncr,y=18146.50 λ^*_y=0.60 Curva a: Φ_y=0.87 χ_y=0.66
λ=59.28 Ncr,z=18146.50 λ^*_z=0.60 Curva a: Φ_z=0.87 χ_z=0.66
χ,min=0.66
Verifica: 0.73+0.14=0.87

- Verifica di stabilità aste presso-inflesse (C4.2.4.1.3.3.1) - CC 62 SLU - Classe 1
Sollecitazioni: N,Ed=-8015.12 Myeq,Ed=-3.27 Mzeq,Ed=-290.54
L=5.59
λ=59.28 Ncr,y=311359.00 λ^*_y=0.63 Curva a: Φ_y=0.74 χ_y=0.88
λ=59.28 Ncr,z=311359.00 λ^*_z=0.63 Curva a: Φ_z=0.74 χ_z=0.88

χ,min=0.88
Verifica: 0.07+0.03=0.10

- Verifica Spostamento relativo massimo per singola asta - CC 78
δ=0.07 (L/8218)

Asta n. 1001 (1047 1059) - Sez. 8 (CHS168.3x5) - Crit. 1

- Verifica in termini tensionali [4.2.4] - CC 19 SND Xl=0.20 - Classe 3
Sollecitazioni: N=-1111.00 T=71.96 M=98.86 M_x=-3.44
Tensioni: σ_N=-43.31 $\sigma_{m,d}$=-97.21 τ=1.69 σ_{max}=-140.52 (sfrut=0.06)
Tensioni: σ_N=-43.31 $\sigma_{m,d}$=-0.00 τ=7.30 τ_{max}=7.30 (sfrut=0.01)
Tensioni: σ_N=-43.31 $\sigma_{m,d}$=-97.21 τ=1.69 $\sigma_{ID,max}$=140.55 (sfrut=0.06)

- Verifica a taglio e torsione Dir. Z [4.2.25] - CC 87 SLU I Xl=0.20 - Classe 1
Sollecitazioni: T=58.51 M_x=-1.88
V,Ed=58.51 Vc,Rd,Red=1128.51 V,Ed/Vc,Rd,Red=0.05

- Verifica a presso o tenso-flessione retta YY (4.2.4.1.2.7) - CC 87 SLU I Xl=0.20 - Classe 1
Sollecitazioni: N=-397.94 T=58.51 M=58.64 M_x=-1.88
M,Ed=58.64 M,V,c,Rd=161.14
N,Ed=-397.94 Nc,Rd=-3111.28 YY n=N,Ed/Nc,Rd=0.13 MN,c,Rd=140.53 M,Ed/MN,c,Rd=0.42

- Verifica a taglio e torsione Dir. Z [4.2.25] - CC 74 SLU Xl=0.20 - Classe 1
Sollecitazioni: T=92.93 M_x=-2.67
V,Ed=92.93 Vc,Rd,Red=21080.20 V,Ed/Vc,Rd,Red=0.00

- Verifica a presso o tenso-flessione retta YY (4.2.4.1.2.7) - CC 74 SLU Xl=0.20 - Classe 1
Sollecitazioni: N=196.33 T=92.93 M=127.38 M_x=-2.67
M,Ed=127.38 M,V,c,Rd=2973.32
N,Ed=196.33 Nc,Rd=57409.60 YY n=N,Ed/Nc,Rd=0.00 MN,c,Rd=2963.15 M,Ed/MN,c,Rd=0.04

- Verifica di stabilità aste presso-inflesse (C4.2.4.1.3.3.1) - CC 87 SLU I - Classe 1
Sollecitazioni: N,Ed=-397.94 Myeq,Ed=58.64 Mzeq,Ed=-0.71
L=6.20
λ=107.34 Ncr,y=2679.47 λ^*_y=1.08 Curva a: Φ_y=1.43 χ_y=0.42
λ=107.34 Ncr,z=2679.47 λ^*_z=1.08 Curva a: Φ_z=1.43 χ_z=0.42
χ,min=0.42
Verifica: 0.30+0.43=0.73

- Verifica di stabilità aste presso-inflesse (C4.2.4.1.3.3.1) - CC 61 SLU - Classe 1
Sollecitazioni: N,Ed=-1892.26 Myeq,Ed=92.40 Mzeq,Ed=-0.51
L=6.20
λ=107.34 Ncr,y=46145.70 λ^*_y=1.14 Curva a: Φ_y=1.25 χ_y=0.57
λ=107.34 Ncr,z=46145.70 λ^*_z=1.14 Curva a: Φ_z=1.25 χ_z=0.57
χ,min=0.57
Verifica: 0.06+0.03=0.09

- Verifica freccia massima per soli carichi accidentali - CC 78
$f_{Z,L}$=0.01 (L/40544)

- Verifica freccia massima carichi totali - CC 65
$f_{Z,L}$=0.04 (L/16196)

Asta n. 1070 (1051 1063) - Sez. 8 (CHS168.3x5) - Crit. 1

- Verifica in termini tensionali [4.2.4] - CC 7 SND Xl=6.00 - Classe 3
Sollecitazioni: N=1032.88 T=67.80 M=85.13 M_x=-1.25
Tensioni: σ_N=40.27 $\sigma_{m,d}$=83.70 τ=0.61 σ_{max}=123.97 (sfrut=0.06)
Tensioni: σ_N=40.27 $\sigma_{m,d}$=-0.00 τ=5.90 τ_{max}=5.90 (sfrut=0.00)
Tensioni: σ_N=40.27 $\sigma_{m,d}$=83.70 τ=0.61 $\sigma_{ID,max}$=123.97 (sfrut=0.06)

- Verifica a taglio Dir. Z (EC3 4.2.3.3 (6) 4.2.3.4 (4)) - CC 87 SLU I Xl=0.20 - Classe 1
Sollecitazioni: T=58.16
V,Ed=58.16 Vc,Rd=1143.59 V,Ed/Vc,Rd=0.05

- Verifica a presso o tenso-flessione retta YY (4.2.4.1.2.7) - CC 87 SLU I Xl=0.20 - Classe 1
Sollecitazioni: N=103.23 T=58.16 M=57.89
M,Ed=57.89 M,V,c,Rd=161.14
N,Ed=103.23 Nc,Rd=3111.28 YY n=N,Ed/Nc,Rd=0.03 MN,c,Rd=155.79 M,Ed/MN,c,Rd=0.37

- Verifica a taglio Dir. Z [4.2.16] - CC 74 SLU Xl=0.20 - Classe 1
Sollecitazioni: T=85.17
V,Ed=85.17 Vc,Rd=21101.70 V,Ed/Vc,Rd=0.00

- Verifica a presso o tenso-flessione retta YY (4.2.4.1.2.7) - CC 74 SLU Xl=0.20 - Classe 1
Sollecitazioni: N=-527.14 T=85.17 M=104.17
M,Ed=104.17 M,V,c,Rd=2973.32
N,Ed=-527.14 Nc,Rd=-57409.60 YY n=N,Ed/Nc,Rd=0.01 MN,c,Rd=2946.02 M,Ed/MN,c,Rd=0.04

- Verifica di stabilità aste presso-inflesse (C4.2.4.1.3.3.1) - CC 19 SND - Classe 3
  Sollecitazioni: N,Ed=-826.42 Myeq,Ed=90.61 Mzeq,Ed=-9.09
  L=6.20
  λ=107.34 Ncr,y=46145.70 λ^*_y=1.14 Curva a: Φ_y=1.25 χ_y=0.57
  λ=107.34 Ncr,z=46145.70 λ^*_z=1.14 Curva a: Φ_z=1.25 χ_z=0.57
  χ,min=0.57
  Verifica: 0.01+0.04=0.06

- Verifica freccia massima per soli carichi accidentali - CC 78
  $f_{Z,L}$=0.01 (L/69905)

- Verifica freccia massima carichi totali - CC 65
  $f_{Z,L}$=0.03 (L/17808)

Asta n. 4053 (102 117) - Sez. 2 (CHS273x6.3) - Crit. 1

- Verifica in termini tensionali [4.2.4] - CC 7 SND Xl=0.00 - Classe 3
  Sollecitazioni: N=-751.38 T=309.27 M=568.35 M_x=9.88
  Tensioni: σ_N=-14.23 $\sigma_{m,d}$=-165.21 τ=1.44 σ_{max}=-179.44 (sfrut=0.08)
  Tensioni: σ_N=-14.23 $\sigma_{m,d}$=-0.00 τ=13.15 τ_{max}=13.15 (sfrut=0.01)
  Tensioni: σ_N=-14.23 $\sigma_{m,d}$=-165.21 τ=1.44 $\sigma_{ID,max}$=179.46 (sfrut=0.08)

- Verifica a taglio e torsione Dir. Z [4.2.25] - CC 87 SLU I Xl=0.00 - Classe 1
  Sollecitazioni: T=53.94 M_x=3.61
  V,Ed=53.94 Vc,Rd,Red=2344.41 V,Ed/Vc,Rd,Red=0.02

- Verifica a presso o tenso-flessione retta YY (4.2.4.1.2.7) - CC 87 SLU I Xl=3.37 - Classe 1
  Sollecitazioni: N=-340.04 T=51.92 M=118.21 M_x=3.61
  M,Ed=118.21 M,V,c,Rd=543.50
  N,Ed=-340.04 Nc,Rd=-6426.27 YY n=N,Ed/Nc,Rd=0.05 MN,c,Rd=514.74 M,Ed/MN,c,Rd=0.23

- Verifica a taglio e torsione Dir. Z [4.2.25] - CC 74 SLU Xl=0.00 - Classe 1
  Sollecitazioni: T=194.62 M_x=5.48
  V,Ed=194.62 Vc,Rd,Red=43396.70 V,Ed/Vc,Rd,Red=0.00

- Verifica a presso o tenso-flessione retta YY (4.2.4.1.2.7) - CC 75 SLU Xl=3.37 - Classe 1
  Sollecitazioni: N=-928.59 T=181.34 M=360.74 M_x=6.60
  M,Ed=360.74 M,V,c,Rd=9991.50
  N,Ed=-928.59 Nc,Rd=-118139.00 YY n=N,Ed/Nc,Rd=0.01 MN,c,Rd=9912.96 M,Ed/MN,c,Rd=0.04

- Verifica di stabilità aste presso-inflesse (C4.2.4.1.3.3.1) - CC 87 SLU I - Classe 1
  Sollecitazioni: N,Ed=-477.25 Myeq,Ed=-115.36 Mzeq,Ed=39.29
  L=3.61
  λ=38.33 Ncr,y=43409.40 λ^*_y=0.38 Curva a: Φ_y=0.70 χ_y=0.78
  λ=38.33 Ncr,z=43409.40 λ^*_z=0.38 Curva a: Φ_z=0.70 χ_z=0.78
  χ,min=0.78
  Verifica: 0.07+0.23=0.30

- Verifica di stabilità aste presso-inflesse (C4.2.4.1.3.3.1) - CC 7 SND - Classe 3
  Sollecitazioni: N,Ed=-751.38 Myeq,Ed=545.26 Mzeq,Ed=123.47
  L=3.61
  λ=38.33 Ncr,y=744824.00 λ^*_y=0.41 Curva a: Φ_y=0.61 χ_y=0.95
  λ=38.33 Ncr,z=744824.00 λ^*_z=0.41 Curva a: Φ_z=0.61 χ_z=0.95
  χ,min=0.95
  Verifica: 0.01+0.07=0.08

- Verifica freccia massima per soli carichi accidentali - CC 66
  $f_{Z,L}$=0.01 (L/45767) $f_{Z,G}$=0.00 (L/282429)

- Verifica freccia massima carichi totali - CC 66
  $f_{Z,L}$=0.01 (L/25276) $f_{Z,G}$=0.00 (L/138445)

Asta n. 4054 (103 118) - Sez. 2 (CHS273x6.3) - Crit. 1

- Verifica in termini tensionali [4.2.4] - CC 7 SND Xl=0.00 - Classe 3
  Sollecitazioni: N=-1041.35 T=359.57 M=674.89 M_x=8.53
  Tensioni: σ_N=-19.73 $\sigma_{m,d}$=-196.18 τ=1.24 σ_{max}=-215.91 (sfrut=0.10)
  Tensioni: σ_N=-19.73 $\sigma_{m,d}$=-0.00 τ=14.86 τ_{max}=14.86 (sfrut=0.01)
  Tensioni: σ_N=-19.73 $\sigma_{m,d}$=-196.18 τ=1.24 $\sigma_{ID,max}$=215.92 (sfrut=0.10)

- Verifica a taglio e torsione Dir. Z [4.2.25] - CC 87 SLU I Xl=0.00 - Classe 1
  Sollecitazioni: T=40.30 M_x=2.52
  V,Ed=40.30 Vc,Rd,Red=2349.78 V,Ed/Vc,Rd,Red=0.02

- Verifica a presso o tenso-flessione retta YY (4.2.4.1.2.7) - CC 87 SLU I Xl=3.37 - Classe 1
  Sollecitazioni: N=-524.56 T=38.28 M=85.97 M_x=2.52
  M,Ed=85.97 M,V,c,Rd=543.50
  N,Ed=-524.56 Nc,Rd=-6426.27 YY n=N,Ed/Nc,Rd=0.08 MN,c,Rd=499.13 M,Ed/MN,c,Rd=0.17

- Verifica a taglio e torsione Dir. Z [4.2.25] - CC 74 SLU Xl=0.00 - Classe 1
  Sollecitazioni: T=220.58 M_x=4.44
  V,Ed=220.58 Vc,Rd,Red=43401.80 V,Ed/Vc,Rd,Red=0.01

- Verifica a presso o tenso-flessione retta YY (4.2.4.1.2.7) - CC 74 SLU Xl=0.00 - Classe 1
  Sollecitazioni: N=-1113.05 T=220.58 M=386.95 M_x=4.44
  M,Ed=386.95 M,V,c,Rd=9991.50
  N,Ed=-1113.05 Nc,Rd=-118139.00 YY n=N,Ed/Nc,Rd=0.01 MN,c,Rd=9897.36 M,Ed/MN,c,Rd=0.04

- Verifica di stabilità aste presso-inflesse (C4.2.4.1.3.3.1) - CC 87 SLU I - Classe 1
  Sollecitazioni: N,Ed=-661.77 Myeq,Ed=-85.72 Mzeq,Ed=-10.54
  L=3.61
  λ=38.33 Ncr,y=43409.40 λ^*_y=0.38 Curva a: Φ_y=0.70 χ_y=0.78
  λ=38.33 Ncr,z=43409.40 λ^*_z=0.38 Curva a: Φ_z=0.70 χ_z=0.78
  χ,min=0.78
  Verifica: 0.10+0.16=0.26

- Verifica di stabilità aste presso-inflesse (C4.2.4.1.3.3.1) - CC 7 SND - Classe 3
  Sollecitazioni: N,Ed=-1041.35 Myeq,Ed=660.96 Mzeq,Ed=-102.28
  L=3.61
  λ=38.33 Ncr,y=744824.00 λ^*_y=0.41 Curva a: Φ_y=0.61 χ_y=0.95
  λ=38.33 Ncr,z=744824.00 λ^*_z=0.41 Curva a: Φ_z=0.61 χ_z=0.95
  χ,min=0.95
  Verifica: 0.01+0.09=0.10

- Verifica freccia massima per soli carichi accidentali - CC 65
  $f_{Z,L}$=0.01 (L/36406) $f_{Z,G}$=0.00 (L/266443)

- Verifica freccia massima carichi totali - CC 66
  $f_{Z,L}$=0.01 (L/26968) $f_{Z,G}$=0.00 (L/89945)

Asta n. 4055 (104 119) - Sez. 2 (CHS273x6.3) - Crit. 1

- Verifica in termini tensionali [4.2.4] - CC 7 SND Xl=0.00 - Classe 3
  Sollecitazioni: N=-1041.88 T=330.11 M=613.77 M_x=8.71
  Tensioni: σ_N=-19.74 $\sigma_{m,d}$=-178.41 τ=1.27 σ_{max}=-198.15 (sfrut=0.09)
  Tensioni: σ_N=-19.74 $\sigma_{m,d}$=-0.00 τ=13.77 τ_{max}=13.77 (sfrut=0.01)
  Tensioni: σ_N=-19.74 $\sigma_{m,d}$=-178.41 τ=1.27 $\sigma_{ID,max}$=198.16 (sfrut=0.09)

- Verifica a taglio e torsione Dir. Z [4.2.25] - CC 87 SLU I Xl=0.00 - Classe 1
  Sollecitazioni: T=69.91 M_x=2.55
  V,Ed=69.91 Vc,Rd,Red=2349.63 V,Ed/Vc,Rd,Red=0.03

- Verifica a presso o tenso-flessione retta YY (4.2.4.1.2.7) - CC 87 SLU I Xl=3.37 - Classe 1
  Sollecitazioni: N=-642.27 T=67.89 M=146.82 M_x=2.55
  M,Ed=146.82 M,V,c,Rd=543.50
  N,Ed=-642.27 Nc,Rd=-6426.27 YY n=N,Ed/Nc,Rd=0.10 MN,c,Rd=489.18 M,Ed/MN,c,Rd=0.30

- Verifica a taglio e torsione Dir. Z [4.2.25] - CC 75 SLU Xl=0.00 - Classe 1
  Sollecitazioni: T=265.15 M_x=4.35
  V,Ed=265.15 Vc,Rd,Red=43402.20 V,Ed/Vc,Rd,Red=0.01

- Verifica a presso o tenso-flessione retta YY (4.2.4.1.2.7) - CC 75 SLU Xl=3.37 - Classe 1
  Sollecitazioni: N=-1791.73 T=262.51 M=505.95 M_x=4.35
  M,Ed=505.95 M,V,c,Rd=9991.50
  N,Ed=-1791.73 Nc,Rd=-118139.00 YY n=N,Ed/Nc,Rd=0.02 MN,c,Rd=9839.96 M,Ed/MN,c,Rd=0.05

- Verifica di stabilità aste presso-inflesse (C4.2.4.1.3.3.1) - CC 87 SLU I - Classe 1
  Sollecitazioni: N,Ed=-779.48 Myeq,Ed=-146.75 Mzeq,Ed=-8.06
  L=3.61
  λ=38.33 Ncr,y=43409.40 λ^*_y=0.38 Curva a: Φ_y=0.70 χ_y=0.78
  λ=38.33 Ncr,z=43409.40 λ^*_z=0.38 Curva a: Φ_z=0.70 χ_z=0.78
  χ,min=0.78
  Verifica: 0.12+0.28=0.40

- Verifica di stabilità aste presso-inflesse (C4.2.4.1.3.3.1) - CC 7 SND - Classe 3
  Sollecitazioni: N,Ed=-1041.88 Myeq,Ed=599.82 Mzeq,Ed=-97.59
  L=3.61
  λ=38.33 Ncr,y=744824.00 λ^*_y=0.41 Curva a: Φ_y=0.61 χ_y=0.95
  λ=38.33 Ncr,z=744824.00 λ^*_z=0.41 Curva a: Φ_z=0.61 χ_z=0.95
  χ,min=0.95
  Verifica: 0.01+0.08=0.09

- Verifica freccia massima per soli carichi accidentali - CC 66
  $f_{Z,L}$=0.01 (L/24941) $f_{Z,G}$=0.00 (L/119673)

- Verifica freccia massima carichi totali - CC 66
  $f_{Z,L}$=0.02 (L/16105) $f_{Z,G}$=0.01 (L/67245)

Asta n. 4056 (105 120) - Sez. 2 (CHS273x6.3) - Crit. 1

- Verifica in termini tensionali [4.2.4] - CC 7 SND Xl=0.00 - Classe 3
  Sollecitazioni: N=-798.87 T=247.58 M=521.83 M_x=7.90
  Tensioni: σ_N=-15.13 $\sigma_{m,d}$=-151.69 τ=1.15 σ_{max}=-166.82 (sfrut=0.07)
  Tensioni: σ_N=-15.13 $\sigma_{m,d}$=-0.00 τ=10.53 τ_{max}=10.53 (sfrut=0.01)
  Tensioni: σ_N=-15.13 $\sigma_{m,d}$=-151.69 τ=1.15 $\sigma_{ID,max}$=166.83 (sfrut=0.07)

- Verifica a taglio e torsione Dir. Z [4.2.25] - CC 87 SLU I Xl=0.00 - Classe 1
  Sollecitazioni: T=25.78 M_x=2.15
  V,Ed=25.78 Vc,Rd,Red=2351.59 V,Ed/Vc,Rd,Red=0.01

- Verifica a presso o tenso-flessione retta YY (4.2.4.1.2.7) - CC 87 SLU I Xl=0.00 - Classe 1
  Sollecitazioni: N=-633.18 T=25.78 M=49.99 M_x=2.15
  M,Ed=49.99 M,V,c,Rd=543.50
  N,Ed=-633.18 Nc,Rd=-6426.27 YY n=N,Ed/Nc,Rd=0.10 MN,c,Rd=489.95 M,Ed/MN,c,Rd=0.10

- Verifica a taglio e torsione Dir. Z [4.2.25] - CC 74 SLU Xl=0.00 - Classe 1
  Sollecitazioni: T=192.65 M_x=3.47
  V,Ed=192.65 Vc,Rd,Red=43406.50 V,Ed/Vc,Rd,Red=0.00

- Verifica a presso o tenso-flessione retta YY (4.2.4.1.2.7) - CC 74 SLU Xl=0.00 - Classe 1
  Sollecitazioni: N=-1003.47 T=192.65 M=397.69 M_x=3.47
  M,Ed=397.69 M,V,c,Rd=9991.50
  N,Ed=-1003.47 Nc,Rd=-118139.00 YY n=N,Ed/Nc,Rd=0.01 MN,c,Rd=9906.63 M,Ed/MN,c,Rd=0.04

- Verifica di stabilità aste presso-inflesse (C4.2.4.1.3.3.1) - CC 87 SLU I - Classe 1
  Sollecitazioni: N,Ed=-633.18 Myeq,Ed=49.17 Mzeq,Ed=-6.76
  L=3.61
  λ=38.33 Ncr,y=43409.40 λ^*_y=0.38 Curva a: Φ_y=0.70 χ_y=0.78
  λ=38.33 Ncr,z=43409.40 λ^*_z=0.38 Curva a: Φ_z=0.70 χ_z=0.78
  χ,min=0.78
  Verifica: 0.10+0.09=0.19

- Verifica di stabilità aste presso-inflesse (C4.2.4.1.3.3.1) - CC 7 SND - Classe 3
  Sollecitazioni: N,Ed=-798.87 Myeq,Ed=504.81 Mzeq,Ed=-99.14
  L=3.61
  λ=38.33 Ncr,y=744824.00 λ^*_y=0.41 Curva a: Φ_y=0.61 χ_y=0.95
  λ=38.33 Ncr,z=744824.00 λ^*_z=0.41 Curva a: Φ_z=0.61 χ_z=0.95
  χ,min=0.95
  Verifica: 0.01+0.07=0.07

- Verifica freccia massima per soli carichi accidentali - CC 78
  $f_{Z,L}$=0.01 (L/41903) $f_{Z,G}$=0.00

- Verifica freccia massima carichi totali - CC 78
  $f_{Z,L}$=0.01 (L/35619) $f_{Z,G}$=0.00 (L/183395)

Asta n. 4057 (106 121) - Sez. 2 (CHS273x6.3) - Crit. 1

- Verifica in termini tensionali [4.2.4] - CC 7 SND Xl=0.00 - Classe 3
  Sollecitazioni: N=-1108.29 T=252.97 M=435.47 M_x=7.72
  Tensioni: σ_N=-21.00 $\sigma_{m,d}$=-126.58 τ=1.12 σ_{max}=-147.58 (sfrut=0.07)
  Tensioni: σ_N=-21.00 $\sigma_{m,d}$=-0.00 τ=10.70 τ_{max}=10.70 (sfrut=0.01)
  Tensioni: σ_N=-21.00 $\sigma_{m,d}$=-126.58 τ=1.12 $\sigma_{ID,max}$=147.59 (sfrut=0.07)

- Verifica a taglio e torsione Dir. Z [4.2.25] - CC 87 SLU I Xl=0.00 - Classe 1
  Sollecitazioni: T=72.92 M_x=1.63
  V,Ed=72.92 Vc,Rd,Red=2354.09 V,Ed/Vc,Rd,Red=0.03

- Verifica a presso o tenso-flessione retta YY (4.2.4.1.2.7) - CC 87 SLU I Xl=3.37 - Classe 1
  Sollecitazioni: N=-781.07 T=70.89 M=176.44 M_x=1.63
  M,Ed=176.44 M,V,c,Rd=543.50
  N,Ed=-781.07 Nc,Rd=-6426.27 YY n=N,Ed/Nc,Rd=0.12 MN,c,Rd=477.44 M,Ed/MN,c,Rd=0.37

- Verifica a taglio e torsione Dir. Z [4.2.25] - CC 75 SLU Xl=0.00 - Classe 1
  Sollecitazioni: T=281.73 M_x=3.01
  V,Ed=281.73 Vc,Rd,Red=43408.80 V,Ed/Vc,Rd,Red=0.01

- Verifica a presso o tenso-flessione retta YY (4.2.4.1.2.7) - CC 75 SLU Xl=3.37 - Classe 1
  Sollecitazioni: N=-2123.55 T=279.09 M=584.57 M_x=3.01
  M,Ed=584.57 M,V,c,Rd=9991.50
  N,Ed=-2123.55 Nc,Rd=-118139.00 YY n=N,Ed/Nc,Rd=0.02 MN,c,Rd=9811.90 M,Ed/MN,c,Rd=0.06

- Verifica di stabilità aste presso-inflesse (C4.2.4.1.3.3.1) - CC 87 SLU I - Classe 1
  Sollecitazioni: N,Ed=-918.28 Myeq,Ed=-157.30 Mzeq,Ed=-6.98
  L=3.61
  λ=38.33 Ncr,y=43409.40 λ^*_y=0.38 Curva a: Φ_y=0.70 χ_y=0.78

λ=38.33 Ncr,z=43409.40 λ^*_z=0.38 Curva a: Φ_z=0.70 χ_z=0.78
χ,min=0.78
Verifica: 0.14+0.30=0.44

- Verifica di stabilità aste presso-inflesse (C4.2.4.1.3.3.1) - CC 75 SLU - Classe 1
Sollecitazioni: N,Ed=-2301.92 Myeq,Ed=-584.56 Mzeq,Ed=-8.85
L=3.61
λ=38.33 Ncr,y=744824.00 λ^*_y=0.41 Curva a: Φ_y=0.61 χ_y=0.95
λ=38.33 Ncr,z=744824.00 λ^*_z=0.41 Curva a: Φ_z=0.61 χ_z=0.95
χ,min=0.95
Verifica: 0.02+0.06=0.08

- Verifica freccia massima per soli carichi accidentali - CC 66
$f_{z,L}$=0.02 (L/20620) $f_{z,G}$=0.00 (L/103076)

- Verifica freccia massima carichi totali - CC 66
$f_{z,L}$=0.03 (L/12142) $f_{z,G}$=0.01 (L/56712)

Asta n. 4058 (107 122) - Sez. 2 (CHS273x6.3) - Crit. 1

- Verifica in termini tensionali [4.2.4] - CC 7 SND Xl=0.00 - Classe 3
Sollecitazioni: N=-727.39 T=177.55 M=334.77 M_x=7.51
Tensioni: σ_N=-13.78 $\sigma_{m,d}$=-97.31 τ=1.09 σ_{max}=-111.09 (sfrut=0.05)
Tensioni: σ_N=-13.78 $\sigma_{m,d}$=-0.00 τ=7.82 τ_{max}=7.82 (sfrut=0.01)
Tensioni: σ_N=-13.78 $\sigma_{m,d}$=-97.31 τ=1.09 $\sigma_{ID,max}$=111.11 (sfrut=0.05)

- Verifica a taglio e torsione Dir. Z [4.2.25] - CC 87 SLU I Xl=0.00 - Classe 1
Sollecitazioni: T=11.40 M_x=1.34
V,Ed=11.40 Vc,Rd,Red=2355.50 V,Ed/Vc,Rd,Red=0.00

- Verifica a presso o tenso-flessione retta YY (4.2.4.1.2.7) - CC 87 SLU I Xl=3.37 - Classe 1
Sollecitazioni: N=-311.84 T=9.42 M=41.59 M_x=1.34
M,Ed=41.59 M,V,c,Rd=543.50
N,Ed=-311.84 Nc,Rd=-6426.27 YY n=N,Ed/Nc,Rd=0.05 MN,c,Rd=517.12 M,Ed/MN,c,Rd=0.08

- Verifica a taglio e torsione Dir. Z [4.2.25] - CC 74 SLU Xl=0.00 - Classe 1
Sollecitazioni: T=173.24 M_x=2.52
V,Ed=173.24 Vc,Rd,Red=43411.10 V,Ed/Vc,Rd,Red=0.00

- Verifica a presso o tenso-flessione retta YY (4.2.4.1.2.7) - CC 74 SLU Xl=0.00 - Classe 1
Sollecitazioni: N=-887.31 T=173.24 M=302.03 M_x=2.52
M,Ed=302.03 M,V,c,Rd=9991.50
N,Ed=-887.31 Nc,Rd=-118139.00 YY n=N,Ed/Nc,Rd=0.01 MN,c,Rd=9916.45 M,Ed/MN,c,Rd=0.03

- Verifica di stabilità aste presso-inflesse (C4.2.4.1.3.3.1) - CC 87 SLU I - Classe 1
Sollecitazioni: N,Ed=-449.05 Myeq,Ed=-25.04 Mzeq,Ed=-32.21
L=3.61
λ=38.33 Ncr,y=43409.40 λ^*_y=0.38 Curva a: Φ_y=0.70 χ_y=0.78
λ=38.33 Ncr,z=43409.40 λ^*_z=0.38 Curva a: Φ_z=0.70 χ_z=0.78
χ,min=0.78
Verifica: 0.07+0.08=0.15

- Verifica di stabilità aste presso-inflesse (C4.2.4.1.3.3.1) - CC 7 SND - Classe 3
Sollecitazioni: N,Ed=-727.39 Myeq,Ed=302.37 Mzeq,Ed=-113.95
L=3.61
λ=38.33 Ncr,y=744824.00 λ^*_y=0.41 Curva a: Φ_y=0.61 χ_y=0.95
λ=38.33 Ncr,z=744824.00 λ^*_z=0.41 Curva a: Φ_z=0.61 χ_z=0.95
χ,min=0.95
Verifica: 0.01+0.04=0.05

- Verifica freccia massima per soli carichi accidentali - CC 65
$f_{z,L}$=0.01 (L/60676) $f_{z,G}$=0.00

- Verifica freccia massima carichi totali - CC 65
$f_{z,L}$=0.01 (L/43121) $f_{z,G}$=0.00 (L/207668)

Asta n. 4060 (112 138) - Sez. 2 (CHS273x6.3) - Crit. 1

- Verifica in termini tensionali [4.2.4] - CC 7 SND Xl=0.00 - Classe 3
Sollecitazioni: N=-1068.35 T=210.97 M=389.64 M_x=12.13
Tensioni: σ_N=-20.24 $\sigma_{m,d}$=-113.26 τ=1.76 σ_{max}=-133.50 (sfrut=0.06)
Tensioni: σ_N=-20.24 $\sigma_{m,d}$=-0.00 τ=9.75 τ_{max}=9.75 (sfrut=0.01)
Tensioni: σ_N=-20.24 $\sigma_{m,d}$=-113.26 τ=1.76 $\sigma_{ID,max}$=133.54 (sfrut=0.06)

- Verifica a taglio e torsione Dir. Z [4.2.25] - CC 87 SLU I Xl=0.00 - Classe 1
Sollecitazioni: T=84.85 M_x=1.92
V,Ed=84.85 Vc,Rd,Red=2352.68 V,Ed/Vc,Rd,Red=0.04

- Verifica a presso o tenso-flessione retta YY (4.2.4.1.2.7) - CC 87 SLU I Xl=3.64 - Classe 1

Sollecitazioni: N=-774.18 T=82.74 M=193.16 M_x=1.92
M,Ed=193.16 M,V,c,Rd=543.50
N,Ed=-774.18 Nc,Rd=-6426.27 YY n=N,Ed/Nc,Rd=0.12 MN,c,Rd=478.02 M,Ed/MN,c,Rd=0.40

- Verifica a taglio e torsione Dir. Z [4.2.25] - CC 75 SLU Xl=0.00 - Classe 1
Sollecitazioni: T=294.15 M_x=4.69
V,Ed=294.15 Vc,Rd,Red=43400.50 V,Ed/Vc,Rd,Red=0.01

- Verifica a presso o tenso-flessione retta YY (4.2.4.1.2.7) - CC 75 SLU Xl=3.64 - Classe 1
Sollecitazioni: N=-2086.74 T=291.40 M=610.41 M_x=4.69
M,Ed=610.41 M,V,c,Rd=9991.50
N,Ed=-2086.74 Nc,Rd=-118139.00 YY n=N,Ed/Nc,Rd=0.02 MN,c,Rd=9815.01 M,Ed/MN,c,Rd=0.06

- Verifica di stabilità aste presso-inflesse (C4.2.4.1.3.3.1) - CC 87 SLU I - Classe 1
Sollecitazioni: N,Ed=-922.44 Myeq,Ed=-193.16 Mzeq,Ed=-5.14
L=3.89
λ=41.20 Ncr,y=37565.20 λ^*_y=0.41 Curva a: Φ_y=0.72 χ_y=0.76
λ=41.20 Ncr,z=37565.20 λ^*_z=0.41 Curva a: Φ_z=0.72 χ_z=0.76
χ,min=0.76
Verifica: 0.14+0.36=0.51

- Verifica di stabilità aste presso-inflesse (C4.2.4.1.3.3.1) - CC 75 SLU - Classe 1
Sollecitazioni: N,Ed=-2279.48 Myeq,Ed=-610.41 Mzeq,Ed=-6.06
L=3.89
λ=41.20 Ncr,y=644548.00 λ^*_y=0.44 Curva a: Φ_y=0.62 χ_y=0.94
λ=41.20 Ncr,z=644548.00 λ^*_z=0.44 Curva a: Φ_z=0.62 χ_z=0.94
χ,min=0.94
Verifica: 0.02+0.06=0.08

- Verifica freccia massima per soli carichi accidentali - CC 66
$f_{Z,L}$=0.02 (L/22487) $f_{Z,G}$=0.00 (L/107451)

- Verifica freccia massima carichi totali - CC 66
$f_{Z,L}$=0.03 (L/13267) $f_{Z,G}$=0.01 (L/58460)

Asta n. 4061 (113 139) - Sez. 2 (CHS273x6.3) - Crit. 1

- Verifica in termini tensionali [4.2.4] - CC 19 SND Xl=0.00 - Classe 3
Sollecitazioni: N=-726.06 T=164.07 M=379.61 M_x=11.44
Tensioni: σ_N=-13.75 $\sigma_{m,d}$=-110.35 τ=1.66 σ_{max}=-124.10 (sfrut=0.06)
Tensioni: σ_N=-13.75 $\sigma_{m,d}$=-0.00 τ=7.88 τ_{max}=7.88 (sfrut=0.01)
Tensioni: σ_N=-13.75 $\sigma_{m,d}$=-110.35 τ=1.66 $\sigma_{ID,max}$=124.14 (sfrut=0.06)

- Verifica a taglio e torsione Dir. Z [4.2.25] - CC 87 SLU I Xl=0.00 - Classe 1
Sollecitazioni: T=29.35 M_x=1.40
V,Ed=29.35 Vc,Rd,Red=2355.21 V,Ed/Vc,Rd,Red=0.01

- Verifica a presso o tenso-flessione retta YY (4.2.4.1.2.7) - CC 87 SLU I Xl=0.00 - Classe 1
Sollecitazioni: N=-632.99 T=29.35 M=65.29 M_x=1.40
M,Ed=65.29 M,V,c,Rd=543.50
N,Ed=-632.99 Nc,Rd=-6426.27 YY n=N,Ed/Nc,Rd=0.10 MN,c,Rd=489.96 M,Ed/MN,c,Rd=0.13

- Verifica a taglio e torsione Dir. Z [4.2.25] - CC 74 SLU Xl=0.00 - Classe 1
Sollecitazioni: T=200.65 M_x=3.60
V,Ed=200.65 Vc,Rd,Red=43405.90 V,Ed/Vc,Rd,Red=0.00

- Verifica a presso o tenso-flessione retta YY (4.2.4.1.2.7) - CC 74 SLU Xl=0.00 - Classe 1
Sollecitazioni: N=-1014.31 T=200.65 M=449.32 M_x=3.60
M,Ed=449.32 M,V,c,Rd=9991.50
N,Ed=-1014.31 Nc,Rd=-118139.00 YY n=N,Ed/Nc,Rd=0.01 MN,c,Rd=9905.71 M,Ed/MN,c,Rd=0.05

- Verifica di stabilità aste presso-inflesse (C4.2.4.1.3.3.1) - CC 87 SLU I - Classe 1
Sollecitazioni: N,Ed=-632.99 Myeq,Ed=65.01 Mzeq,Ed=-4.55
L=3.89
λ=41.20 Ncr,y=37565.20 λ^*_y=0.41 Curva a: Φ_y=0.72 χ_y=0.76
λ=41.20 Ncr,z=37565.20 λ^*_z=0.41 Curva a: Φ_z=0.72 χ_z=0.76
χ,min=0.76
Verifica: 0.10+0.12=0.22

- Verifica di stabilità aste presso-inflesse (C4.2.4.1.3.3.1) - CC 19 SND - Classe 3
Sollecitazioni: N,Ed=-726.06 Myeq,Ed=363.22 Mzeq,Ed=-82.76
L=3.89
λ=41.20 Ncr,y=644548.00 λ^*_y=0.44 Curva a: Φ_y=0.62 χ_y=0.94
λ=41.20 Ncr,z=644548.00 λ^*_z=0.44 Curva a: Φ_z=0.62 χ_z=0.94
χ,min=0.94
Verifica: 0.01+0.05=0.05

- Verifica freccia massima per soli carichi accidentali - CC 78
$f_{Z,L}$=0.01 (L/37124) $f_{Z,G}$=0.00

- Verifica freccia massima carichi totali - CC 78
  $f_{Z,L}$=0.01 (L/28952) $f_{Z,G}$=0.00 (L/181644)

Asta n. 4062 (114 140) - Sez. 2 (CHS273x6.3) - Crit. 1

- Verifica in termini tensionali [4.2.4] - CC 19 SND Xl=0.00 - Classe 3
  Sollecitazioni: N=-1073.54 T=215.26 M=398.45 M_x=11.22
  Tensioni: σ_N=-20.34 $\sigma_{m,d}$=-115.82 τ=1.63 σ_{max}=-136.16 (sfrut=0.06)
  Tensioni: σ_N=-20.34 $\sigma_{m,d}$=-0.00 τ=9.78 τ_{max}=9.78 (sfrut=0.01)
  Tensioni: σ_N=-20.34 $\sigma_{m,d}$=-115.82 τ=1.63 $\sigma_{ID,max}$=136.19 (sfrut=0.06)

- Verifica a taglio Dir. Z (EC3 4.2.3.3 (6) 4.2.3.4 (4)) - CC 87 SLU I Xl=0.00 - Classe 1
  Sollecitazioni: T=89.22
  V,Ed=89.22 Vc,Rd=2362.06 V,Ed/Vc,Rd=0.04

- Verifica a presso o tenso-flessione retta YY (4.2.4.1.2.7) - CC 87 SLU I Xl=3.64 - Classe 1
  Sollecitazioni: N=-779.89 T=87.10 M=199.60
  M,Ed=199.60 M,V,c,Rd=543.50
  N,Ed=-779.89 Nc,Rd=-6426.27 YY n=N,Ed/Nc,Rd=0.12 MN,c,Rd=477.54 M,Ed/MN,c,Rd=0.42

- Verifica a taglio e torsione Dir. Z [4.2.25] - CC 75 SLU Xl=0.00 - Classe 1
  Sollecitazioni: T=318.98 M_x=2.02
  V,Ed=318.98 Vc,Rd,Red=43413.60 V,Ed/Vc,Rd,Red=0.01

- Verifica a presso o tenso-flessione retta YY (4.2.4.1.2.7) - CC 75 SLU Xl=3.64 - Classe 1
  Sollecitazioni: N=-2118.28 T=316.23 M=647.75 M_x=2.02
  M,Ed=647.75 M,V,c,Rd=9991.50
  N,Ed=-2118.28 Nc,Rd=-118139.00 YY n=N,Ed/Nc,Rd=0.02 MN,c,Rd=9812.34 M,Ed/MN,c,Rd=0.07

- Verifica di stabilità aste presso-inflesse (C4.2.4.1.3.3.1) - CC 87 SLU I - Classe 1
  Sollecitazioni: N,Ed=-928.15 Myeq,Ed=-199.60 Mzeq,Ed=-4.20
  L=3.89
  λ=41.20 Ncr,y=37565.20 λ^*_y=0.41 Curva a: Φ_y=0.72 χ_y=0.76
  λ=41.20 Ncr,z=37565.20 λ^*_z=0.41 Curva a: Φ_z=0.72 χ_z=0.76
  χ,min=0.76
  Verifica: 0.14+0.38=0.52

- Verifica di stabilità aste presso-inflesse (C4.2.4.1.3.3.1) - CC 75 SLU - Classe 1
  Sollecitazioni: N,Ed=-2311.01 Myeq,Ed=-647.75 Mzeq,Ed=-4.65
  L=3.89
  λ=41.20 Ncr,y=644548.00 λ^*_y=0.44 Curva a: Φ_y=0.62 χ_y=0.94
  λ=41.20 Ncr,z=644548.00 λ^*_z=0.44 Curva a: Φ_z=0.62 χ_z=0.94
  χ,min=0.94
  Verifica: 0.02+0.07=0.08

- Verifica freccia massima per soli carichi accidentali - CC 66
  $f_{Z,L}$=0.02 (L/22537) $f_{Z,G}$=0.00 (L/107451)

- Verifica freccia massima carichi totali - CC 66
  $f_{Z,L}$=0.03 (L/13314) $f_{Z,G}$=0.01 (L/58237)

Asta n. 4063 (108 123) - Sez. 2 (CHS273x6.3) - Crit. 1

- Verifica in termini tensionali [4.2.4] - CC 19 SND Xl=0.00 - Classe 3
  Sollecitazioni: N=-723.92 T=169.60 M=322.08 M_x=12.84
  Tensioni: σ_N=-13.71 $\sigma_{m,d}$=-93.62 τ=1.87 σ_{max}=-107.34 (sfrut=0.05)
  Tensioni: σ_N=-13.71 $\sigma_{m,d}$=-0.00 τ=8.29 τ_{max}=8.29 (sfrut=0.01)
  Tensioni: σ_N=-13.71 $\sigma_{m,d}$=-93.62 τ=1.87 $\sigma_{ID,max}$=107.39 (sfrut=0.05)

- Verifica a taglio e torsione Dir. Z [4.2.25] - CC 87 SLU I Xl=3.06 - Classe 1
  Sollecitazioni: T=34.05 M_x=2.23
  V,Ed=34.05 Vc,Rd,Red=2351.16 V,Ed/Vc,Rd,Red=0.01

- Verifica a presso o tenso-flessione retta YY (4.2.4.1.2.7) - CC 87 SLU I Xl=3.37 - Classe 1
  Sollecitazioni: N=-351.51 T=34.05 M=73.49 M_x=2.23
  M,Ed=73.49 M,V,c,Rd=543.50
  N,Ed=-351.51 Nc,Rd=-6426.27 YY n=N,Ed/Nc,Rd=0.05 MN,c,Rd=513.77 M,Ed/MN,c,Rd=0.14

- Verifica a taglio e torsione Dir. Z [4.2.25] - CC 74 SLU Xl=3.37 - Classe 1
  Sollecitazioni: T=272.43 M_x=3.10
  V,Ed=272.43 Vc,Rd,Red=43408.30 V,Ed/Vc,Rd,Red=0.01

- Verifica a presso o tenso-flessione retta YY (4.2.4.1.2.7) - CC 74 SLU Xl=0.00 - Classe 1
  Sollecitazioni: N=-1077.76 T=272.43 M=483.39 M_x=3.10
  M,Ed=483.39 M,V,c,Rd=9991.50
  N,Ed=-1077.76 Nc,Rd=-118139.00 YY n=N,Ed/Nc,Rd=0.01 MN,c,Rd=9900.35 M,Ed/MN,c,Rd=0.05

- Verifica di stabilità aste presso-inflesse (C4.2.4.1.3.3.1) - CC 87 SLU I - Classe 1
  Sollecitazioni: N,Ed=-488.68 Myeq,Ed=31.50 Mzeq,Ed=69.69

L=3.61
λ=38.32 Ncr,y=43418.90 λ^*_y=0.38 Curva a: Φ_y=0.70 χ_y=0.78
λ=38.32 Ncr,z=43418.90 λ^*_z=0.38 Curva a: Φ_z=0.70 χ_z=0.78
χ,min=0.78
Verifica: 0.08+0.14=0.22

- Verifica di stabilità aste presso-inflesse (C4.2.4.1.3.3.1) - CC 74 SLU - Classe 1
Sollecitazioni: N,Ed=-1077.76 Myeq,Ed=86.81 Mzeq,Ed=-473.46
L=3.61
λ=38.32 Ncr,y=744987.00 λ^*_y=0.41 Curva a: Φ_y=0.61 χ_y=0.95
λ=38.32 Ncr,z=744987.00 λ^*_z=0.41 Curva a: Φ_z=0.61 χ_z=0.95
χ,min=0.95
Verifica: 0.01+0.05=0.06

- Verifica Spostamento relativo massimo per singola asta - CC 78
δ=0.13 (L/2511)

Asta n. 4064 (109 124) - Sez. 2 (CHS273x6.3) - Crit. 1

- Verifica in termini tensionali [4.2.4] - CC 19 SND Xl=0.00 - Classe 3
Sollecitazioni: N=-1086.41 T=219.31 M=371.78 M_x=11.33
Tensioni: σ_N=-20.58 $\sigma_{m,d}$=-108.07 τ=1.65 σ_{max}=-128.65 (sfrut=0.06)
Tensioni: σ_N=-20.58 $\sigma_{m,d}$=-0.00 τ=9.95 τ_{max}=9.95 (sfrut=0.01)
Tensioni: σ_N=-20.58 $\sigma_{m,d}$=-108.07 τ=1.65 $\sigma_{ID,max}$=128.68 (sfrut=0.06)

- Verifica a taglio e torsione Dir. Z [4.2.25] - CC 87 SLU I Xl=0.00 - Classe 1
Sollecitazioni: T=83.18 M_x=1.55
V,Ed=83.18 Vc,Rd,Red=2354.48 V,Ed/Vc,Rd,Red=0.04

- Verifica a presso o tenso-flessione retta YY (4.2.4.1.2.7) - CC 87 SLU I Xl=3.37 - Classe 1
Sollecitazioni: N=-803.60 T=83.18 M=192.58 M_x=1.55
M,Ed=192.58 M,V,c,Rd=543.50
N,Ed=-803.60 Nc,Rd=-6426.27 YY n=N,Ed/Nc,Rd=0.13 MN,c,Rd=475.53 M,Ed/MN,c,Rd=0.40

- Verifica a taglio e torsione Dir. Z [4.2.25] - CC 75 SLU Xl=0.00 - Classe 1
Sollecitazioni: T=334.24 M_x=1.82
V,Ed=334.24 Vc,Rd,Red=43414.60 V,Ed/Vc,Rd,Red=0.01

- Verifica a presso o tenso-flessione retta YY (4.2.4.1.2.7) - CC 75 SLU Xl=3.37 - Classe 1
Sollecitazioni: N=-2210.17 T=334.24 M=659.70 M_x=1.82
M,Ed=659.70 M,V,c,Rd=9991.50
N,Ed=-2210.17 Nc,Rd=-118139.00 YY n=N,Ed/Nc,Rd=0.02 MN,c,Rd=9804.57 M,Ed/MN,c,Rd=0.07

- Verifica di stabilità aste presso-inflesse (C4.2.4.1.3.3.1) - CC 87 SLU I - Classe 1
Sollecitazioni: N,Ed=-940.76 Myeq,Ed=3.04 Mzeq,Ed=181.95
L=3.61
λ=38.32 Ncr,y=43418.90 λ^*_y=0.38 Curva a: Φ_y=0.70 χ_y=0.78
λ=38.32 Ncr,z=43418.90 λ^*_z=0.38 Curva a: Φ_z=0.70 χ_z=0.78
χ,min=0.78
Verifica: 0.15+0.34=0.49

- Verifica di stabilità aste presso-inflesse (C4.2.4.1.3.3.1) - CC 75 SLU - Classe 1
Sollecitazioni: N,Ed=-2388.48 Myeq,Ed=7.96 Mzeq,Ed=659.69
L=3.61
λ=38.32 Ncr,y=744987.00 λ^*_y=0.41 Curva a: Φ_y=0.61 χ_y=0.95
λ=38.32 Ncr,z=744987.00 λ^*_z=0.41 Curva a: Φ_z=0.61 χ_z=0.95
χ,min=0.95
Verifica: 0.02+0.07=0.09

- Verifica Spostamento relativo massimo per singola asta - CC 78
δ=0.08 (L/3976)

Asta n. 4065 (110 125) - Sez. 2 (CHS273x6.3) - Crit. 1

- Verifica in termini tensionali [4.2.4] - CC 19 SND Xl=0.00 - Classe 3
Sollecitazioni: N=-1140.67 T=263.45 M=471.43 M_x=12.49
Tensioni: σ_N=-21.61 $\sigma_{m,d}$=-137.04 τ=1.81 σ_{max}=-158.65 (sfrut=0.07)
Tensioni: σ_N=-21.61 $\sigma_{m,d}$=-0.00 τ=11.79 τ_{max}=11.79 (sfrut=0.01)
Tensioni: σ_N=-21.61 $\sigma_{m,d}$=-137.04 τ=1.81 $\sigma_{ID,max}$=158.68 (sfrut=0.07)

- Verifica a taglio e torsione Dir. Z [4.2.25] - CC 87 SLU I Xl=0.00 - Classe 1
Sollecitazioni: T=46.46 M_x=1.03
V,Ed=46.46 Vc,Rd,Red=2357.02 V,Ed/Vc,Rd,Red=0.02

- Verifica a presso o tenso-flessione retta YY (4.2.4.1.2.7) - CC 87 SLU I Xl=3.37 - Classe 1
Sollecitazioni: N=-938.21 T=46.46 M=93.34 M_x=1.03
M,Ed=93.34 M,V,c,Rd=543.50
N,Ed=-938.21 Nc,Rd=-6426.27 YY n=N,Ed/Nc,Rd=0.15 MN,c,Rd=464.15 M,Ed/MN,c,Rd=0.20

- Verifica a taglio Dir. Z [4.2.16] - CC 74 SLU Xl=0.00 - Classe 1
  Sollecitazioni: T=339.57
  V,Ed=339.57 Vc,Rd=43423.40 V,Ed/Vc,Rd=0.01

- Verifica a presso o tenso-flessione retta YY (4.2.4.1.2.7) - CC 74 SLU Xl=0.00 - Classe 1
  Sollecitazioni: N=-1418.22 T=339.57 M=590.83
  M,Ed=590.83 M,V,c,Rd=9991.50
  N,Ed=-1418.22 Nc,Rd=-118139.00 YY n=N,Ed/Nc,Rd=0.01 MN,c,Rd=9871.55 M,Ed/MN,c,Rd=0.06

- Verifica di stabilità aste presso-inflesse (C4.2.4.1.3.3.1) - CC 87 SLU I - Classe 1
  Sollecitazioni: N,Ed=-1075.54 Myeq,Ed=17.61 Mzeq,Ed=91.09
  L=3.62
  λ=38.36 Ncr,y=43321.80 λ^*_y=0.39 Curva a: Φ_y=0.70 χ_y=0.78
  λ=38.36 Ncr,z=43321.80 λ^*_z=0.39 Curva a: Φ_z=0.70 χ_z=0.78
  χ,min=0.78
  Verifica: 0.17+0.18=0.34

- Verifica di stabilità aste presso-inflesse (C4.2.4.1.3.3.1) - CC 75 SLU - Classe 1
  Sollecitazioni: N,Ed=-2527.43 Myeq,Ed=49.13 Mzeq,Ed=522.60
  L=3.62
  λ=38.36 Ncr,y=743321.00 λ^*_y=0.41 Curva a: Φ_y=0.61 χ_y=0.95
  λ=38.36 Ncr,z=743321.00 λ^*_z=0.41 Curva a: Φ_z=0.61 χ_z=0.95
  χ,min=0.95
  Verifica: 0.02+0.05=0.07

- Verifica Spostamento relativo massimo per singola asta - CC 78
  δ=0.09 (L/3578)

Asta n. 4176 (111 137) - Sez. 2 (CHS273x6.3) - Crit. 1

- Verifica in termini tensionali [4.2.4] - CC 7 SND Xl=0.00 - Classe 3
  Sollecitazioni: N=-1033.01 T=196.07 M=420.97 M_x=11.81
  Tensioni: σ_N=-19.57 $\sigma_{m,d}$=-122.37 τ=1.72 σ_{max}=-141.94 (sfrut=0.06)
  Tensioni: σ_N=-19.57 $\sigma_{m,d}$=-0.00 τ=9.14 τ_{max}=9.14 (sfrut=0.01)
  Tensioni: σ_N=-19.57 $\sigma_{m,d}$=-122.37 τ=1.72 $\sigma_{ID,max}$=141.97 (sfrut=0.06)

- Verifica a taglio Dir. Z (EC3 4.2.3.3 (6) 4.2.3.4 (4)) - CC 87 SLU I Xl=3.64 - Classe 1
  Sollecitazioni: T=11.96
  V,Ed=11.96 Vc,Rd=2362.06 V,Ed/Vc,Rd=0.01

- Verifica a presso o tenso-flessione retta YY (4.2.4.1.2.7) - CC 87 SLU I Xl=0.00 - Classe 1
  Sollecitazioni: N=-829.49 T=11.34 M=22.14
  M,Ed=22.14 M,V,c,Rd=543.50
  N,Ed=-829.49 Nc,Rd=-6426.27 YY n=N,Ed/Nc,Rd=0.13 MN,c,Rd=473.34 M,Ed/MN,c,Rd=0.05

- Verifica a taglio e torsione Dir. Z [4.2.25] - CC 61 SLU Xl=3.64 - Classe 1
  Sollecitazioni: T=189.93 M_x=1.17
  V,Ed=189.93 Vc,Rd,Red=43417.70 V,Ed/Vc,Rd,Red=0.00

- Verifica a presso o tenso-flessione retta YY (4.2.4.1.2.7) - CC 74 SLU Xl=0.00 - Classe 1
  Sollecitazioni: N=-1004.01 T=187.91 M=396.37
  M,Ed=396.37 M,V,c,Rd=9991.50
  N,Ed=-1004.01 Nc,Rd=-118139.00 YY n=N,Ed/Nc,Rd=0.01 MN,c,Rd=9906.58 M,Ed/MN,c,Rd=0.04

- Verifica di stabilità aste presso-inflesse (C4.2.4.1.3.3.1) - CC 87 SLU I - Classe 1
  Sollecitazioni: N,Ed=-829.49 Myeq,Ed=20.41 Mzeq,Ed=20.42
  L=3.89
  λ=41.20 Ncr,y=37565.20 λ^*_y=0.41 Curva a: Φ_y=0.72 χ_y=0.76
  λ=41.20 Ncr,z=37565.20 λ^*_z=0.41 Curva a: Φ_z=0.72 χ_z=0.76
  χ,min=0.76
  Verifica: 0.13+0.05=0.18

- Verifica di stabilità aste presso-inflesse (C4.2.4.1.3.3.1) - CC 7 SND - Classe 3
  Sollecitazioni: N,Ed=-1033.01 Myeq,Ed=401.20 Mzeq,Ed=-101.68
  L=3.89
  λ=41.20 Ncr,y=644548.00 λ^*_y=0.44 Curva a: Φ_y=0.62 χ_y=0.94
  λ=41.20 Ncr,z=644548.00 λ^*_z=0.44 Curva a: Φ_z=0.62 χ_z=0.94
  χ,min=0.94
  Verifica: 0.01+0.05=0.06

- Verifica freccia massima per soli carichi accidentali - CC 78
  $f_{Z,L}$=0.01 (L/49299) $f_{Z,G}$=0.00

- Verifica freccia massima carichi totali - CC 78
  $f_{Z,L}$=0.01 (L/38240) $f_{Z,G}$=0.00 (L/175380)

Asta n. 4181 (115 141) - Sez. 2 (CHS273x6.3) - Crit. 1

- Verifica in termini tensionali [4.2.4] - CC 19 SND Xl=0.00 - Classe 3

Sollecitazioni: N=-951.80 T=187.31 M=399.00 M_x=12.49
Tensioni: σ_N=-18.03 $\sigma_{m,d}$=-115.98 τ=1.82 σ_{max}=-134.01 (sfrut=0.06)
Tensioni: σ_N=-18.03 $\sigma_{m,d}$=-0.00 τ=8.91 τ_{max}=8.91 (sfrut=0.01)
Tensioni: σ_N=-18.03 $\sigma_{m,d}$=-115.98 τ=1.82 $\sigma_{ID,max}$=134.05 (sfrut=0.06)

- Verifica a taglio e torsione Dir. Z [4.2.25] - CC 87 SLU I Xl=0.00 - Classe 1
Sollecitazioni: T=28.73 M_x=3.02
V,Ed=28.73 Vc,Rd,Red=2347.32 V,Ed/Vc,Rd,Red=0.01

- Verifica a presso o tenso-flessione retta YY (4.2.4.1.2.7) - CC 87 SLU I Xl=0.00 - Classe 1
Sollecitazioni: N=-787.34 T=28.73 M=69.51 M_x=3.02
M,Ed=69.51 M,V,c,Rd=543.50
N,Ed=-787.34 Nc,Rd=-6426.27 YY n=N,Ed/Nc,Rd=0.12 MN,c,Rd=476.91 M,Ed/MN,c,Rd=0.15

- Verifica a taglio e torsione Dir. Z [4.2.25] - CC 74 SLU Xl=0.00 - Classe 1
Sollecitazioni: T=306.79 M_x=6.78
V,Ed=306.79 Vc,Rd,Red=43390.30 V,Ed/Vc,Rd,Red=0.01

- Verifica a presso o tenso-flessione retta YY (4.2.4.1.2.7) - CC 74 SLU Xl=0.00 - Classe 1
Sollecitazioni: N=-842.24 T=306.79 M=633.74 M_x=6.78
M,Ed=633.74 M,V,c,Rd=9991.50
N,Ed=-842.24 Nc,Rd=-118139.00 YY n=N,Ed/Nc,Rd=0.01 MN,c,Rd=9920.27 M,Ed/MN,c,Rd=0.06

- Verifica di stabilità aste presso-inflesse (C4.2.4.1.3.3.1) - CC 87 SLU I - Classe 1
Sollecitazioni: N,Ed=-787.34 Myeq,Ed=62.61 Mzeq,Ed=-19.42
L=3.89
λ=41.20 Ncr,y=37565.20 λ^*_y=0.41 Curva a: Φ_y=0.72 χ_y=0.76
λ=41.20 Ncr,z=37565.20 λ^*_z=0.41 Curva a: Φ_z=0.72 χ_z=0.76
χ,min=0.76
Verifica: 0.12+0.12=0.25

- Verifica di stabilità aste presso-inflesse (C4.2.4.1.3.3.1) - CC 74 SLU - Classe 1
Sollecitazioni: N,Ed=-842.24 Myeq,Ed=633.55 Mzeq,Ed=-29.34
L=3.89
λ=41.20 Ncr,y=644548.00 λ^*_y=0.44 Curva a: Φ_y=0.62 χ_y=0.94
λ=41.20 Ncr,z=644548.00 λ^*_z=0.44 Curva a: Φ_z=0.62 χ_z=0.94
χ,min=0.94
Verifica: 0.01+0.06=0.07

- Verifica freccia massima per soli carichi accidentali - CC 78
$f_{Z,L}$=0.01 (L/35817) $f_{Z,G}$=0.00

- Verifica freccia massima carichi totali - CC 78
$f_{Z,L}$=0.01 (L/26398) $f_{Z,G}$=0.00 (L/211918)

Verifiche aste in legno

Caratteristiche sezioni utilizzate
Simbologia
Area = Area della sezione
Cir. = Circolare
Cod. = Codice della sezione
I_y,I_z = Raggi d'inerzia intorno agli assi Y, Z
J_y,J_z = Momenti d'inerzia intorno agli assi Y, Z
R = Rettangolare
Sez. = Numero della sezione
Tipo = Tipologia
$f_{c,0,k}$ = Resistenza caratteristica a compressione parallela alle fibre
$f_{m,k}$ = Resistenza caratteristica a flessione
$f_{t,0,k}$ = Resistenza caratteristica a trazione parallela alle fibre
$f_{v,k}$ = Resistenza caratteristica a taglio
w_y,w_z = Moduli di resistenza intorno agli assi Y, Z

Verifiche di resistenza e stabilità
Simbologia
$\lambda_{rel,m}$ = Snellezza per instabilità flesso-torsionale
$\lambda_{rel,y}$, $\lambda_{rel,z}$ = Snellezze per instabilità a compressione intorno agli assi Y e Z
σ_{RdY},σ_{RdZ} <daN/cmq> = Tensioni resistenti per momenti M_y e M_z
$\sigma_{c,0,d}$ <daN/cmq> = Tensione a compressione
$\sigma_{m,d}$ <daN/cmq> = Tensione a flessione
$\sigma_{t,0,d}$ <daN/cmq> = Tensione a trazione
τ_d <daN/cmq> = Tensione a taglio
$\tau_{tor,d}$ <daN/cmq> = Tensione a torsione
El = Elemento (asta) in cui viene effettuato il progetto/verifica (progressivo sul numero di aste)
$K_{c,y}$,$K_{c,z}$ = Coefficienti di riduzione per stabilità
K_{cr} = Coefficiente di influenza delle fessurazioni del legno
K_{crit} = Coefficiente per instabilità flesso-torsionale
K_{fi} = Fattore di conversione dal frattile 5% al frattile 20%
K_{hY}, K_{hZ} = Coefficienti moltiplicativi per sezioni piccole (flessione)
K_l = Coefficiente moltiplicativo per sezioni piccole (trazione)
K_m = Coefficiente di forma
K_{mod} = Coefficiente di durata dei carichi/umidità del legno

Ltors	<m>	=Distanza fra ritegni torsionali (7.3.2.2.1)
$M_{eqx,Y}$,$M_{eqx,Z}$	<daNm>	=Momenti equivalenti intorno agli assi Y e Z
$M_{max,Y}$,$M_{max,Z}$	<daNm>	=Momenti massimi agenti intorno agli assi Y e Z
M_X	<daNm>	=Momento torcente
$M_{y,eq}$,$M_{z,eq}$	<daNm>	=Momenti flettenti equivalenti intorno agli assi Y e Z
$M_{y,sx}$,$M_{y,dx}$	<daNm>	=Momenti flettenti intorno all'asse Y a sinistra (inizio asta) e a destra (fine asta)
M_y,M_z	<daNm>	=Momenti flettenti intorno agli assi Y e Z
$M_{z,sx}$,$M_{z,dx}$	<daNm>	=Momenti flettenti intorno all'asse Z a sinistra (inizio asta) e a destra (fine asta)
N	<daN>	=Sforzo normale
T_y,T_z	<daN>	=Tagli in direzione Y e Z
Xl	<m>	=Coordinata progressiva (dal nodo iniziale dell'asta) in cui viene effettuato il progetto/verifica
[Lin.],[Par.]		=Tipo di momento (Lineare, Parabolico)
$f_{c,0,d}$	<daN/cmq>	=Tensione resistente per compressione
$f_{c,0,t}$	<daN/cmq>	=Tensione resistente per trazione
$f_{v,d}$	<daN/cmq>	=Tensione resistente per taglio

Verifiche di deformabilità
Simbologia
$f_{Z,G}$ <cm> =Freccia in direzione Z globale
$f_{Z,L}$ <cm> =Freccia in direzione Z locale

Elenco combinazioni di carico teoriche per calcolo freccia

CC	Comm.	TCC	1	2	3	4	5	6	7	8	9	S
5	Amb. 2 (SLE R)	SLE R	1	1	ψ_0	ψ_0	1	-----	-----	-----	-----	-----
6	Amb. 2 (SLE R)	SLE R	1	1	ψ_0	1	ψ_0	-----	-----	-----	-----	-----
7	Amb. 2 (SLE R)	SLE R	1	1	1	ψ_0	ψ_0	-----	-----	-----	-----	-----
16	Amb. 3 (SLE R)	SLE R	1	1	ψ_0	ψ_0	ψ_0	1	-----	-----	-----	-----
17	Amb. 3 (SLE R)	SLE R	1	1	ψ_0	ψ_0	1	ψ_0	-----	-----	-----	-----
18	Amb. 3 (SLE R)	SLE R	1	1	ψ_0	1	ψ_0	ψ_0	-----	-----	-----	-----
19	Amb. 3 (SLE R)	SLE R	1	1	1	ψ_0	ψ_0	ψ_0	-----	-----	-----	-----
29	Amb. 4 (SLE R)	SLE R	1	1	ψ_0	ψ_0	ψ_0	-----	1	-----	-----	-----
30	Amb. 4 (SLE R)	SLE R	1	1	ψ_0	ψ_0	1	-----	ψ_0	-----	-----	-----
31	Amb. 4 (SLE R)	SLE R	1	1	ψ_0	1	ψ_0	-----	ψ_0	-----	-----	-----
32	Amb. 4 (SLE R)	SLE R	1	1	1	ψ_0	ψ_0	-----	ψ_0	-----	-----	-----
42	Amb. 5 (SLE R)	SLE R	1	1	ψ_0	ψ_0	ψ_0	-----	-----	1	-----	-----
43	Amb. 5 (SLE R)	SLE R	1	1	ψ_0	ψ_0	1	-----	-----	ψ_0	-----	-----
44	Amb. 5 (SLE R)	SLE R	1	1	ψ_0	1	ψ_0	-----	-----	ψ_0	-----	-----
45	Amb. 5 (SLE R)	SLE R	1	1	1	ψ_0	ψ_0	-----	-----	ψ_0	-----	-----
55	Amb. 6 (SLE R)	SLE R	1	1	ψ_0	ψ_0	ψ_0	-----	-----	-----	1	-----
56	Amb. 6 (SLE R)	SLE R	1	1	ψ_0	ψ_0	1	-----	-----	-----	ψ_0	-----
57	Amb. 6 (SLE R)	SLE R	1	1	ψ_0	1	ψ_0	-----	-----	-----	ψ_0	-----
58	Amb. 6 (SLE R)	SLE R	1	1	1	ψ_0	ψ_0	-----	-----	-----	ψ_0	-----

Caratteristiche sezioni utilizzate

Sez.	Cod.	Tipo	Area <cmq>	Jy <cm4>	Jz <cm4>	Iy <cm>	Iz <cm>	Wymin <cmc>	Wzmin <cmc>	$f_{m,k}$ <daN/cmq>	$f_{c,0,k}$ <daN/cmq>	$f_{t,0,k}$ <daN/cmq>	$f_{v,k}$ <daN/cmq>
5	Trave 24x80 cm	R	1920.00	1024000.00	92160.00	23.09	6.93	25600.00	7680.00	240.00	240.00	192.00	35.00
6	Trave 20x24 cm	R	480.00	23040.00	16000.00	6.93	5.77	1920.00	1600.00	240.00	240.00	192.00	35.00
7	Trave 24x32 cm	R	768.00	65536.00	36864.00	9.24	6.93	4096.00	3072.00	240.00	240.00	192.00	35.00

Caratteristiche sezioni utilizzate nelle verifiche di resistenza al fuoco

Sez.	Cod.	Tipo	Area <cmq>	Jy <cm4>	Jz <cm4>	Iy <cm>	Iz <cm>	Wymin <cmc>	Wzmin <cmc>
5	Trave 24x80 cm	R	996.84	409372.00	16750.20	20.27	4.10	11663.00	2359.19
6	Trave 20x24 cm	R	144.84	2433.79	1255.76	4.10	2.94	342.79	246.23
7	Trave 24x32 cm	R	315.24	12946.90	5297.08	6.41	4.10	1166.39	746.07

Asta n. 1011 (2073 2072) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=0.72
  Sollecitazioni: N=259.54 T_z=0.00 M_y=-29.58 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=2.29
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
  L=145.00 $\lambda_{rel,y}$=0.56 $\lambda_{rel,z}$=0.78 $K_{c,y}$=0.96 $K_{c,z}$=0.90
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.79 $\sigma_{m,d}$=8.63 Sfr.=0.04

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=259.54 T_z=112.70 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=2.29
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.79 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=259.54 T_z=112.70 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=2.29
  Resistenze: K_{fi}=1.25
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.72
  Sollecitazioni: N=259.54 T_z=0.00 M_y=-29.58 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=2.29
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.79 $\sigma_{m,d}$=8.63 Sfr.=0.04

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=259.54 T_z=112.70 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=2.29
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=1.63 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=259.54 T_z=112.70 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=2.29
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=1.63 Sfr.=0.04

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.72
  Sollecitazioni: N=259.54 T_z=0.00 M_y=-29.58 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=2.29
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=8.63 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU Xl=0.72
  Sollecitazioni: N=676.85 T_z=0.00 M_y=-117.83 T_y=0.00 M_z=-2.37 M_x=7.34
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=145.00 $\lambda_{rel,y}$=0.33 $\lambda_{rel,z}$=0.40 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.41 $\sigma_{m,d}$=6.29 Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 1 SND Xl=0.72
  Sollecitazioni: N=-463.37 T_z=0.00 M_y=-29.58 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=3.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=145.00 $\lambda_{rel,m}$=0.17 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=1.54 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 1 SND
  Sollecitazioni: N=-463.37
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-22.18
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=145.00 $\lambda_{rel,y}$=0.33 $\lambda_{rel,z}$=0.40 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.97 $\sigma_{m,d}$=1.16 Sfr.=0.01

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 13 SND Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=982.44 T_z=112.70 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=3.15
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=2.05 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 25 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=654.85 T_z=383.44 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=7.25
  Resistenze: K_{mod}=0.80
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU Xl=0.72
  Sollecitazioni: N=676.85 T_z=0.00 M_y=-117.83 T_y=0.00 M_z=-2.37 M_x=7.34
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.41 $\sigma_{m,d}$=6.29 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=676.85 T_z=449.00 M_y=0.00 T_y=-9.04 M_z=0.00 M_x=7.34
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=1.96 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=676.85 T_z=449.00 M_y=0.00 T_y=-9.04 M_z=0.00 M_x=7.34
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=1.96 Sfr.=0.09

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 1 SND Xl=0.72
  Sollecitazioni: N=-463.37 T_z=0.00 M_y=-29.58 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=3.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.97 $\sigma_{m,d}$=-1.54 Sfr.=0.01

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=0.72
  Sollecitazioni: N=676.85 T_z=0.00 M_y=-117.83 T_y=0.00 M_z=-2.37 M_x=7.34
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=6.29 Sfr.=0.04

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-463.37 T_z=112.70 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=3.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.97 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/33877)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.00 (L/64764) $f_{Z,L}$=0.00 (L/66727)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/23934)

Asta n. 2001 (2001 2002) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=1.72
  Sollecitazioni: N=4.38 T_z=0.00 M_y=-132.43 T_y=0.00 M_z=13.92 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
  L=343.00 $\lambda_{rel,y}$=1.33 $\lambda_{rel,z}$=1.85 $K_{c,y}$=0.50 $K_{c,z}$=0.27
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.03 $\sigma_{m,d}$=44.29 Sfr.=0.15

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=4.38 T_z=167.79 M_y=0.00 T_y=17.64 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.03 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.72
  Sollecitazioni: N=4.38 T_z=0.00 M_y=-132.43 T_y=0.00 M_z=13.92 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.03 $\sigma_{m,d}$=44.29 Sfr.=0.14

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=3.29
  Sollecitazioni: N=4.38 T_z=-167.79 M_y=0.00 T_y=-17.64 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=2.45 Sfr.=0.06

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.72
  Sollecitazioni: N=4.38 T_z=0.00 M_y=-132.43 T_y=0.00 M_z=13.92 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=44.29 Sfr.=0.14

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 74 SLU Xl=1.72
  Sollecitazioni: N=1.31 T_z=0.00 M_y=-415.08 T_y=0.00 M_z=63.43 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=343.00 $\lambda_{rel,y}$=0.79 $\lambda_{rel,z}$=0.95 $K_{c,y}$=0.90 $K_{c,z}$=0.81
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.00 $\sigma_{m,d}$=25.58 Sfr.=0.16

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU Xl=1.72
  Sollecitazioni: N=-1.18 T_z=0.00 M_y=-483.67 T_y=0.00 M_z=62.72 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=343.00 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=29.11 Sfr.=0.19

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU
  Sollecitazioni: N=-1.18
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-362.75
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=47.04
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=343.00 $\lambda_{rel,y}$=0.79 $\lambda_{rel,z}$=0.95 $K_{c,y}$=0.90 $K_{c,z}$=0.81
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.00 $\sigma_{m,d}$=21.83 Sfr.=0.14

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 13 SND Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=28.81 T_z=167.79 M_y=0.00 T_y=17.64 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.06 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 74 SLU Xl=1.72
  Sollecitazioni: N=1.31 T_z=0.00 M_y=-415.08 T_y=0.00 M_z=63.43 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.00 $\sigma_{m,d}$=25.58 Sfr.=0.16

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=-1.18 T_z=612.82 M_y=0.00 T_y=79.47 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=2.70 Sfr.=0.12

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU Xl=1.72
  Sollecitazioni: N=-1.18 T_z=0.00 M_y=-483.67 T_y=0.00 M_z=62.72 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.00 $\sigma_{m,d}$=29.11 Sfr.=0.19

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=1.72
  Sollecitazioni: N=-1.18 T_z=0.00 M_y=-483.67 T_y=0.00 M_z=62.72 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=29.11 Sfr.=0.19

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=-20.05 T_z=167.79 M_y=0.00 T_y=17.64 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.04 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,G}$=0.13 (L/2518) $f_{z,L}$=0.12 (L/2555)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{z,G}$=0.07 (L/4217) $f_{z,L}$=0.07 (L/4285)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,G}$=0.17 (L/1904) $f_{z,L}$=0.16 (L/1929)

Asta n. 2001 (2002 2003) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=1.14
  Sollecitazioni: N=4.24 T_z=0.00 M_y=-52.99 T_y=0.00 M_z=5.57 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
  L=227.00 $\lambda_{rel,y}$=0.88 $\lambda_{rel,z}$=1.23 $K_{c,y}$=0.85 $K_{c,z}$=0.58
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.03 $\sigma_{m,d}$=17.72 Sfr.=0.06

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=4.24 T_z=106.14 M_y=0.00 T_y=11.16 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.03 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.14
  Sollecitazioni: N=4.24 T_z=0.00 M_y=-52.99 T_y=0.00 M_z=5.57 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.03 $\sigma_{m,d}$=17.72 Sfr.=0.06

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=4.24 T_z=106.14 M_y=0.00 T_y=11.16 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=1.55 Sfr.=0.04

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.14
  Sollecitazioni: N=4.24 T_z=0.00 M_y=-52.99 T_y=0.00 M_z=5.57 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=17.72 Sfr.=0.06

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU Xl=1.14
  Sollecitazioni: N=2.38 T_z=0.00 M_y=-193.53 T_y=0.00 M_z=25.10 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=227.00 $\lambda_{rel,y}$=0.52 $\lambda_{rel,z}$=0.63 $K_{c,y}$=0.97 $K_{c,z}$=0.95
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.00 $\sigma_{m,d}$=11.65 Sfr.=0.08

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 1 SND Xl=1.14
  Sollecitazioni: N=-6.55 T_z=0.00 M_y=-52.99 T_y=0.00 M_z=5.57 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=227.00 $\lambda_{rel,m}$=0.21 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=3.11 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 1 SND
  Sollecitazioni: N=-6.55
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-39.74
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=4.18
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=227.00 $\lambda_{rel,y}$=0.52 $\lambda_{rel,z}$=0.63 $K_{c,y}$=0.97 $K_{c,z}$=0.95
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 $\sigma_{m,d}$=2.33 Sfr.=0.01

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 13 SND Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=15.03 T_z=106.14 M_y=0.00 T_y=11.16 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.03 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU Xl=1.14
  Sollecitazioni: N=2.38 T_z=0.00 M_y=-193.53 T_y=0.00 M_z=25.10 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.00 $\sigma_{m,d}$=11.65 Sfr.=0.08

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=2.38 T_z=387.65 M_y=0.00 T_y=50.27 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=1.71 Sfr.=0.08

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 1 SND Xl=1.14
  Sollecitazioni: N=-6.55 T_z=0.00 M_y=-52.99 T_y=0.00 M_z=5.57 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 $\sigma_{m,d}$=-3.11 Sfr.=0.02

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=1.14
  Sollecitazioni: N=2.38 T_z=0.00 M_y=-193.53 T_y=0.00 M_z=25.10 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=11.65 Sfr.=0.08

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=-6.55 T_z=106.14 M_y=0.00 T_y=11.16 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.02 (L/9785)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.01 (L/16488)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.03 (L/7373)

Asta n. 2002 (-2511 -2512) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=1.72
  Sollecitazioni: N=-8.30 T_z=0.00 M_y=-275.11 T_y=0.00 M_z=-48.51 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=343.00 $\lambda_{rel,m}$=0.40 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=99.96 Sfr.=0.34

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
  Sollecitazioni: N=-8.30
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-206.33
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=0.00 $M_{z,eq}$=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=343.00 $\lambda_{rel,y}$=1.33 $\lambda_{rel,z}$=1.85 $K_{c,y}$=0.50 $K_{c,z}$=0.27
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.06 $\sigma_{m,d}$=60.19 Sfr.=0.22

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=3.43
  Sollecitazioni: N=-8.30 T_z=-320.83 M_y=0.00 T_y=56.57 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=4.72 Sfr.=0.11

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.72
  Sollecitazioni: N=-8.30 T_z=0.00 M_y=-275.11 T_y=0.00 M_z=-48.51 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.06 $\sigma_{m,d}$=-99.96 Sfr.=0.31

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.72
  Sollecitazioni: N=-8.30 T_z=0.00 M_y=-275.11 T_y=0.00 M_z=-48.51 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=99.96 Sfr.=0.31

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-8.30 T_z=320.83 M_y=0.00 T_y=-56.57 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.06 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU Xl=1.72
  Sollecitazioni: N=23.57 T_z=0.00 M_y=-1085.95 T_y=0.00 M_z=-163.15 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=343.00 $\lambda_{rel,y}$=0.79 $\lambda_{rel,z}$=0.95 $K_{c,y}$=0.90 $K_{c,z}$=0.81
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.05 $\sigma_{m,d}$=66.76 Sfr.=0.43

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 27 SLU Xl=1.72
  Sollecitazioni: N=0.00 T_z=0.00 M_y=-663.10 T_y=0.00 M_z=-116.92 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=343.00 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=41.84 Sfr.=0.30

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 63 SLU
  Sollecitazioni: N=-2.79
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-498.59
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=0.00 $M_{z,eq}$=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=343.00 $\lambda_{rel,y}$=0.79 $\lambda_{rel,z}$=0.95 $K_{c,y}$=0.90 $K_{c,z}$=0.81
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 $\sigma_{m,d}$=25.97 Sfr.=0.17

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=48.03 T_z=320.83 M_y=0.00 T_y=-56.57 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.10 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU Xl=1.72
  Sollecitazioni: N=23.57 T_z=0.00 M_y=-1085.95 T_y=0.00 M_z=-163.15 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.05 $\sigma_{m,d}$=66.76 Sfr.=0.43

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=3.43
  Sollecitazioni: N=23.57 T_z=-1266.42 M_y=0.00 T_y=190.27 M_z=0.00 M_x=0.00

Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=5.60 Sfr.=0.26

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 63 SLU Xl=1.72
Sollecitazioni: N=-2.79 T_z=0.00 M_y=-664.79 T_y=0.00 M_z=-145.55 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 $\sigma_{m,d}$=43.72 Sfr.=0.28

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=1.72
Sollecitazioni: N=23.57 T_z=0.00 M_y=-1085.95 T_y=0.00 M_z=-163.15 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=66.76 Sfr.=0.43

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 13 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-64.64 T_z=320.83 M_y=0.00 T_y=-56.57 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.13 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.33 (L/1035) $f_{Z,L}$=0.32 (L/1058)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.21 (L/1666) $f_{Z,L}$=0.20 (L/1697)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.43 (L/794) $f_{Z,L}$=0.42 (L/813)

Asta n. 2002 (-2512 -2513) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=1.14
Sollecitazioni: N=0.00 T_z=0.00 M_y=-120.50 T_y=0.00 M_z=-21.25 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=227.00 $\lambda_{rel,m}$=0.32 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=43.78 Sfr.=0.15

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=2.27
Sollecitazioni: N=0.00 T_z=-212.33 M_y=0.00 T_y=37.44 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=3.13 Sfr.=0.07

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.14
Sollecitazioni: N=0.00 T_z=0.00 M_y=-120.50 T_y=0.00 M_z=-21.25 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=43.78 Sfr.=0.14

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU Xl=1.14
Sollecitazioni: N=22.82 T_z=0.00 M_y=-475.64 T_y=0.00 M_z=-71.46 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=227.00 $\lambda_{rel,y}$=0.52 $\lambda_{rel,z}$=0.63 $K_{c,y}$=0.97 $K_{c,z}$=0.95
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.05 $\sigma_{m,d}$=29.24 Sfr.=0.19

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 1 SND Xl=1.14
Sollecitazioni: N=-26.96 T_z=0.00 M_y=-120.50 T_y=0.00 M_z=-21.25 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=227.00 $\lambda_{rel,m}$=0.21 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=7.60 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 13 SND
Sollecitazioni: N=-29.42
[Par.] $M_{y,sx}$=-0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-90.37
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=0.00 $M_{z,eq}$=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=227.00 $\lambda_{rel,y}$=0.52 $\lambda_{rel,z}$=0.63 $K_{c,y}$=0.97 $K_{c,z}$=0.95
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.06 $\sigma_{m,d}$=4.71 Sfr.=0.03

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=28.80 T_z=212.33 M_y=0.00 T_y=-37.44 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.06 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU Xl=1.14
Sollecitazioni: N=22.82 T_z=0.00 M_y=-475.64 T_y=0.00 M_z=-71.46 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.05 $\sigma_{m,d}$=29.24 Sfr.=0.19

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=2.27
Sollecitazioni: N=22.82 T_z=-838.13 M_y=0.00 T_y=125.92 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=3.71 Sfr.=0.17

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 13 SND Xl=1.14
Sollecitazioni: N=-29.42 T_z=0.00 M_y=-120.50 T_y=0.00 M_z=-21.25 M_x=0.00

Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.06 $\sigma_{m,d}$=-7.60 Sfr.=0.04

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=1.14
Sollecitazioni: N=22.82 T_z=0.00 M_y=-475.64 T_y=0.00 M_z=-71.46 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=29.24 Sfr.=0.19

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 13 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-29.42 T_z=212.33 M_y=0.00 T_y=-37.44 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.06 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.06 (L/3576) $f_{Z,L}$=0.06 (L/3659)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.04 (L/5749)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.08 (L/2745) $f_{Z,L}$=0.08 (L/2810)

Asta n. 2004 (2005 2006) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=1.72
Sollecitazioni: N=-332.62 T_z=0.00 M_y=-244.29 T_y=0.00 M_z=25.68 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=343.00 $\lambda_{rel,m}$=0.40 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=81.69 Sfr.=0.28

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
Sollecitazioni: N=-332.62
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-183.22
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=19.26
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=343.00 $\lambda_{rel,y}$=1.33 $\lambda_{rel,z}$=1.85 $K_{c,y}$=0.50 $K_{c,z}$=0.27
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.30 $\sigma_{m,d}$=61.27 Sfr.=0.24

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=3.23
Sollecitazioni: N=-332.62 T_z=-322.50 M_y=0.00 T_y=-33.90 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=4.70 Sfr.=0.11

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.72
Sollecitazioni: N=-332.62 T_z=0.00 M_y=-244.29 T_y=0.00 M_z=25.68 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.30 $\sigma_{m,d}$=-81.69 Sfr.=0.26

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.72
Sollecitazioni: N=-332.62 T_z=0.00 M_y=-244.29 T_y=0.00 M_z=25.68 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=81.69 Sfr.=0.26

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-332.62 T_z=322.49 M_y=0.00 T_y=33.90 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.30 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 61 SLU Xl=0.40
Sollecitazioni: N=-444.79 T_z=413.90 M_y=-90.04 T_y=-4.44 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=343.00 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=4.69 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU Xl=1.72
Sollecitazioni: N=-642.40 T_z=0.00 M_y=-966.79 T_y=0.00 M_z=126.76 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=343.00 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=58.28 Sfr.=0.38

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU
Sollecitazioni: N=-642.40
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.01 $M_{y,eq}$=-725.10
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=95.07
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=343.00 $\lambda_{rel,y}$=0.79 $\lambda_{rel,z}$=0.95 $K_{c,y}$=0.90 $K_{c,z}$=0.81
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.34 $\sigma_{m,d}$=43.71 Sfr.=0.29

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=3.23
Sollecitazioni: N=-642.40 T_z=-1276.30 M_y=0.00 T_y=-167.34 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=5.63 Sfr.=0.26

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU Xl=1.72
  Sollecitazioni: N=-642.40 T_z=0.00 M_y=-966.79 T_y=0.00 M_z=126.76 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.34 $\sigma_{m,d}$=-58.28 Sfr.=0.38

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=1.72
  Sollecitazioni: N=-642.40 T_z=0.00 M_y=-966.79 T_y=0.00 M_z=126.76 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=58.28 Sfr.=0.38

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 25 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-590.38 T_z=1093.30 M_y=0.00 T_y=114.91 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.23 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.23 (L/1326) $f_{Z,L}$=0.23 (L/1345)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.14 (L/2118) $f_{Z,L}$=0.14 (L/2154)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.30 (L/1020) $f_{Z,L}$=0.29 (L/1034)

Asta n. 2004 (2006 2007) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=1.14
  Sollecitazioni: N=-185.42 T_z=0.00 M_y=-93.05 T_y=0.00 M_z=9.78 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=227.00 $\lambda_{rel,m}$=0.32 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=31.12 Sfr.=0.11

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
  Sollecitazioni: N=-185.42
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-69.78
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=7.33
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=227.00 $\lambda_{rel,y}$=0.88 $\lambda_{rel,z}$=1.23 $K_{c,y}$=0.85 $K_{c,z}$=0.58
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.28 $\sigma_{m,d}$=23.34 Sfr.=0.09

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=2.07
  Sollecitazioni: N=-185.42 T_z=-199.03 M_y=0.00 T_y=-20.92 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=2.90 Sfr.=0.07

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.14
  Sollecitazioni: N=-185.42 T_z=0.00 M_y=-93.05 T_y=0.00 M_z=9.78 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.28 $\sigma_{m,d}$=-31.12 Sfr.=0.10

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.14
  Sollecitazioni: N=-185.42 T_z=0.00 M_y=-93.05 T_y=0.00 M_z=9.78 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=31.12 Sfr.=0.10

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-185.42 T_z=199.03 M_y=0.00 T_y=20.92 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.28 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 61 SLU Xl=0.57
  Sollecitazioni: N=-245.89 T_z=176.84 M_y=-88.19 T_y=-1.90 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=227.00 $\lambda_{rel,m}$=0.21 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=4.59 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU Xl=1.14
  Sollecitazioni: N=-374.52 T_z=0.00 M_y=-368.24 T_y=0.00 M_z=48.28 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=227.00 $\lambda_{rel,m}$=0.21 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=22.20 Sfr.=0.14

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU
  Sollecitazioni: N=-374.52
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-276.18
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=36.21
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=227.00 $\lambda_{rel,y}$=0.52 $\lambda_{rel,z}$=0.63 $K_{c,y}$=0.97 $K_{c,z}$=0.95
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.78 $\sigma_{m,d}$=16.65 Sfr.=0.11

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=2.07

Sollecitazioni: N=-374.52 T_z=-787.68 M_y=0.00 T_y=-103.27 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=3.48 Sfr.=0.16

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU Xl=1.14
Sollecitazioni: N=-374.52 T_z=0.00 M_y=-368.24 T_y=0.00 M_z=48.28 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.78 $\sigma_{m,d}$=-22.20 Sfr.=0.14

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=1.14
Sollecitazioni: N=-374.52 T_z=0.00 M_y=-368.24 T_y=0.00 M_z=48.28 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=22.20 Sfr.=0.14

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 25 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-341.42 T_z=674.74 M_y=0.00 T_y=70.92 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.71 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.03 (L/5626)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.02 (L/8994)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.04 (L/4323)

Asta n. 2009 (-2318 -2319) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=1.57
Sollecitazioni: N=27.94 T_z=0.00 M_y=-185.93 T_y=0.00 M_z=19.54 M_x=-1.91
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=314.00 $\lambda_{rel,y}$=1.22 $\lambda_{rel,z}$=1.70 $K_{c,y}$=0.59 $K_{c,z}$=0.32
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.19 $\sigma_{m,d}$=62.18 Sfr.=0.22

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=27.94 T_z=236.85 M_y=0.00 T_y=24.89 M_z=0.00 M_x=-1.91
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.19 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=27.94 T_z=236.85 M_y=0.00 T_y=24.89 M_z=0.00 M_x=-1.91
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.57
Sollecitazioni: N=27.94 T_z=0.00 M_y=-185.93 T_y=0.00 M_z=19.54 M_x=-1.91
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.19 $\sigma_{m,d}$=62.18 Sfr.=0.20

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=27.94 T_z=236.85 M_y=0.00 T_y=24.89 M_z=0.00 M_x=-1.91
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=3.45 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=27.94 T_z=236.85 M_y=0.00 T_y=24.89 M_z=0.00 M_x=-1.91
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=3.45 Sfr.=0.08

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.57
Sollecitazioni: N=27.94 T_z=0.00 M_y=-185.93 T_y=0.00 M_z=19.54 M_x=-1.91
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=62.18 Sfr.=0.20

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 62 SLU Xl=1.57
Sollecitazioni: N=103.16 T_z=0.00 M_y=-718.55 T_y=0.00 M_z=61.39 M_x=-8.58
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=314.00 $\lambda_{rel,y}$=0.72 $\lambda_{rel,z}$=0.87 $K_{c,y}$=0.92 $K_{c,z}$=0.86
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.21 $\sigma_{m,d}$=41.26 Sfr.=0.27

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 35 SLU Xl=1.57
Sollecitazioni: N=-34.14 T_z=0.00 M_y=-442.32 T_y=0.00 M_z=46.49 M_x=-4.87
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=314.00 $\lambda_{rel,m}$=0.25 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=25.94 Sfr.=0.17

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 35 SLU
Sollecitazioni: N=-34.15
[Par.] $M_{y,sx}$=-0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-331.74
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=34.87

Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=314.00 $\lambda_{rel,y}$=0.72 $\lambda_{rel,z}$=0.87 $K_{c,y}$=0.92 $K_{c,z}$=0.86
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.07 $\sigma_{m,d}$=19.46 Sfr.=0.13

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 13 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=223.48 T_z=236.85 M_y=0.00 T_y=24.89 M_z=0.00 M_x=-2.80
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.47 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=103.16 T_z=915.36 M_y=0.00 T_y=78.21 M_z=0.00 M_x=-8.58
Resistenze: K_{mod}=0.90
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 62 SLU Xl=1.57
Sollecitazioni: N=103.16 T_z=0.00 M_y=-718.55 T_y=0.00 M_z=61.39 M_x=-8.58
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.21 $\sigma_{m,d}$=41.26 Sfr.=0.27

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=103.16 T_z=915.36 M_y=0.00 T_y=78.21 M_z=0.00 M_x=-8.58
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=4.02 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.03

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=103.16 T_z=915.36 M_y=0.00 T_y=78.21 M_z=0.00 M_x=-8.58
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=4.02 Sfr.=0.19

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 35 SLU Xl=1.57
Sollecitazioni: N=-34.14 T_z=0.00 M_y=-442.32 T_y=0.00 M_z=46.49 M_x=-4.87
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.07 $\sigma_{m,d}$=-25.94 Sfr.=0.17

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=1.57
Sollecitazioni: N=103.16 T_z=0.00 M_y=-718.55 T_y=0.00 M_z=61.39 M_x=-8.58
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=41.26 Sfr.=0.27

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=3.14
Sollecitazioni: N=-167.59 T_z=-236.84 M_y=0.00 T_y=-24.89 M_z=0.00 M_x=-2.66
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.35 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.18 (L/1730) $f_{Z,L}$=0.18 (L/1743)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.11 (L/2814)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.24 (L/1323) $f_{Z,L}$=0.24 (L/1333)

Asta n. 2009 (-2319 -2320) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=1.49
Sollecitazioni: N=22.31 T_z=0.00 M_y=-166.33 T_y=0.00 M_z=17.48 M_x=2.19
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=297.00 $\lambda_{rel,y}$=1.15 $\lambda_{rel,z}$=1.61 $K_{c,y}$=0.64 $K_{c,z}$=0.36
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.15 $\sigma_{m,d}$=55.62 Sfr.=0.19

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=22.31 T_z=224.02 M_y=0.00 T_y=23.55 M_z=0.00 M_x=2.19
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.15 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=22.31 T_z=224.02 M_y=0.00 T_y=23.55 M_z=0.00 M_x=2.19
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.49
Sollecitazioni: N=22.31 T_z=0.00 M_y=-166.33 T_y=0.00 M_z=17.48 M_x=2.19
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.15 $\sigma_{m,d}$=55.62 Sfr.=0.18

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=2.97
Sollecitazioni: N=22.31 T_z=-224.02 M_y=0.00 T_y=-23.55 M_z=0.00 M_x=2.19
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=3.27 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=2.97

Sollecitazioni: N=22.31 T_z=-224.02 M_y=0.00 T_y=-23.55 M_z=0.00 M_x=2.19
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=3.27 Sfr.=0.07

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.49
Sollecitazioni: N=22.31 T_z=0.00 M_y=-166.33 T_y=0.00 M_z=17.48 M_x=2.19
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=55.62 Sfr.=0.18

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 62 SLU Xl=1.49
Sollecitazioni: N=83.88 T_z=0.00 M_y=-642.84 T_y=0.00 M_z=54.92 M_x=8.91
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=297.00 $\lambda_{rel,y}$=0.68 $\lambda_{rel,z}$=0.82 $K_{c,y}$=0.94 $K_{c,z}$=0.89
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.17 $\sigma_{m,d}$=36.91 Sfr.=0.24

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 35 SLU Xl=1.49
Sollecitazioni: N=-20.04 T_z=0.00 M_y=-395.71 T_y=0.00 M_z=41.59 M_x=5.21
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=297.00 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=23.21 Sfr.=0.15

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 35 SLU
Sollecitazioni: N=-20.04
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-296.78
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=31.19
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=297.00 $\lambda_{rel,y}$=0.68 $\lambda_{rel,z}$=0.82 $K_{c,y}$=0.94 $K_{c,z}$=0.89
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.04 $\sigma_{m,d}$=17.41 Sfr.=0.11

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 13 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=202.70 T_z=224.02 M_y=0.00 T_y=23.55 M_z=0.00 M_x=3.19
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.42 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=83.88 T_z=865.78 M_y=0.00 T_y=73.97 M_z=0.00 M_x=8.91
Resistenze: K_{mod}=0.90
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 62 SLU Xl=1.49
Sollecitazioni: N=83.88 T_z=0.00 M_y=-642.84 T_y=0.00 M_z=54.92 M_x=8.91
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.17 $\sigma_{m,d}$=36.91 Sfr.=0.24

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 62 SLU Xl=2.97
Sollecitazioni: N=83.88 T_z=-865.78 M_y=0.00 T_y=-73.97 M_z=0.00 M_x=8.91
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=3.80 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.03

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=2.97
Sollecitazioni: N=83.88 T_z=-865.78 M_y=0.00 T_y=-73.97 M_z=0.00 M_x=8.91
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=3.80 Sfr.=0.17

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 35 SLU Xl=1.49
Sollecitazioni: N=-20.04 T_z=0.00 M_y=-395.71 T_y=0.00 M_z=41.59 M_x=5.21
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.04 $\sigma_{m,d}$=-23.21 Sfr.=0.15

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=1.49
Sollecitazioni: N=83.88 T_z=0.00 M_y=-642.84 T_y=0.00 M_z=54.92 M_x=8.91
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=36.91 Sfr.=0.24

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-158.09 T_z=224.02 M_y=0.00 T_y=23.55 M_z=0.00 M_x=3.03
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.33 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.15 (L/2046) $f_{Z,L}$=0.14 (L/2061)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.09 (L/3327)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.19 (L/1564) $f_{Z,L}$=0.19 (L/1577)

Asta n. 2009 (-2320 -2321) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=1.89
Sollecitazioni: N=3.89 T_z=0.00 M_y=-269.44 T_y=0.00 M_z=28.32 M_x=-3.60

Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=378.00 $\lambda_{rel,y}$=1.47 $\lambda_{rel,z}$=2.04 $K_{c,y}$=0.42 $K_{c,z}$=0.23
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.03 $\sigma_{m,d}$=90.10 Sfr.=0.31

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=3.78
Sollecitazioni: N=3.90 T_z=-285.13 M_y=0.00 T_y=-29.97 M_z=0.00 M_x=-3.60
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.03 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=3.89 T_z=285.12 M_y=0.00 T_y=29.97 M_z=0.00 M_x=-3.60
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.89
Sollecitazioni: N=3.89 T_z=0.00 M_y=-269.44 T_y=0.00 M_z=28.32 M_x=-3.60
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.03 $\sigma_{m,d}$=90.10 Sfr.=0.29

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=3.78
Sollecitazioni: N=3.90 T_z=-285.13 M_y=0.00 T_y=-29.97 M_z=0.00 M_x=-3.60
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=4.16 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=3.78
Sollecitazioni: N=3.90 T_z=-285.13 M_y=0.00 T_y=-29.97 M_z=0.00 M_x=-3.60
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=4.16 Sfr.=0.10

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.89
Sollecitazioni: N=3.89 T_z=0.00 M_y=-269.44 T_y=0.00 M_z=28.32 M_x=-3.60
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=90.10 Sfr.=0.29

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 50 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=5.28 T_z=0.00 M_y=-796.55 T_y=0.00 M_z=83.72 M_x=-10.30
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=378.00 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=46.72 Sfr.=0.30

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 62 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-57.06 T_z=0.00 M_y=-1041.33 T_y=0.00 M_z=88.97 M_x=-13.28
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=378.00 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=59.80 Sfr.=0.39

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 62 SLU
Sollecitazioni: N=-57.06
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-781.00
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=66.73
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=378.00 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.12 $\sigma_{m,d}$=44.85 Sfr.=0.29

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=3.78
Sollecitazioni: N=287.72 T_z=-285.13 M_y=0.00 T_y=-29.97 M_z=0.00 M_x=-3.98
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.60 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-57.06 T_z=1101.92 M_y=0.00 T_y=94.15 M_z=0.00 M_x=-13.28
Resistenze: K_{mod}=0.90
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 50 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=5.28 T_z=0.00 M_y=-796.55 T_y=0.00 M_z=83.72 M_x=-10.30
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=46.72 Sfr.=0.30

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 62 SLU Xl=3.78
Sollecitazioni: N=-57.05 T_z=-1101.95 M_y=0.00 T_y=-94.15 M_z=0.00 M_x=-13.28
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=4.84 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=3.78
Sollecitazioni: N=-57.05 T_z=-1101.95 M_y=0.00 T_y=-94.15 M_z=0.00 M_x=-13.28
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=4.84 Sfr.=0.22

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 62 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-57.06 T_z=0.00 M_y=-1041.33 T_y=0.00 M_z=88.97 M_x=-13.28
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.12 $\sigma_{m,d}$=-59.80 Sfr.=0.39

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-57.06 T_z=0.00 M_y=-1041.33 T_y=0.00 M_z=88.97 M_x=-13.28
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=59.80 Sfr.=0.39

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 13 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-279.93 T_z=285.12 M_y=0.00 T_y=29.97 M_z=0.00 M_x=-3.92
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.58 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.38 (L/992) $f_{Z,L}$=0.38 (L/999)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.23 (L/1613) $f_{Z,L}$=0.23 (L/1622)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.50 (L/758) $f_{Z,L}$=0.49 (L/765)

Asta n. 2009 (-2321 -2322) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=16.43 T_z=0.00 M_y=-269.45 T_y=0.00 M_z=28.32 M_x=3.96
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
  L=378.00 $\lambda_{rel,y}$=1.47 $\lambda_{rel,z}$=2.04 $K_{c,y}$=0.42 $K_{c,z}$=0.23
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.11 $\sigma_{m,d}$=90.11 Sfr.=0.31

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=3.78
  Sollecitazioni: N=16.43 T_z=-285.13 M_y=0.00 T_y=-29.97 M_z=0.00 M_x=3.96
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.11 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=16.43 T_z=285.13 M_y=0.00 T_y=29.97 M_z=0.00 M_x=3.96
  Resistenze: K_{fi}=1.25
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=16.43 T_z=0.00 M_y=-269.45 T_y=0.00 M_z=28.32 M_x=3.96
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.11 $\sigma_{m,d}$=90.11 Sfr.=0.29

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=16.43 T_z=285.13 M_y=0.00 T_y=29.97 M_z=0.00 M_x=3.96
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=4.16 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=16.43 T_z=285.13 M_y=0.00 T_y=29.97 M_z=0.00 M_x=3.96
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=4.16 Sfr.=0.10

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=16.43 T_z=0.00 M_y=-269.45 T_y=0.00 M_z=28.32 M_x=3.96
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=90.11 Sfr.=0.29

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 49 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=1.42 T_z=0.00 M_y=-889.90 T_y=0.00 M_z=93.53 M_x=12.07
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=378.00 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.00 $\sigma_{m,d}$=52.19 Sfr.=0.34

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 62 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-21.90 T_z=0.00 M_y=-1041.36 T_y=0.00 M_z=88.97 M_x=13.65
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=378.00 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=59.80 Sfr.=0.39

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 25 SLU
  Sollecitazioni: N=-50.37
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-667.43
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=70.15
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=378.00 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.10 $\sigma_{m,d}$=39.15 Sfr.=0.29

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=3.78
  Sollecitazioni: N=339.38 T_z=-285.13 M_y=0.00 T_y=-29.97 M_z=0.00 M_x=4.38
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.71 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 62 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-21.90 T_z=1101.96 M_y=0.00 T_y=94.15 M_z=0.00 M_x=13.65
  Resistenze: K_{mod}=0.90
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.02 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 49 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=1.42 T_z=0.00 M_y=-889.90 T_y=0.00 M_z=93.53 M_x=12.07
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.00 $\sigma_{m,d}$=52.19 Sfr.=0.34

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 62 SLU Xl=3.78
  Sollecitazioni: N=-21.90 T_z=-1101.97 M_y=0.00 T_y=-94.15 M_z=0.00 M_x=13.65
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=4.84 $\tau_{tor,d}$=0.02 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=3.78
  Sollecitazioni: N=-21.90 T_z=-1101.97 M_y=0.00 T_y=-94.15 M_z=0.00 M_x=13.65
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=4.84 Sfr.=0.22

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 62 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-21.90 T_z=0.00 M_y=-1041.36 T_y=0.00 M_z=88.97 M_x=13.65
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.05 $\sigma_{m,d}$=-59.80 Sfr.=0.39

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-21.90 T_z=0.00 M_y=-1041.36 T_y=0.00 M_z=88.97 M_x=13.65
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=59.80 Sfr.=0.39

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 13 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-306.52 T_z=285.13 M_y=0.00 T_y=29.97 M_z=0.00 M_x=4.32
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.64 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.38 (L/992) $f_{Z,L}$=0.38 (L/999)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.23 (L/1613) $f_{Z,L}$=0.23 (L/1622)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.50 (L/759) $f_{Z,L}$=0.49 (L/765)

Asta n. 2010 (2016 2017) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 87 SLU I Xl=1.87
  Sollecitazioni: N=-59.30 T_z=0.00 M_y=-239.44 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-4.19
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=374.00 $\lambda_{rel,m}$=0.41 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=69.85 Sfr.=0.25

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
  Sollecitazioni: N=-59.30
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-179.58
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=374.00 $\lambda_{rel,y}$=1.45 $\lambda_{rel,z}$=2.02 $K_{c,y}$=0.43 $K_{c,z}$=0.23
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.41 $\sigma_{m,d}$=52.39 Sfr.=0.20

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-59.30 T_z=286.77 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-4.19
  Resistenze: K_{fi}=1.25
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-59.30 T_z=286.77 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-4.19
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=4.16 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-59.30 T_z=286.77 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-4.19
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=4.16 Sfr.=0.10

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.87
  Sollecitazioni: N=-59.30 T_z=0.00 M_y=-239.44 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-4.19
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70

Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.41 $\sigma_{m,d}$=-69.85 Sfr.=0.23

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.87
Sollecitazioni: N=-59.30 T_z=0.00 M_y=-239.44 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-4.19
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=69.85 Sfr.=0.23

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=3.54
Sollecitazioni: N=-59.30 T_z=-286.75 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-4.19
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.41 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 1 SND Xl=1.87
Sollecitazioni: N=327.66 T_z=0.00 M_y=-239.44 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-4.92
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
L=374.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.03 $K_{c,y}$=0.87 $K_{c,z}$=0.74
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.68 $\sigma_{m,d}$=12.47 Sfr.=0.07

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 25 SLU Xl=1.87
Sollecitazioni: N=-103.58 T_z=0.00 M_y=-800.33 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-13.09
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=374.00 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=41.68 Sfr.=0.31

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 62 SLU Xl=1.87
Sollecitazioni: N=-111.58 T_z=0.00 M_y=-935.67 T_y=0.00 M_z=-18.36 M_x=-14.90
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=374.00 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=49.88 Sfr.=0.33

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 62 SLU
Sollecitazioni: N=-111.58
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-701.75
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=0.00 $M_{z,eq}$=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=374.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.03 $K_{c,y}$=0.87 $K_{c,z}$=0.74
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.23 $\sigma_{m,d}$=36.55 Sfr.=0.25

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=0.20
Sollecitazioni: N=327.66 T_z=286.77 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-4.92
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.68 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 62 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-111.58 T_z=1120.60 M_y=0.00 T_y=-21.99 M_z=0.00 M_x=-14.90
Resistenze: K_{mod}=0.90
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.02 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 1 SND Xl=1.87
Sollecitazioni: N=327.66 T_z=0.00 M_y=-239.44 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-4.92
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.68 $\sigma_{m,d}$=12.47 Sfr.=0.07

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 62 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-111.58 T_z=1120.60 M_y=0.00 T_y=-21.99 M_z=0.00 M_x=-14.90
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=4.90 $\tau_{tor,d}$=0.02 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-111.58 T_z=1120.60 M_y=0.00 T_y=-21.99 M_z=0.00 M_x=-14.90
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=4.90 Sfr.=0.23

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 62 SLU Xl=1.87
Sollecitazioni: N=-111.58 T_z=0.00 M_y=-935.67 T_y=0.00 M_z=-18.36 M_x=-14.90
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.23 $\sigma_{m,d}$=-49.88 Sfr.=0.33

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=1.87
Sollecitazioni: N=-111.58 T_z=0.00 M_y=-935.67 T_y=0.00 M_z=-18.36 M_x=-14.90
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=49.88 Sfr.=0.33

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 13 SND Xl=3.54
Sollecitazioni: N=-446.26 T_z=-286.75 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-4.86
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.93 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.27 (L/1259)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.16 (L/2033)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.35 (L/964)

Asta n. 2010 (2017 2018) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=1.86
  Sollecitazioni: N=18.13 T_z=0.00 M_y=-237.99 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=4.92
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
  L=373.00 $\lambda_{rel,y}$=1.45 $\lambda_{rel,z}$=2.02 $K_{c,y}$=0.43 $K_{c,z}$=0.23
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.13 $\sigma_{m,d}$=69.43 Sfr.=0.25

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=18.13 T_z=285.87 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=4.92
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.13 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=18.13 T_z=285.87 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=4.92
  Resistenze: K_{fi}=1.25
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.86
  Sollecitazioni: N=18.13 T_z=0.00 M_y=-237.99 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=4.92
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.13 $\sigma_{m,d}$=69.43 Sfr.=0.23

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=3.53
  Sollecitazioni: N=18.13 T_z=-285.87 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=4.92
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=4.14 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=3.53
  Sollecitazioni: N=18.13 T_z=-285.87 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=4.92
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=4.14 Sfr.=0.09

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.86
  Sollecitazioni: N=18.13 T_z=0.00 M_y=-237.99 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=4.92
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=69.43 Sfr.=0.23

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 62 SLU Xl=1.86
  Sollecitazioni: N=31.35 T_z=0.00 M_y=-929.96 T_y=0.00 M_z=-18.25 M_x=16.91
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=373.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.03 $K_{c,y}$=0.87 $K_{c,z}$=0.74
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.07 $\sigma_{m,d}$=49.58 Sfr.=0.33

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 1 SND Xl=1.86
  Sollecitazioni: N=-112.58 T_z=0.00 M_y=-237.99 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=5.66
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=373.00 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=12.40 Sfr.=0.07

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 13 SND
  Sollecitazioni: N=-117.31
  [Par.] $M_{y,sx}$=-0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-178.49
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=373.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.03 $K_{c,y}$=0.87 $K_{c,z}$=0.74
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.24 $\sigma_{m,d}$=9.30 Sfr.=0.05

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=153.58 T_z=285.87 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=5.66
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.32 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 62 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=31.35 T_z=1117.07 M_y=0.00 T_y=-21.92 M_z=0.00 M_x=16.91
  Resistenze: K_{mod}=0.90
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.02 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 62 SLU Xl=1.86
  Sollecitazioni: N=31.35 T_z=0.00 M_y=-929.96 T_y=0.00 M_z=-18.25 M_x=16.91
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.07 $\sigma_{m,d}$=49.58 Sfr.=0.33

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 62 SLU Xl=3.53
  Sollecitazioni: N=31.35 T_z=-1117.08 M_y=0.00 T_y=21.92 M_z=0.00 M_x=16.91

Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=4.89 $\tau_{tor,d}$=0.02 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=3.53
Sollecitazioni: N=31.35 T_z=-1117.08 M_y=0.00 T_y=21.92 M_z=0.00 M_x=16.91
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=4.89 Sfr.=0.23

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 13 SND Xl=1.86
Sollecitazioni: N=-117.31 T_z=0.00 M_y=-237.99 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=5.63
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.24 $\sigma_{m,d}$=-12.40 Sfr.=0.07

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=1.86
Sollecitazioni: N=31.35 T_z=0.00 M_y=-929.96 T_y=0.00 M_z=-18.25 M_x=16.91
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=49.58 Sfr.=0.33

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 13 SND Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-117.31 T_z=285.87 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=5.63
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.24 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.26 (L/1271)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.16 (L/2047)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.34 (L/975)

Asta n. 2010 (2018 2019) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=1.88
Sollecitazioni: N=22.33 T_z=0.00 M_y=-242.29 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-4.88
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=376.00 $\lambda_{rel,y}$=1.46 $\lambda_{rel,z}$=2.03 $K_{c,y}$=0.43 $K_{c,z}$=0.23
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.15 $\sigma_{m,d}$=70.68 Sfr.=0.26

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=3.56
Sollecitazioni: N=22.33 T_z=-288.45 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-4.88
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.15 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=22.33 T_z=288.45 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-4.88
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.88
Sollecitazioni: N=22.33 T_z=0.00 M_y=-242.29 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-4.88
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.15 $\sigma_{m,d}$=70.68 Sfr.=0.24

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=3.56
Sollecitazioni: N=22.33 T_z=-288.45 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-4.88
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=4.18 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=3.56
Sollecitazioni: N=22.33 T_z=-288.45 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-4.88
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=4.18 Sfr.=0.10

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.88
Sollecitazioni: N=22.33 T_z=0.00 M_y=-242.29 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-4.88
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=70.68 Sfr.=0.24

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 62 SLU Xl=1.88
Sollecitazioni: N=39.57 T_z=0.00 M_y=-946.80 T_y=0.00 M_z=-18.58 M_x=-16.68
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=376.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.74
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.08 $\sigma_{m,d}$=50.47 Sfr.=0.34

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 1 SND Xl=1.88
Sollecitazioni: N=-99.28 T_z=0.00 M_y=-242.29 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-5.50
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=376.00 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=12.62 Sfr.=0.07

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 1 SND
  Sollecitazioni: N=-99.28
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-181.72
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=376.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.74
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.21 $\sigma_{m,d}$=9.46 Sfr.=0.05

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 13 SND Xl=3.56
  Sollecitazioni: N=143.94 T_z=-288.45 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-5.49
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.30 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 25 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=40.31 T_z=964.11 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-14.90
  Resistenze: K_{mod}=0.80
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.02 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 62 SLU Xl=1.88
  Sollecitazioni: N=39.57 T_z=0.00 M_y=-946.80 T_y=0.00 M_z=-18.58 M_x=-16.68
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.08 $\sigma_{m,d}$=50.47 Sfr.=0.34

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 62 SLU Xl=3.56
  Sollecitazioni: N=39.57 T_z=-1127.14 M_y=0.00 T_y=22.11 M_z=0.00 M_x=-16.68
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=4.93 $\tau_{tor,d}$=0.02 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=3.56
  Sollecitazioni: N=39.57 T_z=-1127.14 M_y=0.00 T_y=22.11 M_z=0.00 M_x=-16.68
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=4.93 Sfr.=0.23

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 1 SND Xl=1.88
  Sollecitazioni: N=-99.28 T_z=0.00 M_y=-242.29 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-5.50
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.21 $\sigma_{m,d}$=-12.62 Sfr.=0.07

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=1.88
  Sollecitazioni: N=39.57 T_z=0.00 M_y=-946.80 T_y=0.00 M_z=-18.58 M_x=-16.68
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=50.47 Sfr.=0.34

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-99.28 T_z=288.45 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-5.50
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.21 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.27 (L/1237)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.17 (L/1996)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.35 (L/948)

Asta n. 2010 (2019 2020) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=1.88
  Sollecitazioni: N=9.25 T_z=0.00 M_y=-242.29 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=4.90
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
  L=376.00 $\lambda_{rel,y}$=1.46 $\lambda_{rel,z}$=2.03 $K_{c,y}$=0.43 $K_{c,z}$=0.23
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.06 $\sigma_{m,d}$=70.68 Sfr.=0.26

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=9.25 T_z=288.45 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=4.90
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.06 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=9.25 T_z=288.45 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=4.90
  Resistenze: K_{fi}=1.25
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.88
  Sollecitazioni: N=9.25 T_z=0.00 M_y=-242.29 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=4.90
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.06 $\sigma_{m,d}$=70.68 Sfr.=0.24

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=3.56
  Sollecitazioni: N=9.25 T_z=-288.45 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=4.90
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71

Tensioni: τ_d=4.18 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=3.56
Sollecitazioni: N=9.25 T_z=-288.45 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=4.90
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=4.18 Sfr.=0.10

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.88
Sollecitazioni: N=9.25 T_z=0.00 M_y=-242.29 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=4.90
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=70.68 Sfr.=0.24

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 62 SLU Xl=1.88
Sollecitazioni: N=13.96 T_z=0.00 M_y=-946.79 T_y=0.00 M_z=-18.58 M_x=16.73
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=376.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.74
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.03 $\sigma_{m,d}$=50.47 Sfr.=0.34

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 1 SND Xl=1.88
Sollecitazioni: N=-28.35 T_z=0.00 M_y=-242.29 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=5.47
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=376.00 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=12.62 Sfr.=0.07

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 13 SND
Sollecitazioni: N=-29.80
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-181.72
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=376.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.74
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.06 $\sigma_{m,d}$=9.46 Sfr.=0.05

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 48 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=68.27 T_z=692.40 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=11.01
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.14 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 25 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=9.30 T_z=964.11 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=15.00
Resistenze: K_{mod}=0.80
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.02 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 62 SLU Xl=1.88
Sollecitazioni: N=13.96 T_z=0.00 M_y=-946.79 T_y=0.00 M_z=-18.58 M_x=16.73
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.03 $\sigma_{m,d}$=50.47 Sfr.=0.34

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 62 SLU Xl=3.56
Sollecitazioni: N=13.96 T_z=-1127.14 M_y=0.00 T_y=22.11 M_z=0.00 M_x=16.73
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=4.93 $\tau_{tor,d}$=0.02 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=3.56
Sollecitazioni: N=13.96 T_z=-1127.14 M_y=0.00 T_y=22.11 M_z=0.00 M_x=16.73
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=4.93 Sfr.=0.23

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 13 SND Xl=1.88
Sollecitazioni: N=-29.80 T_z=0.00 M_y=-242.29 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=5.52
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.06 $\sigma_{m,d}$=-12.62 Sfr.=0.07

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=1.88
Sollecitazioni: N=13.96 T_z=0.00 M_y=-946.79 T_y=0.00 M_z=-18.58 M_x=16.73
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=50.47 Sfr.=0.34

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 13 SND Xl=3.56
Sollecitazioni: N=-29.80 T_z=-288.45 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=5.52
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.06 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.27 (L/1239)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.17 (L/1996)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.35 (L/950)

Asta n. 2010 (2020 2021) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=1.87
  Sollecitazioni: N=21.73 T_z=0.00 M_y=-239.42 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-5.03
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
  L=374.00 $\lambda_{rel,y}$=1.45 $\lambda_{rel,z}$=2.02 $K_{c,y}$=0.43 $K_{c,z}$=0.23
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.15 $\sigma_{m,d}$=69.84 Sfr.=0.25

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=21.73 T_z=286.73 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-5.03
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.15 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=21.73 T_z=286.73 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-5.03
  Resistenze: K_{fi}=1.25
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.87
  Sollecitazioni: N=21.73 T_z=0.00 M_y=-239.42 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-5.03
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.15 $\sigma_{m,d}$=69.84 Sfr.=0.23

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=21.73 T_z=286.73 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-5.03
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=4.16 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=21.73 T_z=286.73 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-5.03
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=4.16 Sfr.=0.10

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.87
  Sollecitazioni: N=21.73 T_z=0.00 M_y=-239.42 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-5.03
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=69.84 Sfr.=0.23

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 62 SLU Xl=1.87
  Sollecitazioni: N=41.61 T_z=0.00 M_y=-935.56 T_y=0.00 M_z=-18.36 M_x=-17.16
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=374.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.03 $K_{c,y}$=0.87 $K_{c,z}$=0.74
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.09 $\sigma_{m,d}$=49.87 Sfr.=0.33

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 1 SND Xl=1.87
  Sollecitazioni: N=-56.13 T_z=0.00 M_y=-239.42 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-5.57
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=374.00 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=12.47 Sfr.=0.07

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 1 SND
  Sollecitazioni: N=-56.13
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-179.56
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=374.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.03 $K_{c,y}$=0.87 $K_{c,z}$=0.74
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.12 $\sigma_{m,d}$=9.35 Sfr.=0.05

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 48 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=94.34 T_z=688.27 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-11.30
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.20 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 25 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=42.92 T_z=958.37 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-15.38
  Resistenze: K_{mod}=0.80
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.02 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 62 SLU Xl=1.87
  Sollecitazioni: N=41.61 T_z=0.00 M_y=-935.56 T_y=0.00 M_z=-18.36 M_x=-17.16
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.09 $\sigma_{m,d}$=49.87 Sfr.=0.33

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 62 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=41.61 T_z=1120.43 M_y=0.00 T_y=-21.98 M_z=0.00 M_x=-17.16
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=4.90 $\tau_{tor,d}$=0.02 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=41.61 T_z=1120.43 M_y=0.00 T_y=-21.98 M_z=0.00 M_x=-17.16
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=4.90 Sfr.=0.23

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 1 SND Xl=1.87
  Sollecitazioni: N=-56.13 T_z=0.00 M_y=-239.42 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-5.57
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.12 $\sigma_{m,d}$=-12.47 Sfr.=0.07

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=1.87
  Sollecitazioni: N=41.61 T_z=0.00 M_y=-935.56 T_y=0.00 M_z=-18.36 M_x=-17.16
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=49.87 Sfr.=0.33

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-56.13 T_z=286.73 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-5.57
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.12 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.27 (L/1257)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.16 (L/2029)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.35 (L/964)

Asta n. 2010 (2021 2022) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 87 SLU I Xl=1.86
  Sollecitazioni: N=-77.52 T_z=0.00 M_y=-237.97 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=4.34
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=373.00 $\lambda_{rel,m}$=0.41 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=69.42 Sfr.=0.25

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
  Sollecitazioni: N=-77.52
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-178.48
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=373.00 $\lambda_{rel,y}$=1.45 $\lambda_{rel,z}$=2.02 $K_{c,y}$=0.43 $K_{c,z}$=0.23
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.54 $\sigma_{m,d}$=52.07 Sfr.=0.20

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-77.52 T_z=285.86 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=4.34
  Resistenze: K_{fi}=1.25
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-77.52 T_z=285.86 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=4.34
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=4.14 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-77.52 T_z=285.86 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=4.34
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=4.14 Sfr.=0.09

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.86
  Sollecitazioni: N=-77.52 T_z=0.00 M_y=-237.97 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=4.34
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.54 $\sigma_{m,d}$=-69.42 Sfr.=0.23

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.86
  Sollecitazioni: N=-77.52 T_z=0.00 M_y=-237.97 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=4.34
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=69.42 Sfr.=0.23

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-77.52 T_z=285.86 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=4.34
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.54 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 13 SND Xl=1.86
  Sollecitazioni: N=149.07 T_z=0.00 M_y=-237.97 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=4.79
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
  L=373.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.03 $K_{c,y}$=0.87 $K_{c,z}$=0.74
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.31 $\sigma_{m,d}$=12.39 Sfr.=0.07

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 25 SLU Xl=1.86
  Sollecitazioni: N=-116.51 T_z=0.00 M_y=-795.38 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=13.54
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=373.00 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=41.43 Sfr.=0.31

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 62 SLU Xl=1.86
  Sollecitazioni: N=-129.00 T_z=0.00 M_y=-929.88 T_y=0.00 M_z=-18.24 M_x=15.23
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=373.00 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=49.57 Sfr.=0.33

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 62 SLU
  Sollecitazioni: N=-129.00
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-697.41
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=0.00 $M_{z,eq}$=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=373.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.03 $K_{c,y}$=0.87 $K_{c,z}$=0.74
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.27 $\sigma_{m,d}$=36.32 Sfr.=0.25

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 13 SND Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=149.07 T_z=285.86 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=4.79
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.31 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 25 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-116.51 T_z=955.44 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=13.54
  Resistenze: K_{mod}=0.80
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 13 SND Xl=1.86
  Sollecitazioni: N=149.07 T_z=0.00 M_y=-237.97 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=4.79
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.31 $\sigma_{m,d}$=12.39 Sfr.=0.07

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 62 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-129.00 T_z=1117.00 M_y=0.00 T_y=-21.92 M_z=0.00 M_x=15.23
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=4.89 $\tau_{tor,d}$=0.02 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-129.00 T_z=1117.00 M_y=0.00 T_y=-21.92 M_z=0.00 M_x=15.23
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=4.89 Sfr.=0.23

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 62 SLU Xl=1.86
  Sollecitazioni: N=-129.00 T_z=0.00 M_y=-929.88 T_y=0.00 M_z=-18.24 M_x=15.23
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.27 $\sigma_{m,d}$=-49.57 Sfr.=0.33

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=1.86
  Sollecitazioni: N=-129.00 T_z=0.00 M_y=-929.88 T_y=0.00 M_z=-18.24 M_x=15.23
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=49.57 Sfr.=0.33

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-304.12 T_z=285.86 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=4.70
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.63 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.26 (L/1273)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.16 (L/2054)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.34 (L/976)

Asta n. 2011 (-2337 -2338) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=1.57
  Sollecitazioni: N=11.16 T_z=0.00 M_y=-189.83 T_y=0.00 M_z=19.95 M_x=-2.56
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
  L=314.00 $\lambda_{rel,y}$=1.22 $\lambda_{rel,z}$=1.70 $K_{c,y}$=0.59 $K_{c,z}$=0.32
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.08 $\sigma_{m,d}$=63.48 Sfr.=0.22

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=11.16 T_z=241.82 M_y=0.00 T_y=25.42 M_z=0.00 M_x=-2.56
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.08 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=11.16 T_z=241.82 M_y=0.00 T_y=25.42 M_z=0.00 M_x=-2.56
  Resistenze: K_{fi}=1.25
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.57

Sollecitazioni: N=11.16 T_z=0.00 M_y=-189.83 T_y=0.00 M_z=19.95 M_x=-2.56
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.08 $\sigma_{m,d}$=63.48 Sfr.=0.20

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=3.14
Sollecitazioni: N=11.16 T_z=-241.82 M_y=0.00 T_y=-25.42 M_z=0.00 M_x=-2.56
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=3.53 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=3.14
Sollecitazioni: N=11.16 T_z=-241.82 M_y=0.00 T_y=-25.42 M_z=0.00 M_x=-2.56
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=3.53 Sfr.=0.08

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.57
Sollecitazioni: N=11.16 T_z=0.00 M_y=-189.83 T_y=0.00 M_z=19.95 M_x=-2.56
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=63.48 Sfr.=0.20

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 62 SLU Xl=1.57
Sollecitazioni: N=16.67 T_z=0.00 M_y=-735.34 T_y=0.00 M_z=62.81 M_x=-9.34
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=314.00 $\lambda_{rel,y}$=0.72 $\lambda_{rel,z}$=0.87 $K_{c,y}$=0.92 $K_{c,z}$=0.86
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.03 $\sigma_{m,d}$=42.22 Sfr.=0.28

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 36 SLU Xl=1.57
Sollecitazioni: N=-13.06 T_z=0.00 M_y=-628.27 T_y=0.00 M_z=66.03 M_x=-7.88
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=314.00 $\lambda_{rel,m}$=0.25 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=36.85 Sfr.=0.24

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 36 SLU
Sollecitazioni: N=-13.07
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-471.20
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=49.52
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=314.00 $\lambda_{rel,y}$=0.72 $\lambda_{rel,z}$=0.87 $K_{c,y}$=0.92 $K_{c,z}$=0.86
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.03 $\sigma_{m,d}$=27.64 Sfr.=0.18

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 13 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=116.08 T_z=241.82 M_y=0.00 T_y=25.42 M_z=0.00 M_x=-3.10
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.24 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=16.67 T_z=936.74 M_y=0.00 T_y=80.01 M_z=0.00 M_x=-9.34
Resistenze: K_{mod}=0.90
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 62 SLU Xl=1.57
Sollecitazioni: N=16.67 T_z=0.00 M_y=-735.34 T_y=0.00 M_z=62.81 M_x=-9.34
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.03 $\sigma_{m,d}$=42.22 Sfr.=0.28

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 62 SLU Xl=3.14
Sollecitazioni: N=16.66 T_z=-936.74 M_y=0.00 T_y=-80.01 M_z=0.00 M_x=-9.34
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=4.11 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.04

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=3.14
Sollecitazioni: N=16.66 T_z=-936.74 M_y=0.00 T_y=-80.01 M_z=0.00 M_x=-9.34
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=4.11 Sfr.=0.19

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 36 SLU Xl=1.57
Sollecitazioni: N=-13.06 T_z=0.00 M_y=-628.27 T_y=0.00 M_z=66.03 M_x=-7.88
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.03 $\sigma_{m,d}$=-36.85 Sfr.=0.24

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=1.57
Sollecitazioni: N=16.67 T_z=0.00 M_y=-735.34 T_y=0.00 M_z=62.81 M_x=-9.34
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=42.22 Sfr.=0.28

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=3.14
Sollecitazioni: N=-93.76 T_z=-241.82 M_y=0.00 T_y=-25.42 M_z=0.00 M_x=-3.02
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.20 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.19 (L/1691) $f_{Z,L}$=0.18 (L/1703)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.11 (L/2744)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.24 (L/1293) $f_{Z,L}$=0.24 (L/1303)

Asta n. 2011 (-2338 -2339) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=1.49
  Sollecitazioni: N=32.67 T_z=0.00 M_y=-169.83 T_y=0.00 M_z=17.85 M_x=2.98
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
  L=297.00 $\lambda_{rel,y}$=1.15 $\lambda_{rel,z}$=1.61 $K_{c,y}$=0.64 $K_{c,z}$=0.36
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.23 $\sigma_{m,d}$=56.79 Sfr.=0.20

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=32.67 T_z=228.73 M_y=0.00 T_y=24.04 M_z=0.00 M_x=2.98
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.23 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=32.67 T_z=228.73 M_y=0.00 T_y=24.04 M_z=0.00 M_x=2.98
  Resistenze: K_{fi}=1.25
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.49
  Sollecitazioni: N=32.67 T_z=0.00 M_y=-169.83 T_y=0.00 M_z=17.85 M_x=2.98
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.23 $\sigma_{m,d}$=56.79 Sfr.=0.18

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=2.97
  Sollecitazioni: N=32.67 T_z=-228.73 M_y=0.00 T_y=-24.04 M_z=0.00 M_x=2.98
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=3.33 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=2.97
  Sollecitazioni: N=32.67 T_z=-228.73 M_y=0.00 T_y=-24.04 M_z=0.00 M_x=2.98
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=3.33 Sfr.=0.08

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.49
  Sollecitazioni: N=32.67 T_z=0.00 M_y=-169.83 T_y=0.00 M_z=17.85 M_x=2.98
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=56.79 Sfr.=0.18

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 62 SLU Xl=1.49
  Sollecitazioni: N=44.75 T_z=0.00 M_y=-657.89 T_y=0.00 M_z=56.19 M_x=10.23
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=297.00 $\lambda_{rel,y}$=0.68 $\lambda_{rel,z}$=0.82 $K_{c,y}$=0.94 $K_{c,z}$=0.89
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.09 $\sigma_{m,d}$=37.78 Sfr.=0.25

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 36 SLU Xl=1.49
  Sollecitazioni: N=-9.79 T_z=0.00 M_y=-562.09 T_y=0.00 M_z=59.08 M_x=8.68
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=297.00 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=32.97 Sfr.=0.21

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 36 SLU
  Sollecitazioni: N=-9.79
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-421.57
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=44.31
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=297.00 $\lambda_{rel,y}$=0.68 $\lambda_{rel,z}$=0.82 $K_{c,y}$=0.94 $K_{c,z}$=0.89
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.02 $\sigma_{m,d}$=24.73 Sfr.=0.16

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 13 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=281.02 T_z=228.73 M_y=0.00 T_y=24.04 M_z=0.00 M_x=3.61
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.59 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 62 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=44.75 T_z=886.04 M_y=0.00 T_y=75.68 M_z=0.00 M_x=10.23
  Resistenze: K_{mod}=0.90
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 62 SLU Xl=1.49
  Sollecitazioni: N=44.75 T_z=0.00 M_y=-657.89 T_y=0.00 M_z=56.19 M_x=10.23
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.09 $\sigma_{m,d}$=37.78 Sfr.=0.25

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 62 SLU Xl=2.97
  Sollecitazioni: N=44.75 T_z=-886.04 M_y=0.00 T_y=-75.68 M_z=0.00 M_x=10.23
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=3.89 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.03

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=2.97
  Sollecitazioni: N=44.75 T_z=-886.04 M_y=0.00 T_y=-75.68 M_z=0.00 M_x=10.23
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=3.89 Sfr.=0.18

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 36 SLU Xl=1.49
  Sollecitazioni: N=-9.79 T_z=0.00 M_y=-562.09 T_y=0.00 M_z=59.08 M_x=8.68
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.02 $\sigma_{m,d}$=-32.97 Sfr.=0.21

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=1.49
  Sollecitazioni: N=44.75 T_z=0.00 M_y=-657.89 T_y=0.00 M_z=56.19 M_x=10.23
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=37.78 Sfr.=0.25

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-215.69 T_z=228.73 M_y=0.00 T_y=24.04 M_z=0.00 M_x=3.52
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.45 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.15 (L/1998) $f_{z,L}$=0.15 (L/2013)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.09 (L/3244)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.19 (L/1528) $f_{z,L}$=0.19 (L/1540)

Asta n. 2011 (-2339 -2340) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=58.58 T_z=0.00 M_y=-275.10 T_y=0.00 M_z=28.91 M_x=-3.36
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
  L=378.00 $\lambda_{rel,y}$=1.47 $\lambda_{rel,z}$=2.04 $K_{c,y}$=0.42 $K_{c,z}$=0.23
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.40 $\sigma_{m,d}$=92.00 Sfr.=0.32

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=3.78
  Sollecitazioni: N=58.58 T_z=-291.11 M_y=0.00 T_y=-30.60 M_z=0.00 M_x=-3.36
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.40 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=58.57 T_z=291.11 M_y=0.00 T_y=30.60 M_z=0.00 M_x=-3.36
  Resistenze: K_{fi}=1.25
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=58.58 T_z=0.00 M_y=-275.10 T_y=0.00 M_z=28.91 M_x=-3.36
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.40 $\sigma_{m,d}$=92.00 Sfr.=0.30

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=3.78
  Sollecitazioni: N=58.58 T_z=-291.11 M_y=0.00 T_y=-30.60 M_z=0.00 M_x=-3.36
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=4.24 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=3.78
  Sollecitazioni: N=58.58 T_z=-291.11 M_y=0.00 T_y=-30.60 M_z=0.00 M_x=-3.36
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=4.24 Sfr.=0.10

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=58.58 T_z=0.00 M_y=-275.10 T_y=0.00 M_z=28.91 M_x=-3.36
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=92.00 Sfr.=0.29

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 62 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=81.96 T_z=0.00 M_y=-1065.66 T_y=0.00 M_z=91.02 M_x=-11.53
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=378.00 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.17 $\sigma_{m,d}$=61.19 Sfr.=0.40

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 35 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-32.82 T_z=0.00 M_y=-655.50 T_y=0.00 M_z=68.90 M_x=-7.44
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=378.00 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00

Tensioni: $\sigma_{m,d}$=38.45 Sfr.=0.25

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 35 SLU
Sollecitazioni: N=-32.83
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-491.63
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=51.67
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=378.00 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.07 $\sigma_{m,d}$=28.84 Sfr.=0.19

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 13 SND Xl=3.78
Sollecitazioni: N=450.41 T_z=-291.11 M_y=0.00 T_y=-30.60 M_z=0.00 M_x=-3.47
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.94 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=81.95 T_z=1127.69 M_y=0.00 T_y=96.32 M_z=0.00 M_x=-11.53
Resistenze: K_{mod}=0.90
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 62 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=81.96 T_z=0.00 M_y=-1065.66 T_y=0.00 M_z=91.02 M_x=-11.53
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.17 $\sigma_{m,d}$=61.19 Sfr.=0.40

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 62 SLU Xl=3.78
Sollecitazioni: N=81.96 T_z=-1127.69 M_y=0.00 T_y=-96.32 M_z=0.00 M_x=-11.53
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=4.95 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=3.78
Sollecitazioni: N=81.96 T_z=-1127.69 M_y=0.00 T_y=-96.32 M_z=0.00 M_x=-11.53
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=4.95 Sfr.=0.23

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 35 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-32.82 T_z=0.00 M_y=-655.50 T_y=0.00 M_z=68.90 M_x=-7.44
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.07 $\sigma_{m,d}$=-38.45 Sfr.=0.25

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=81.96 T_z=0.00 M_y=-1065.66 T_y=0.00 M_z=91.02 M_x=-11.53
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=61.19 Sfr.=0.40

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-333.25 T_z=291.11 M_y=0.00 T_y=30.60 M_z=0.00 M_x=-3.49
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.69 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.39 (L/971) $f_{Z,L}$=0.39 (L/978)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.24 (L/1576) $f_{Z,L}$=0.24 (L/1585)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.51 (L/743) $f_{Z,L}$=0.50 (L/749)

Asta n. 2011 (-2340 -2341) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=1.89
Sollecitazioni: N=91.80 T_z=0.00 M_y=-275.10 T_y=0.00 M_z=28.91 M_x=2.33
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=378.00 $\lambda_{rel,y}$=1.47 $\lambda_{rel,z}$=2.04 $K_{c,y}$=0.42 $K_{c,z}$=0.23
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.63 $\sigma_{m,d}$=91.99 Sfr.=0.32

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=3.78
Sollecitazioni: N=91.80 T_z=-291.11 M_y=0.00 T_y=-30.60 M_z=0.00 M_x=2.33
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.63 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=91.80 T_z=291.11 M_y=0.00 T_y=30.60 M_z=0.00 M_x=2.33
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.89
Sollecitazioni: N=91.80 T_z=0.00 M_y=-275.10 T_y=0.00 M_z=28.91 M_x=2.33
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.63 $\sigma_{m,d}$=91.99 Sfr.=0.30

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=91.80 T_z=291.11 M_y=0.00 T_y=30.60 M_z=0.00 M_x=2.33
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=4.24 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=91.80 T_z=291.11 M_y=0.00 T_y=30.60 M_z=0.00 M_x=2.33
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=4.24 Sfr.=0.10

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=91.80 T_z=0.00 M_y=-275.10 T_y=0.00 M_z=28.91 M_x=2.33
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=91.99 Sfr.=0.29

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 62 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=124.59 T_z=0.00 M_y=-1065.65 T_y=0.00 M_z=91.02 M_x=8.33
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=378.00 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.26 $\sigma_{m,d}$=61.19 Sfr.=0.40

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 35 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-23.60 T_z=0.00 M_y=-655.49 T_y=0.00 M_z=68.89 M_x=5.39
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=378.00 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=38.45 Sfr.=0.25

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 35 SLU
  Sollecitazioni: N=-23.60
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-491.62
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=51.67
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=378.00 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.05 $\sigma_{m,d}$=28.83 Sfr.=0.19

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=3.78
  Sollecitazioni: N=680.02 T_z=-291.11 M_y=0.00 T_y=-30.60 M_z=0.00 M_x=2.75
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.42 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 25 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=118.30 T_z=963.47 M_y=0.00 T_y=101.26 M_z=0.00 M_x=7.43
  Resistenze: K_{mod}=0.80
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 62 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=124.59 T_z=0.00 M_y=-1065.65 T_y=0.00 M_z=91.02 M_x=8.33
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.26 $\sigma_{m,d}$=61.19 Sfr.=0.40

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 62 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=124.59 T_z=1127.67 M_y=0.00 T_y=96.32 M_z=0.00 M_x=8.33
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=4.95 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=124.59 T_z=1127.67 M_y=0.00 T_y=96.32 M_z=0.00 M_x=8.33
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=4.95 Sfr.=0.23

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 35 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-23.60 T_z=0.00 M_y=-655.49 T_y=0.00 M_z=68.89 M_x=5.39
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.05 $\sigma_{m,d}$=-38.45 Sfr.=0.25

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=124.59 T_z=0.00 M_y=-1065.65 T_y=0.00 M_z=91.02 M_x=8.33
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=61.19 Sfr.=0.40

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 13 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-496.41 T_z=291.11 M_y=0.00 T_y=30.60 M_z=0.00 M_x=2.70
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.03 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.39 (L/969) $f_{z,L}$=0.39 (L/976)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.24 (L/1574) $f_{z,L}$=0.24 (L/1583)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.51 (L/741) $f_{z,L}$=0.51 (L/747)

Asta n. 2012 (-2365 -2366) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=1.86
  Sollecitazioni: N=7.86 T_z=0.00 M_y=-262.41 T_y=0.00 M_z=27.58 M_x=4.33
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
  L=373.00 $\lambda_{rel,y}$=1.45 $\lambda_{rel,z}$=2.02 $K_{c,y}$=0.43 $K_{c,z}$=0.23
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.05 $\sigma_{m,d}$=87.75 Sfr.=0.31

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=7.86 T_z=281.41 M_y=0.00 T_y=29.58 M_z=0.00 M_x=4.33
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.05 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=7.86 T_z=281.41 M_y=0.00 T_y=29.58 M_z=0.00 M_x=4.33
  Resistenze: K_{fi}=1.25
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.86
  Sollecitazioni: N=7.86 T_z=0.00 M_y=-262.41 T_y=0.00 M_z=27.58 M_x=4.33
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.05 $\sigma_{m,d}$=87.75 Sfr.=0.28

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=3.73
  Sollecitazioni: N=7.86 T_z=-281.41 M_y=0.00 T_y=-29.58 M_z=0.00 M_x=4.33
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=4.10 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=3.73
  Sollecitazioni: N=7.86 T_z=-281.41 M_y=0.00 T_y=-29.58 M_z=0.00 M_x=4.33
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=4.10 Sfr.=0.09

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.86
  Sollecitazioni: N=7.86 T_z=0.00 M_y=-262.41 T_y=0.00 M_z=27.58 M_x=4.33
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=87.75 Sfr.=0.28

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 62 SLU Xl=1.86
  Sollecitazioni: N=10.92 T_z=0.00 M_y=-1014.19 T_y=0.00 M_z=86.65 M_x=14.84
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=373.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.03 $K_{c,y}$=0.87 $K_{c,z}$=0.74
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 $\sigma_{m,d}$=58.24 Sfr.=0.38

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 36 SLU Xl=1.86
  Sollecitazioni: N=-36.18 T_z=0.00 M_y=-866.68 T_y=0.00 M_z=91.09 M_x=12.98
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=373.00 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=50.83 Sfr.=0.33

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 36 SLU
  Sollecitazioni: N=-36.18
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-650.01
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=68.32
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=373.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.03 $K_{c,y}$=0.87 $K_{c,z}$=0.74
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.08 $\sigma_{m,d}$=38.12 Sfr.=0.25

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 13 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=198.29 T_z=281.41 M_y=0.00 T_y=29.58 M_z=0.00 M_x=4.72
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.41 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 62 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=10.92 T_z=1087.61 M_y=0.00 T_y=92.92 M_z=0.00 M_x=14.84
  Resistenze: K_{mod}=0.90
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.02 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 62 SLU Xl=1.86
  Sollecitazioni: N=10.92 T_z=0.00 M_y=-1014.19 T_y=0.00 M_z=86.65 M_x=14.84
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 $\sigma_{m,d}$=58.24 Sfr.=0.38

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 62 SLU Xl=3.73
  Sollecitazioni: N=10.92 T_z=-1087.61 M_y=0.00 T_y=-92.92 M_z=0.00 M_x=14.84
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=4.78 $\tau_{tor,d}$=0.02 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=3.73
  Sollecitazioni: N=10.92 T_z=-1087.61 M_y=0.00 T_y=-92.92 M_z=0.00 M_x=14.84
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=4.78 Sfr.=0.22

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 36 SLU Xl=1.86
  Sollecitazioni: N=-36.18 T_z=0.00 M_y=-866.68 T_y=0.00 M_z=91.09 M_x=12.98
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.08 $\sigma_{m,d}$=-50.83 Sfr.=0.33

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=1.86
  Sollecitazioni: N=10.92 T_z=0.00 M_y=-1014.19 T_y=0.00 M_z=86.65 M_x=14.84
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=58.24 Sfr.=0.38

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-182.57 T_z=281.41 M_y=0.00 T_y=29.58 M_z=0.00 M_x=4.74
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.38 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.36 (L/1032) $f_{Z,L}$=0.36 (L/1040)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.22 (L/1678) $f_{Z,L}$=0.22 (L/1687)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.47 (L/789) $f_{Z,L}$=0.47 (L/795)

Asta n. 2012 (-2366 -2367) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=1.88
  Sollecitazioni: N=-4.25 T_z=0.00 M_y=-266.65 T_y=0.00 M_z=28.03 M_x=-4.29
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=376.00 $\lambda_{rel,m}$=0.41 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=89.17 Sfr.=0.31

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
  Sollecitazioni: N=-4.25
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-199.99
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=21.02
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=376.00 $\lambda_{rel,y}$=1.46 $\lambda_{rel,z}$=2.03 $K_{c,y}$=0.43 $K_{c,z}$=0.23
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.03 $\sigma_{m,d}$=66.88 Sfr.=0.23

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-4.25 T_z=283.67 M_y=0.00 T_y=29.82 M_z=0.00 M_x=-4.29
  Resistenze: K_{fi}=1.25
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=3.76
  Sollecitazioni: N=-4.25 T_z=-283.67 M_y=0.00 T_y=-29.82 M_z=0.00 M_x=-4.29
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=4.14 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=3.76
  Sollecitazioni: N=-4.25 T_z=-283.67 M_y=0.00 T_y=-29.82 M_z=0.00 M_x=-4.29
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=4.14 Sfr.=0.09

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.88
  Sollecitazioni: N=-4.25 T_z=0.00 M_y=-266.65 T_y=0.00 M_z=28.03 M_x=-4.29
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.03 $\sigma_{m,d}$=89.17 Sfr.=0.29

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.88
  Sollecitazioni: N=-4.25 T_z=0.00 M_y=-266.65 T_y=0.00 M_z=28.03 M_x=-4.29
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=89.17 Sfr.=0.29

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-4.25 T_z=283.67 M_y=0.00 T_y=29.82 M_z=0.00 M_x=-4.29
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.03 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 49 SLU Xl=1.88
  Sollecitazioni: N=12.15 T_z=0.00 M_y=-880.68 T_y=0.00 M_z=92.56 M_x=-12.88
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=376.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.74
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.03 $\sigma_{m,d}$=51.65 Sfr.=0.34

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 62 SLU Xl=1.88
  Sollecitazioni: N=-19.61 T_z=0.00 M_y=-1030.57 T_y=0.00 M_z=88.05 M_x=-14.62
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=376.00 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=59.18 Sfr.=0.39

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 62 SLU
  Sollecitazioni: N=-19.61
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-772.93
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=66.04
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=376.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.74
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.04 $\sigma_{m,d}$=44.38 Sfr.=0.29

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 13 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=97.77 T_z=283.67 M_y=0.00 T_y=29.82 M_z=0.00 M_x=-4.59
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.20 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 62 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-19.61 T_z=1096.35 M_y=0.00 T_y=93.67 M_z=0.00 M_x=-14.62
  Resistenze: K_{mod}=0.90
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.02 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 49 SLU Xl=1.88
  Sollecitazioni: N=12.15 T_z=0.00 M_y=-880.68 T_y=0.00 M_z=92.56 M_x=-12.88
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.03 $\sigma_{m,d}$=51.65 Sfr.=0.34

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 62 SLU Xl=3.76
  Sollecitazioni: N=-19.61 T_z=-1096.35 M_y=0.00 T_y=-93.67 M_z=0.00 M_x=-14.62
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=4.81 $\tau_{tor,d}$=0.02 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=3.76
  Sollecitazioni: N=-19.61 T_z=-1096.35 M_y=0.00 T_y=-93.67 M_z=0.00 M_x=-14.62
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=4.81 Sfr.=0.22

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 62 SLU Xl=1.88
  Sollecitazioni: N=-19.61 T_z=0.00 M_y=-1030.57 T_y=0.00 M_z=88.05 M_x=-14.62
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.04 $\sigma_{m,d}$=-59.18 Sfr.=0.39

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=1.88
  Sollecitazioni: N=-19.61 T_z=0.00 M_y=-1030.57 T_y=0.00 M_z=88.05 M_x=-14.62
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=59.18 Sfr.=0.39

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-106.27 T_z=283.67 M_y=0.00 T_y=29.82 M_z=0.00 M_x=-4.59
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.22 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.37 (L/1008) $f_{z,L}$=0.37 (L/1015)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.23 (L/1638) $f_{z,L}$=0.23 (L/1647)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.49 (L/770) $f_{z,L}$=0.48 (L/777)

Asta n. 2012 (-2367 -2368) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=1.88
  Sollecitazioni: N=-2.43 T_z=0.00 M_y=-266.65 T_y=0.00 M_z=28.03 M_x=4.30
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=376.00 $\lambda_{rel,m}$=0.41 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=89.17 Sfr.=0.31

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
  Sollecitazioni: N=-2.43
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-199.99
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=21.02
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=376.00 $\lambda_{rel,y}$=1.46 $\lambda_{rel,z}$=2.03 $K_{c,y}$=0.43 $K_{c,z}$=0.23
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.02 $\sigma_{m,d}$=66.88 Sfr.=0.23

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-2.43 T_z=283.67 M_y=0.00 T_y=29.82 M_z=0.00 M_x=4.30
  Resistenze: K_{fi}=1.25

Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=3.76
  Sollecitazioni: N=-2.43 T_z=-283.67 M_y=0.00 T_y=-29.82 M_z=0.00 M_x=4.30
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=4.14 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=3.76
  Sollecitazioni: N=-2.43 T_z=-283.67 M_y=0.00 T_y=-29.82 M_z=0.00 M_x=4.30
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=4.14 Sfr.=0.09

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.88
  Sollecitazioni: N=-2.43 T_z=0.00 M_y=-266.65 T_y=0.00 M_z=28.03 M_x=4.30
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.02 $\sigma_{m,d}$=89.17 Sfr.=0.29

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.88
  Sollecitazioni: N=-2.43 T_z=0.00 M_y=-266.65 T_y=0.00 M_z=28.03 M_x=4.30
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=89.17 Sfr.=0.29

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-2.43 T_z=283.67 M_y=0.00 T_y=29.82 M_z=0.00 M_x=4.30
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.02 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 49 SLU Xl=1.88
  Sollecitazioni: N=16.21 T_z=0.00 M_y=-880.68 T_y=0.00 M_z=92.56 M_x=12.91
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=376.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.74
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.03 $\sigma_{m,d}$=51.65 Sfr.=0.34

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 62 SLU Xl=1.88
  Sollecitazioni: N=-13.61 T_z=0.00 M_y=-1030.57 T_y=0.00 M_z=88.05 M_x=14.64
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=376.00 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=59.18 Sfr.=0.39

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 62 SLU
  Sollecitazioni: N=-13.61
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-772.93
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=66.04
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=376.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.74
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.03 $\sigma_{m,d}$=44.38 Sfr.=0.29

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=68.44 T_z=283.67 M_y=0.00 T_y=29.82 M_z=0.00 M_x=4.57
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.14 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 62 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-13.61 T_z=1096.35 M_y=0.00 T_y=93.67 M_z=0.00 M_x=14.64
  Resistenze: K_{mod}=0.90
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.02 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 49 SLU Xl=1.88
  Sollecitazioni: N=16.21 T_z=0.00 M_y=-880.68 T_y=0.00 M_z=92.56 M_x=12.91
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.03 $\sigma_{m,d}$=51.65 Sfr.=0.34

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 62 SLU Xl=3.76
  Sollecitazioni: N=-13.61 T_z=-1096.35 M_y=0.00 T_y=-93.67 M_z=0.00 M_x=14.64
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=4.81 $\tau_{tor,d}$=0.02 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=3.76
  Sollecitazioni: N=-13.61 T_z=-1096.35 M_y=0.00 T_y=-93.67 M_z=0.00 M_x=14.64
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=4.81 Sfr.=0.22

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 62 SLU Xl=1.88
  Sollecitazioni: N=-13.61 T_z=0.00 M_y=-1030.57 T_y=0.00 M_z=88.05 M_x=14.64
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.03 $\sigma_{m,d}$=-59.18 Sfr.=0.39

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=1.88
  Sollecitazioni: N=-13.61 T_z=0.00 M_y=-1030.57 T_y=0.00 M_z=88.05 M_x=14.64

Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=59.18 Sfr.=0.39

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 13 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-73.30 T_z=283.67 M_y=0.00 T_y=29.82 M_z=0.00 M_x=4.60
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.15 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.37 (L/1008) $f_{z,L}$=0.37 (L/1015)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.23 (L/1638) $f_{z,L}$=0.23 (L/1647)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.49 (L/770) $f_{z,L}$=0.48 (L/777)

Asta n. 2012 (-2368 -2369) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=1.87
Sollecitazioni: N=-33.21 T_z=0.00 M_y=-263.82 T_y=0.00 M_z=27.73 M_x=-4.42
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=374.00 $\lambda_{rel,m}$=0.41 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=88.23 Sfr.=0.31

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
Sollecitazioni: N=-33.21
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-197.87
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=20.80
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=374.00 $\lambda_{rel,y}$=1.45 $\lambda_{rel,z}$=2.02 $K_{c,y}$=0.43 $K_{c,z}$=0.23
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.23 $\sigma_{m,d}$=66.17 Sfr.=0.23

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-33.21 T_z=282.16 M_y=0.00 T_y=29.66 M_z=0.00 M_x=-4.42
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-33.21 T_z=282.16 M_y=0.00 T_y=29.66 M_z=0.00 M_x=-4.42
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=4.11 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-33.21 T_z=282.16 M_y=0.00 T_y=29.66 M_z=0.00 M_x=-4.42
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=4.11 Sfr.=0.09

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.87
Sollecitazioni: N=-33.21 T_z=0.00 M_y=-263.82 T_y=0.00 M_z=27.73 M_x=-4.42
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.23 $\sigma_{m,d}$=-88.23 Sfr.=0.28

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.87
Sollecitazioni: N=-33.21 T_z=0.00 M_y=-263.82 T_y=0.00 M_z=27.73 M_x=-4.42
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=88.23 Sfr.=0.28

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-33.21 T_z=282.16 M_y=0.00 T_y=29.66 M_z=0.00 M_x=-4.42
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.23 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 1 SND Xl=1.87
Sollecitazioni: N=9.14 T_z=0.00 M_y=-263.82 T_y=0.00 M_z=27.73 M_x=-4.67
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
L=374.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.03 $K_{c,y}$=0.87 $K_{c,z}$=0.74
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 $\sigma_{m,d}$=15.47 Sfr.=0.08

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 62 SLU Xl=1.87
Sollecitazioni: N=-69.99 T_z=0.00 M_y=-1019.64 T_y=0.00 M_z=87.11 M_x=-15.03
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=374.00 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=58.55 Sfr.=0.38

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 62 SLU
Sollecitazioni: N=-69.99
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-764.73
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=65.34
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=374.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.03 $K_{c,y}$=0.87 $K_{c,z}$=0.74
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.15 $\sigma_{m,d}$=43.91 Sfr.=0.29

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=9.14 T_z=282.16 M_y=0.00 T_y=29.66 M_z=0.00 M_x=-4.67
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 62 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-69.99 T_z=1090.52 M_y=0.00 T_y=93.17 M_z=0.00 M_x=-15.03
  Resistenze: K_{mod}=0.90
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.02 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 1 SND Xl=1.87
  Sollecitazioni: N=9.14 T_z=0.00 M_y=-263.82 T_y=0.00 M_z=27.73 M_x=-4.67
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 $\sigma_{m,d}$=15.47 Sfr.=0.08

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 62 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-69.99 T_z=1090.52 M_y=0.00 T_y=93.17 M_z=0.00 M_x=-15.03
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=4.79 $\tau_{tor,d}$=0.02 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-69.99 T_z=1090.52 M_y=0.00 T_y=93.17 M_z=0.00 M_x=-15.03
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=4.79 Sfr.=0.22

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 62 SLU Xl=1.87
  Sollecitazioni: N=-69.99 T_z=0.00 M_y=-1019.64 T_y=0.00 M_z=87.11 M_x=-15.03
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.15 $\sigma_{m,d}$=-58.55 Sfr.=0.38

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=1.87
  Sollecitazioni: N=-69.99 T_z=0.00 M_y=-1019.64 T_y=0.00 M_z=87.11 M_x=-15.03
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=58.55 Sfr.=0.38

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-128.13 T_z=773.30 M_y=0.00 T_y=102.72 M_z=0.00 M_x=-11.49
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.27 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.37 (L/1024) $f_{Z,L}$=0.36 (L/1032)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.22 (L/1665) $f_{Z,L}$=0.22 (L/1674)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.48 (L/783) $f_{Z,L}$=0.47 (L/789)

Asta n. 2012 (-2369 -2370) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=1.86
  Sollecitazioni: N=-37.51 T_z=0.00 M_y=-262.41 T_y=0.00 M_z=27.58 M_x=3.32
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=373.00 $\lambda_{rel,m}$=0.41 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=87.75 Sfr.=0.31

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
  Sollecitazioni: N=-37.51
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-196.81
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=20.69
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=373.00 $\lambda_{rel,y}$=1.45 $\lambda_{rel,z}$=2.02 $K_{c,y}$=0.43 $K_{c,z}$=0.23
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.26 $\sigma_{m,d}$=65.82 Sfr.=0.23

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-37.51 T_z=281.41 M_y=0.00 T_y=29.58 M_z=0.00 M_x=3.32
  Resistenze: K_{fi}=1.25
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=3.73
  Sollecitazioni: N=-37.51 T_z=-281.41 M_y=0.00 T_y=-29.58 M_z=0.00 M_x=3.32
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=4.10 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=3.73
  Sollecitazioni: N=-37.51 T_z=-281.41 M_y=0.00 T_y=-29.58 M_z=0.00 M_x=3.32
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=4.10 Sfr.=0.09

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.86

Sollecitazioni: N=-37.51 T_z=0.00 M_y=-262.41 T_y=0.00 M_z=27.58 M_x=3.32
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.26 $\sigma_{m,d}$=-87.75 Sfr.=0.28

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.86
Sollecitazioni: N=-37.51 T_z=0.00 M_y=-262.41 T_y=0.00 M_z=27.58 M_x=3.32
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=87.75 Sfr.=0.28

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=3.73
Sollecitazioni: N=-37.51 T_z=-281.41 M_y=0.00 T_y=-29.58 M_z=0.00 M_x=3.32
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.26 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 1 SND Xl=1.86
Sollecitazioni: N=52.59 T_z=0.00 M_y=-262.41 T_y=0.00 M_z=27.58 M_x=3.52
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
L=373.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.03 $K_{c,y}$=0.87 $K_{c,z}$=0.74
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.11 $\sigma_{m,d}$=15.39 Sfr.=0.08

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 62 SLU Xl=1.86
Sollecitazioni: N=-78.04 T_z=0.00 M_y=-1014.19 T_y=0.00 M_z=86.65 M_x=11.55
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=373.00 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=58.24 Sfr.=0.38

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 62 SLU
Sollecitazioni: N=-78.04
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-760.64
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=64.99
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=373.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.03 $K_{c,y}$=0.87 $K_{c,z}$=0.74
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.16 $\sigma_{m,d}$=43.68 Sfr.=0.29

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=52.59 T_z=281.41 M_y=0.00 T_y=29.58 M_z=0.00 M_x=3.52
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.11 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-78.04 T_z=1087.61 M_y=0.00 T_y=92.92 M_z=0.00 M_x=11.55
Resistenze: K_{mod}=0.90
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 1 SND Xl=1.86
Sollecitazioni: N=52.59 T_z=0.00 M_y=-262.41 T_y=0.00 M_z=27.58 M_x=3.52
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.11 $\sigma_{m,d}$=15.39 Sfr.=0.08

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-78.04 T_z=1087.61 M_y=0.00 T_y=92.92 M_z=0.00 M_x=11.55
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=4.78 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-78.04 T_z=1087.61 M_y=0.00 T_y=92.92 M_z=0.00 M_x=11.55
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=4.78 Sfr.=0.22

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 62 SLU Xl=1.86
Sollecitazioni: N=-78.04 T_z=0.00 M_y=-1014.19 T_y=0.00 M_z=86.65 M_x=11.55
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.16 $\sigma_{m,d}$=-58.24 Sfr.=0.38

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=1.86
Sollecitazioni: N=-78.04 T_z=0.00 M_y=-1014.19 T_y=0.00 M_z=86.65 M_x=11.55
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=58.24 Sfr.=0.38

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU Xl=3.73
Sollecitazioni: N=-126.12 T_z=-771.24 M_y=0.00 T_y=-102.45 M_z=0.00 M_x=8.84
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.26 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.36 (L/1032) $f_{z,L}$=0.36 (L/1040)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.22 (L/1678) $f_{z,L}$=0.22 (L/1688)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.47 (L/789) $f_{z,L}$=0.47 (L/796)

Asta n. 2013 (-2371 -2372) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=1.57
  Sollecitazioni: N=63.10 T_z=0.00 M_y=-193.36 T_y=0.00 M_z=20.32 M_x=-1.96
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
  L=314.00 $\lambda_{rel,y}$=1.22 $\lambda_{rel,z}$=1.70 $K_{c,y}$=0.59 $K_{c,z}$=0.32
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.44 $\sigma_{m,d}$=64.66 Sfr.=0.23

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=63.10 T_z=246.33 M_y=0.00 T_y=25.89 M_z=0.00 M_x=-1.96
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.44 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=63.10 T_z=246.33 M_y=0.00 T_y=25.89 M_z=0.00 M_x=-1.96
  Resistenze: K_{fi}=1.25
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.57
  Sollecitazioni: N=63.10 T_z=0.00 M_y=-193.36 T_y=0.00 M_z=20.32 M_x=-1.96
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.44 $\sigma_{m,d}$=64.66 Sfr.=0.21

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=63.10 T_z=246.33 M_y=0.00 T_y=25.89 M_z=0.00 M_x=-1.96
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=3.59 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=63.10 T_z=246.33 M_y=0.00 T_y=25.89 M_z=0.00 M_x=-1.96
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=3.59 Sfr.=0.08

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.57
  Sollecitazioni: N=63.10 T_z=0.00 M_y=-193.36 T_y=0.00 M_z=20.32 M_x=-1.96
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=64.66 Sfr.=0.21

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 62 SLU Xl=1.57
  Sollecitazioni: N=104.11 T_z=0.00 M_y=-750.54 T_y=0.00 M_z=64.09 M_x=-6.34
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=314.00 $\lambda_{rel,y}$=0.72 $\lambda_{rel,z}$=0.87 $K_{c,y}$=0.92 $K_{c,z}$=0.86
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.22 $\sigma_{m,d}$=43.10 Sfr.=0.28

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 35 SLU Xl=1.57
  Sollecitazioni: N=-43.14 T_z=0.00 M_y=-461.37 T_y=0.00 M_z=48.49 M_x=-4.15
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=314.00 $\lambda_{rel,m}$=0.25 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=27.06 Sfr.=0.18

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 35 SLU
  Sollecitazioni: N=-43.14
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-346.03
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=36.37
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=314.00 $\lambda_{rel,y}$=0.72 $\lambda_{rel,z}$=0.87 $K_{c,y}$=0.92 $K_{c,z}$=0.86
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.09 $\sigma_{m,d}$=20.30 Sfr.=0.13

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 48 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=234.17 T_z=587.76 M_y=0.00 T_y=61.78 M_z=0.00 M_x=-4.14
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.49 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 62 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=104.12 T_z=956.15 M_y=0.00 T_y=81.65 M_z=0.00 M_x=-6.34
  Resistenze: K_{mod}=0.90
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 62 SLU Xl=1.57
  Sollecitazioni: N=104.11 T_z=0.00 M_y=-750.54 T_y=0.00 M_z=64.09 M_x=-6.34
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.22 $\sigma_{m,d}$=43.10 Sfr.=0.28

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 62 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=104.12 T_z=956.15 M_y=0.00 T_y=81.65 M_z=0.00 M_x=-6.34
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=4.20 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.04

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=104.12 T_z=956.15 M_y=0.00 T_y=81.65 M_z=0.00 M_x=-6.34
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=4.20 Sfr.=0.19

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 35 SLU Xl=1.57
  Sollecitazioni: N=-43.14 T_z=0.00 M_y=-461.37 T_y=0.00 M_z=48.49 M_x=-4.15
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.09 $\sigma_{m,d}$=-27.06 Sfr.=0.18

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=1.57
  Sollecitazioni: N=104.11 T_z=0.00 M_y=-750.54 T_y=0.00 M_z=64.09 M_x=-6.34
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=43.10 Sfr.=0.28

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=3.14
  Sollecitazioni: N=-65.24 T_z=-246.31 M_y=0.00 T_y=-25.89 M_z=0.00 M_x=-2.02
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.14 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.19 (L/1658) $f_{Z,L}$=0.19 (L/1671)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.12 (L/2689)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.25 (L/1269) $f_{Z,L}$=0.25 (L/1280)

Asta n. 2013 (-2372 -2373) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=1.49
  Sollecitazioni: N=65.70 T_z=0.00 M_y=-173.00 T_y=0.00 M_z=18.18 M_x=2.37
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
  L=297.00 $\lambda_{rel,y}$=1.15 $\lambda_{rel,z}$=1.61 $K_{c,y}$=0.64 $K_{c,z}$=0.36
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.45 $\sigma_{m,d}$=57.85 Sfr.=0.20

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=65.70 T_z=232.98 M_y=0.00 T_y=24.49 M_z=0.00 M_x=2.37
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.45 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=65.70 T_z=232.98 M_y=0.00 T_y=24.49 M_z=0.00 M_x=2.37
  Resistenze: K_{fi}=1.25
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.49
  Sollecitazioni: N=65.70 T_z=0.00 M_y=-173.00 T_y=0.00 M_z=18.18 M_x=2.37
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.45 $\sigma_{m,d}$=57.85 Sfr.=0.19

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=2.97
  Sollecitazioni: N=65.70 T_z=-233.00 M_y=0.00 T_y=-24.49 M_z=0.00 M_x=2.37
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=3.40 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=2.97
  Sollecitazioni: N=65.70 T_z=-233.00 M_y=0.00 T_y=-24.49 M_z=0.00 M_x=2.37
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=3.40 Sfr.=0.08

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.49
  Sollecitazioni: N=65.70 T_z=0.00 M_y=-173.00 T_y=0.00 M_z=18.18 M_x=2.37
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=57.85 Sfr.=0.19

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 62 SLU Xl=1.49
  Sollecitazioni: N=104.35 T_z=0.00 M_y=-671.49 T_y=0.00 M_z=57.34 M_x=7.46
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=297.00 $\lambda_{rel,y}$=0.68 $\lambda_{rel,z}$=0.82 $K_{c,y}$=0.94 $K_{c,z}$=0.89
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.22 $\sigma_{m,d}$=38.56 Sfr.=0.25

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 35 SLU Xl=1.49
  Sollecitazioni: N=-57.72 T_z=0.00 M_y=-412.78 T_y=0.00 M_z=43.38 M_x=4.94
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=297.00 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=24.21 Sfr.=0.16

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 35 SLU
  Sollecitazioni: N=-57.72
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-309.58

[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=32.54
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=297.00 $\lambda_{rel,y}$=0.68 $\lambda_{rel,z}$=0.82 $K_{c,y}$=0.94 $K_{c,z}$=0.89
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.12 $\sigma_{m,d}$=18.16 Sfr.=0.12

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 48 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=255.41 T_z=555.90 M_y=0.00 T_y=58.43 M_z=0.00 M_x=4.94
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.53 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=104.35 T_z=904.32 M_y=0.00 T_y=77.22 M_z=0.00 M_x=7.46
Resistenze: K_{mod}=0.90
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 62 SLU Xl=1.49
Sollecitazioni: N=104.35 T_z=0.00 M_y=-671.49 T_y=0.00 M_z=57.34 M_x=7.46
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.22 $\sigma_{m,d}$=38.56 Sfr.=0.25

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 62 SLU Xl=2.97
Sollecitazioni: N=104.35 T_z=-904.41 M_y=0.00 T_y=-77.23 M_z=0.00 M_x=7.46
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=3.97 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.03

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=2.97
Sollecitazioni: N=104.35 T_z=-904.41 M_y=0.00 T_y=-77.23 M_z=0.00 M_x=7.46
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=3.97 Sfr.=0.18

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 35 SLU Xl=1.49
Sollecitazioni: N=-57.72 T_z=0.00 M_y=-412.78 T_y=0.00 M_z=43.38 M_x=4.94
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.12 $\sigma_{m,d}$=-24.21 Sfr.=0.16

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=1.49
Sollecitazioni: N=104.35 T_z=0.00 M_y=-671.49 T_y=0.00 M_z=57.34 M_x=7.46
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=38.56 Sfr.=0.25

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-140.66 T_z=232.98 M_y=0.00 T_y=24.49 M_z=0.00 M_x=2.48
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.29 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.15 (L/1958) $f_{z,L}$=0.15 (L/1972)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.09 (L/3177)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.20 (L/1498) $f_{z,L}$=0.20 (L/1510)

Asta n. 2013 (-2373 -2374) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=1.89
Sollecitazioni: N=64.63 T_z=0.00 M_y=-280.22 T_y=0.00 M_z=29.45 M_x=-2.09
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=378.00 $\lambda_{rel,y}$=1.47 $\lambda_{rel,z}$=2.04 $K_{c,y}$=0.42 $K_{c,z}$=0.23
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.45 $\sigma_{m,d}$=93.71 Sfr.=0.33

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=3.78
Sollecitazioni: N=64.63 T_z=-296.51 M_y=0.00 T_y=-31.16 M_z=0.00 M_x=-2.09
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.45 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=64.63 T_z=296.54 M_y=0.00 T_y=31.17 M_z=0.00 M_x=-2.09
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.89
Sollecitazioni: N=64.63 T_z=0.00 M_y=-280.22 T_y=0.00 M_z=29.45 M_x=-2.09
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.45 $\sigma_{m,d}$=93.71 Sfr.=0.30

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=64.63 T_z=296.54 M_y=0.00 T_y=31.17 M_z=0.00 M_x=-2.09
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=4.32 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=64.63 T_z=296.54 M_y=0.00 T_y=31.17 M_z=0.00 M_x=-2.09
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=4.32 Sfr.=0.10

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=64.63 T_z=0.00 M_y=-280.22 T_y=0.00 M_z=29.45 M_x=-2.09
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=93.71 Sfr.=0.30

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 62 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=84.37 T_z=0.00 M_y=-1087.68 T_y=0.00 M_z=92.88 M_x=-6.67
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=378.00 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.18 $\sigma_{m,d}$=62.46 Sfr.=0.41

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 36 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-4.78 T_z=0.00 M_y=-929.14 T_y=0.00 M_z=97.66 M_x=-5.89
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=378.00 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=54.50 Sfr.=0.35

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 36 SLU
  Sollecitazioni: N=-4.78
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-696.86
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=73.24
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=378.00 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 $\sigma_{m,d}$=40.87 Sfr.=0.27

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 13 SND Xl=3.78
  Sollecitazioni: N=386.03 T_z=-296.51 M_y=0.00 T_y=-31.16 M_z=0.00 M_x=-2.15
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.80 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 62 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=84.37 T_z=1151.06 M_y=0.00 T_y=98.29 M_z=0.00 M_x=-6.67
  Resistenze: K_{mod}=0.90
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 62 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=84.37 T_z=0.00 M_y=-1087.68 T_y=0.00 M_z=92.88 M_x=-6.67
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.18 $\sigma_{m,d}$=62.46 Sfr.=0.41

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 62 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=84.37 T_z=1151.06 M_y=0.00 T_y=98.29 M_z=0.00 M_x=-6.67
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=5.05 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=84.37 T_z=1151.06 M_y=0.00 T_y=98.29 M_z=0.00 M_x=-6.67
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=5.05 Sfr.=0.23

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 36 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-4.78 T_z=0.00 M_y=-929.14 T_y=0.00 M_z=97.66 M_x=-5.89
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 $\sigma_{m,d}$=54.50 Sfr.=0.35

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=84.37 T_z=0.00 M_y=-1087.68 T_y=0.00 M_z=92.88 M_x=-6.67
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=62.46 Sfr.=0.41

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-256.76 T_z=296.54 M_y=0.00 T_y=31.17 M_z=0.00 M_x=-2.17
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.53 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.40 (L/950) $f_{z,L}$=0.39 (L/957)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.25 (L/1541) $f_{z,L}$=0.24 (L/1550)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.52 (L/727) $f_{z,L}$=0.52 (L/733)

Asta n. 2013 (-2374 -2375) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=1.89

Sollecitazioni: N=50.97 T_z=0.00 M_y=-280.17 T_y=0.00 M_z=29.45 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=378.00 $\lambda_{rel,y}$=1.47 $\lambda_{rel,z}$=2.04 $K_{c,y}$=0.42 $K_{c,z}$=0.23
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.35 $\sigma_{m,d}$=93.69 Sfr.=0.33

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=3.78
Sollecitazioni: N=50.97 T_z=-296.48 M_y=0.00 T_y=-31.16 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.35 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.89
Sollecitazioni: N=50.97 T_z=0.00 M_y=-280.17 T_y=0.00 M_z=29.45 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.35 $\sigma_{m,d}$=93.69 Sfr.=0.30

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=50.97 T_z=296.48 M_y=0.00 T_y=31.16 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=4.32 Sfr.=0.10

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.89
Sollecitazioni: N=50.97 T_z=0.00 M_y=-280.17 T_y=0.00 M_z=29.45 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=93.69 Sfr.=0.30

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 62 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=63.31 T_z=0.00 M_y=-1087.47 T_y=0.00 M_z=92.86 M_x=1.12
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=378.00 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.13 $\sigma_{m,d}$=62.44 Sfr.=0.41

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 36 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-16.87 T_z=0.00 M_y=-928.96 T_y=0.00 M_z=97.64 M_x=1.07
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=378.00 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=54.49 Sfr.=0.35

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 36 SLU
Sollecitazioni: N=-16.87
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-696.72
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=73.23
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=378.00 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.04 $\sigma_{m,d}$=40.86 Sfr.=0.27

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 13 SND Xl=3.78
Sollecitazioni: N=429.71 T_z=-296.48 M_y=0.00 T_y=-31.16 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.90 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 25 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=65.94 T_z=983.03 M_y=0.00 T_y=103.32 M_z=0.00 M_x=1.07
Resistenze: K_{mod}=0.80
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 62 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=63.31 T_z=0.00 M_y=-1087.47 T_y=0.00 M_z=92.86 M_x=1.12
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.13 $\sigma_{m,d}$=62.44 Sfr.=0.41

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=63.31 T_z=1150.77 M_y=0.00 T_y=98.27 M_z=0.00 M_x=1.12
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=5.05 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=63.31 T_z=1150.77 M_y=0.00 T_y=98.27 M_z=0.00 M_x=1.12
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=5.05 Sfr.=0.23

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 36 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-16.87 T_z=0.00 M_y=-928.96 T_y=0.00 M_z=97.64 M_x=1.07
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.04 $\sigma_{m,d}$=-54.49 Sfr.=0.35

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=63.31 T_z=0.00 M_y=-1087.47 T_y=0.00 M_z=92.86 M_x=1.12
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=62.44 Sfr.=0.41

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-327.76 T_z=296.48 M_y=0.00 T_y=31.16 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.68 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.40 (L/950) $f_{Z,L}$=0.39 (L/957)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.25 (L/1541) $f_{Z,L}$=0.24 (L/1549)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.52 (L/727) $f_{Z,L}$=0.52 (L/733)

Asta n. 2014 (-2382 -2381) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=1.71
  Sollecitazioni: N=7.33 T_z=0.00 M_y=-225.77 T_y=0.00 M_z=-23.73 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
  L=343.00 $\lambda_{rel,y}$=1.33 $\lambda_{rel,z}$=1.85 $K_{c,y}$=0.50 $K_{c,z}$=0.27
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.05 $\sigma_{m,d}$=75.50 Sfr.=0.26

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=7.33 T_z=263.30 M_y=0.00 T_y=-27.67 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.05 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.71
  Sollecitazioni: N=7.33 T_z=0.00 M_y=-225.77 T_y=0.00 M_z=-23.73 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.05 $\sigma_{m,d}$=75.50 Sfr.=0.24

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=7.33 T_z=263.30 M_y=0.00 T_y=-27.67 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=3.84 Sfr.=0.09

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.71
  Sollecitazioni: N=7.33 T_z=0.00 M_y=-225.77 T_y=0.00 M_z=-23.73 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=75.50 Sfr.=0.24

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 62 SLU Xl=1.71
  Sollecitazioni: N=11.36 T_z=0.00 M_y=-874.27 T_y=0.00 M_z=-74.68 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=343.00 $\lambda_{rel,y}$=0.79 $\lambda_{rel,z}$=0.95 $K_{c,y}$=0.90 $K_{c,z}$=0.81
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 $\sigma_{m,d}$=50.20 Sfr.=0.33

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 36 SLU Xl=1.71
  Sollecitazioni: N=0.00 T_z=0.00 M_y=-746.99 T_y=0.00 M_z=-78.51 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=343.00 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=43.81 Sfr.=0.28

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 35 SLU
  Sollecitazioni: N=-5.64
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-403.38
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=0.00 $M_{z,eq}$=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=343.00 $\lambda_{rel,y}$=0.79 $\lambda_{rel,z}$=0.95 $K_{c,y}$=0.90 $K_{c,z}$=0.81
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 $\sigma_{m,d}$=21.01 Sfr.=0.14

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=39.35 T_z=263.30 M_y=0.00 T_y=-27.67 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.08 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 62 SLU Xl=1.71
  Sollecitazioni: N=11.36 T_z=0.00 M_y=-874.27 T_y=0.00 M_z=-74.68 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 $\sigma_{m,d}$=50.20 Sfr.=0.33

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=11.36 T_z=1019.58 M_y=0.00 T_y=-87.09 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=4.48 Sfr.=0.21

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 35 SLU Xl=1.71
  Sollecitazioni: N=-5.64 T_z=0.00 M_y=-537.84 T_y=0.00 M_z=-56.53 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 $\sigma_{m,d}$=31.55 Sfr.=0.20

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=1.71
  Sollecitazioni: N=11.36 T_z=0.00 M_y=-874.27 T_y=0.00 M_z=-74.68 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=50.20 Sfr.=0.33

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 13 SND Xl=3.43
  Sollecitazioni: N=-24.70 T_z=-263.29 M_y=0.00 T_y=27.67 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.05 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.26 (L/1302) $f_{z,L}$=0.26 (L/1312)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.16 (L/2115)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.34 (L/996) $f_{z,L}$=0.34 (L/1004)

Asta n. 2015 (-2385 -2386) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=1.86
  Sollecitazioni: N=25.31 T_z=0.00 M_y=-268.11 T_y=0.00 M_z=28.18 M_x=3.54
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
  L=373.00 $\lambda_{rel,y}$=1.45 $\lambda_{rel,z}$=2.02 $K_{c,y}$=0.43 $K_{c,z}$=0.23
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.17 $\sigma_{m,d}$=89.66 Sfr.=0.31

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=25.31 T_z=287.51 M_y=0.00 T_y=30.22 M_z=0.00 M_x=3.54
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.17 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=25.31 T_z=287.51 M_y=0.00 T_y=30.22 M_z=0.00 M_x=3.54
  Resistenze: K_{fi}=1.25
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.86
  Sollecitazioni: N=25.31 T_z=0.00 M_y=-268.11 T_y=0.00 M_z=28.18 M_x=3.54
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.17 $\sigma_{m,d}$=89.66 Sfr.=0.29

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=25.31 T_z=287.51 M_y=0.00 T_y=30.22 M_z=0.00 M_x=3.54
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=4.19 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=25.31 T_z=287.51 M_y=0.00 T_y=30.22 M_z=0.00 M_x=3.54
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=4.19 Sfr.=0.10

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.86
  Sollecitazioni: N=25.31 T_z=0.00 M_y=-268.11 T_y=0.00 M_z=28.18 M_x=3.54
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=89.66 Sfr.=0.29

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 62 SLU Xl=1.86
  Sollecitazioni: N=19.90 T_z=0.00 M_y=-1038.68 T_y=0.00 M_z=88.72 M_x=12.05
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=373.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.03 $K_{c,y}$=0.87 $K_{c,z}$=0.74
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.04 $\sigma_{m,d}$=59.64 Sfr.=0.39

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 36 SLU Xl=1.86
  Sollecitazioni: N=-47.02 T_z=0.00 M_y=-887.43 T_y=0.00 M_z=93.27 M_x=10.46
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=373.00 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=52.05 Sfr.=0.34

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 36 SLU
  Sollecitazioni: N=-47.02
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-665.57
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=69.95
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=373.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.03 $K_{c,y}$=0.87 $K_{c,z}$=0.74
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.10 $\sigma_{m,d}$=39.04 Sfr.=0.25

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 13 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=240.15 T_z=287.51 M_y=0.00 T_y=30.22 M_z=0.00 M_x=3.75
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.50 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 62 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=19.90 T_z=1113.87 M_y=0.00 T_y=95.14 M_z=0.00 M_x=12.05
  Resistenze: K_{mod}=0.90
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 62 SLU Xl=1.86
  Sollecitazioni: N=19.90 T_z=0.00 M_y=-1038.68 T_y=0.00 M_z=88.72 M_x=12.05
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.04 $\sigma_{m,d}$=59.64 Sfr.=0.39

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 62 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=19.90 T_z=1113.87 M_y=0.00 T_y=95.14 M_z=0.00 M_x=12.05
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=4.89 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=19.90 T_z=1113.87 M_y=0.00 T_y=95.14 M_z=0.00 M_x=12.05
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=4.89 Sfr.=0.23

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 36 SLU Xl=1.86
  Sollecitazioni: N=-47.02 T_z=0.00 M_y=-887.43 T_y=0.00 M_z=93.27 M_x=10.46
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.10 $\sigma_{m,d}$=-52.05 Sfr.=0.34

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=1.86
  Sollecitazioni: N=19.90 T_z=0.00 M_y=-1038.68 T_y=0.00 M_z=88.72 M_x=12.05
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=59.64 Sfr.=0.39

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-189.53 T_z=287.51 M_y=0.00 T_y=30.22 M_z=0.00 M_x=3.77
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.39 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.37 (L/1008) $f_{Z,L}$=0.37 (L/1015)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.23 (L/1636) $f_{Z,L}$=0.23 (L/1646)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.48 (L/771) $f_{Z,L}$=0.48 (L/777)

Asta n. 2015 (-2386 -2387) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=1.88
  Sollecitazioni: N=17.16 T_z=0.00 M_y=-272.44 T_y=0.00 M_z=28.63 M_x=-3.50
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
  L=376.00 $\lambda_{rel,y}$=1.46 $\lambda_{rel,z}$=2.03 $K_{c,y}$=0.43 $K_{c,z}$=0.23
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.12 $\sigma_{m,d}$=91.11 Sfr.=0.32

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=17.16 T_z=289.83 M_y=0.00 T_y=30.46 M_z=0.00 M_x=-3.50
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.12 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=17.16 T_z=289.83 M_y=0.00 T_y=30.46 M_z=0.00 M_x=-3.50
  Resistenze: K_{fi}=1.25
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.88
  Sollecitazioni: N=17.16 T_z=0.00 M_y=-272.44 T_y=0.00 M_z=28.63 M_x=-3.50
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.12 $\sigma_{m,d}$=91.11 Sfr.=0.29

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=17.16 T_z=289.83 M_y=0.00 T_y=30.46 M_z=0.00 M_x=-3.50
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=4.23 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=17.16 T_z=289.83 M_y=0.00 T_y=30.46 M_z=0.00 M_x=-3.50
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=4.23 Sfr.=0.10

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.88
  Sollecitazioni: N=17.16 T_z=0.00 M_y=-272.44 T_y=0.00 M_z=28.63 M_x=-3.50
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=91.11 Sfr.=0.29

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 62 SLU Xl=1.88
  Sollecitazioni: N=8.91 T_z=0.00 M_y=-1055.46 T_y=0.00 M_z=90.15 M_x=-11.85
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=376.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.74
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 $\sigma_{m,d}$=60.61 Sfr.=0.40

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 36 SLU Xl=1.88
  Sollecitazioni: N=-50.63 T_z=0.00 M_y=-901.76 T_y=0.00 M_z=94.78 M_x=-10.35
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=376.00 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=52.89 Sfr.=0.34

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 36 SLU
  Sollecitazioni: N=-50.63
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-676.32
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=71.08
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=376.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.74
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.11 $\sigma_{m,d}$=39.67 Sfr.=0.26

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 13 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=167.63 T_z=289.83 M_y=0.00 T_y=30.46 M_z=0.00 M_x=-3.62
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.35 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 62 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=8.91 T_z=1122.83 M_y=0.00 T_y=95.90 M_z=0.00 M_x=-11.85
  Resistenze: K_{mod}=0.90
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 62 SLU Xl=1.88
  Sollecitazioni: N=8.91 T_z=0.00 M_y=-1055.46 T_y=0.00 M_z=90.15 M_x=-11.85
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 $\sigma_{m,d}$=60.61 Sfr.=0.40

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 62 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=8.91 T_z=1122.83 M_y=0.00 T_y=95.90 M_z=0.00 M_x=-11.85
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=4.93 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=8.91 T_z=1122.83 M_y=0.00 T_y=95.90 M_z=0.00 M_x=-11.85
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=4.93 Sfr.=0.23

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 36 SLU Xl=1.88
  Sollecitazioni: N=-50.63 T_z=0.00 M_y=-901.76 T_y=0.00 M_z=94.78 M_x=-10.35
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.11 $\sigma_{m,d}$=-52.89 Sfr.=0.34

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=1.88
  Sollecitazioni: N=8.91 T_z=0.00 M_y=-1055.46 T_y=0.00 M_z=90.15 M_x=-11.85
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=60.61 Sfr.=0.40

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-133.30 T_z=289.83 M_y=0.00 T_y=30.46 M_z=0.00 M_x=-3.61
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.28 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.38 (L/984) $f_{z,L}$=0.38 (L/991)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.24 (L/1598) $f_{z,L}$=0.23 (L/1607)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.50 (L/753) $f_{z,L}$=0.50 (L/759)

Asta n. 2015 (-2387 -2388) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=1.88
  Sollecitazioni: N=9.13 T_z=0.00 M_y=-272.44 T_y=0.00 M_z=28.63 M_x=3.50
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
  L=376.00 $\lambda_{rel,y}$=1.46 $\lambda_{rel,z}$=2.03 $K_{c,y}$=0.43 $K_{c,z}$=0.23
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.06 $\sigma_{m,d}$=91.11 Sfr.=0.32

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=9.13 T_z=289.82 M_y=0.00 T_y=30.46 M_z=0.00 M_x=3.50
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.06 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=9.13 T_z=289.82 M_y=0.00 T_y=30.46 M_z=0.00 M_x=3.50
  Resistenze: K_{fi}=1.25
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.88
  Sollecitazioni: N=9.13 T_z=0.00 M_y=-272.44 T_y=0.00 M_z=28.63 M_x=3.50
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.06 $\sigma_{m,d}$=91.11 Sfr.=0.29

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=3.76
  Sollecitazioni: N=9.13 T_z=-289.82 M_y=0.00 T_y=-30.46 M_z=0.00 M_x=3.50
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=4.23 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=3.76
  Sollecitazioni: N=9.13 T_z=-289.82 M_y=0.00 T_y=-30.46 M_z=0.00 M_x=3.50
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=4.23 Sfr.=0.10

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.88
  Sollecitazioni: N=9.13 T_z=0.00 M_y=-272.44 T_y=0.00 M_z=28.63 M_x=3.50
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=91.11 Sfr.=0.29

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 63 SLU Xl=1.88
  Sollecitazioni: N=3.04 T_z=0.00 M_y=-960.74 T_y=0.00 M_z=80.19 M_x=10.84
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=376.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.74
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=55.05 Sfr.=0.36

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 62 SLU Xl=1.88
  Sollecitazioni: N=-2.54 T_z=0.00 M_y=-1055.45 T_y=0.00 M_z=90.15 M_x=11.84
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=376.00 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=60.61 Sfr.=0.40

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 62 SLU
  Sollecitazioni: N=-2.54
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-791.59
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=67.61
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=376.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.74
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 $\sigma_{m,d}$=45.45 Sfr.=0.30

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 48 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=76.15 T_z=690.64 M_y=0.00 T_y=72.59 M_z=0.00 M_x=7.68
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.16 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 62 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-2.54 T_z=1122.82 M_y=0.00 T_y=95.90 M_z=0.00 M_x=11.84
  Resistenze: K_{mod}=0.90
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 63 SLU Xl=1.88
  Sollecitazioni: N=3.04 T_z=0.00 M_y=-960.74 T_y=0.00 M_z=80.19 M_x=10.84
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=55.05 Sfr.=0.36

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 62 SLU Xl=3.76
  Sollecitazioni: N=-2.54 T_z=-1122.82 M_y=0.00 T_y=-95.90 M_z=0.00 M_x=11.84
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=4.93 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=3.76
  Sollecitazioni: N=-2.54 T_z=-1122.82 M_y=0.00 T_y=-95.90 M_z=0.00 M_x=11.84
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=4.93 Sfr.=0.23

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 62 SLU Xl=1.88
  Sollecitazioni: N=-2.54 T_z=0.00 M_y=-1055.45 T_y=0.00 M_z=90.15 M_x=11.84
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 $\sigma_{m,d}$=60.61 Sfr.=0.40

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=1.88
  Sollecitazioni: N=-2.54 T_z=0.00 M_y=-1055.45 T_y=0.00 M_z=90.15 M_x=11.84
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70

Tensioni: $\sigma_{m,d}$=60.61 Sfr.=0.40

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 35 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-73.98 T_z=690.64 M_y=0.00 T_y=72.59 M_z=0.00 M_x=7.67
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.15 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.38 (L/984) $f_{Z,L}$=0.38 (L/991)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.24 (L/1598) $f_{Z,L}$=0.23 (L/1606)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.50 (L/753) $f_{Z,L}$=0.50 (L/759)

Asta n. 2015 (-2388 -2389) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=1.87
Sollecitazioni: N=6.53 T_z=0.00 M_y=-269.54 T_y=0.00 M_z=28.33 M_x=-3.61
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=374.00 $\lambda_{rel,y}$=1.45 $\lambda_{rel,z}$=2.02 $K_{c,y}$=0.43 $K_{c,z}$=0.23
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.05 $\sigma_{m,d}$=90.14 Sfr.=0.31

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=6.53 T_z=288.28 M_y=0.00 T_y=30.30 M_z=0.00 M_x=-3.61
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.05 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=6.53 T_z=288.28 M_y=0.00 T_y=30.30 M_z=0.00 M_x=-3.61
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.87
Sollecitazioni: N=6.53 T_z=0.00 M_y=-269.54 T_y=0.00 M_z=28.33 M_x=-3.61
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.05 $\sigma_{m,d}$=90.14 Sfr.=0.29

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=3.74
Sollecitazioni: N=6.53 T_z=-288.28 M_y=0.00 T_y=-30.30 M_z=0.00 M_x=-3.61
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=4.20 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=3.74
Sollecitazioni: N=6.53 T_z=-288.28 M_y=0.00 T_y=-30.30 M_z=0.00 M_x=-3.61
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=4.20 Sfr.=0.10

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.87
Sollecitazioni: N=6.53 T_z=0.00 M_y=-269.54 T_y=0.00 M_z=28.33 M_x=-3.61
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=90.14 Sfr.=0.29

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 49 SLU Xl=1.87
Sollecitazioni: N=25.10 T_z=0.00 M_y=-892.19 T_y=0.00 M_z=93.77 M_x=-10.67
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=374.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.03 $K_{c,y}$=0.87 $K_{c,z}$=0.74
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.05 $\sigma_{m,d}$=52.33 Sfr.=0.34

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 62 SLU Xl=1.87
Sollecitazioni: N=-4.47 T_z=0.00 M_y=-1044.25 T_y=0.00 M_z=89.19 M_x=-12.20
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=374.00 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=59.96 Sfr.=0.39

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 62 SLU
Sollecitazioni: N=-4.47
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-783.19
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=66.89
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=374.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.03 $K_{c,y}$=0.87 $K_{c,z}$=0.74
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 $\sigma_{m,d}$=44.97 Sfr.=0.29

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 48 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=59.01 T_z=686.96 M_y=0.00 T_y=72.20 M_z=0.00 M_x=-7.92
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.12 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-4.47 T_z=1116.84 M_y=0.00 T_y=95.39 M_z=0.00 M_x=-12.20
Resistenze: K_{mod}=0.90

Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 49 SLU Xl=1.87
  Sollecitazioni: N=25.10 T_z=0.00 M_y=-892.19 T_y=0.00 M_z=93.77 M_x=-10.67
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.05 $\sigma_{m,d}$=52.33 Sfr.=0.34

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 62 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-4.47 T_z=1116.84 M_y=0.00 T_y=95.39 M_z=0.00 M_x=-12.20
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=4.90 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-4.47 T_z=1116.84 M_y=0.00 T_y=95.39 M_z=0.00 M_x=-12.20
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=4.90 Sfr.=0.23

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 62 SLU Xl=1.87
  Sollecitazioni: N=-4.47 T_z=0.00 M_y=-1044.25 T_y=0.00 M_z=89.19 M_x=-12.20
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 $\sigma_{m,d}$=59.96 Sfr.=0.39

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=1.87
  Sollecitazioni: N=-4.47 T_z=0.00 M_y=-1044.25 T_y=0.00 M_z=89.19 M_x=-12.20
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=59.96 Sfr.=0.39

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 35 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-64.02 T_z=686.96 M_y=0.00 T_y=72.20 M_z=0.00 M_x=-7.91
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.13 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.37 (L/1000) $f_{Z,L}$=0.37 (L/1007)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.23 (L/1623) $f_{Z,L}$=0.23 (L/1633)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.49 (L/765) $f_{Z,L}$=0.48 (L/771)

Asta n. 2015 (-2389 -2390) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=1.86
  Sollecitazioni: N=7.30 T_z=0.00 M_y=-268.11 T_y=0.00 M_z=28.18 M_x=2.50
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
  L=373.00 $\lambda_{rel,y}$=1.45 $\lambda_{rel,z}$=2.02 $K_{c,y}$=0.43 $K_{c,z}$=0.23
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.05 $\sigma_{m,d}$=89.66 Sfr.=0.31

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=7.30 T_z=287.51 M_y=0.00 T_y=30.22 M_z=0.00 M_x=2.50
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.05 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=7.30 T_z=287.51 M_y=0.00 T_y=30.22 M_z=0.00 M_x=2.50
  Resistenze: K_{fi}=1.25
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.86
  Sollecitazioni: N=7.30 T_z=0.00 M_y=-268.11 T_y=0.00 M_z=28.18 M_x=2.50
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.05 $\sigma_{m,d}$=89.66 Sfr.=0.29

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=3.73
  Sollecitazioni: N=7.30 T_z=-287.51 M_y=0.00 T_y=-30.22 M_z=0.00 M_x=2.50
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=4.19 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=3.73
  Sollecitazioni: N=7.30 T_z=-287.51 M_y=0.00 T_y=-30.22 M_z=0.00 M_x=2.50
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=4.19 Sfr.=0.10

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.86
  Sollecitazioni: N=7.30 T_z=0.00 M_y=-268.11 T_y=0.00 M_z=28.18 M_x=2.50
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=89.66 Sfr.=0.29

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 63 SLU Xl=1.86
  Sollecitazioni: N=4.08 T_z=0.00 M_y=-945.47 T_y=0.00 M_z=78.92 M_x=7.88
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17

L=373.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.03 $K_{c,y}$=0.87 $K_{c,z}$=0.74
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=54.18 Sfr.=0.35

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 62 SLU Xl=1.86
Sollecitazioni: N=0.00 T_z=0.00 M_y=-1038.67 T_y=0.00 M_z=88.72 M_x=8.62
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=373.00 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=59.64 Sfr.=0.39

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 25 SLU
Sollecitazioni: N=-6.09
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-665.57
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=69.95
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=373.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.03 $K_{c,y}$=0.87 $K_{c,z}$=0.74
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 $\sigma_{m,d}$=39.04 Sfr.=0.29

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=59.02 T_z=287.51 M_y=0.00 T_y=30.22 M_z=0.00 M_x=2.59
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.12 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=0.00 T_z=1113.86 M_y=0.00 T_y=95.14 M_z=0.00 M_x=8.62
Resistenze: K_{mod}=0.90
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 63 SLU Xl=1.86
Sollecitazioni: N=4.08 T_z=0.00 M_y=-945.47 T_y=0.00 M_z=78.92 M_x=7.88
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=54.18 Sfr.=0.35

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 62 SLU Xl=3.73
Sollecitazioni: N=0.00 T_z=-1113.86 M_y=0.00 T_y=-95.14 M_z=0.00 M_x=8.62
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=4.89 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=3.73
Sollecitazioni: N=0.00 T_z=-1113.86 M_y=0.00 T_y=-95.14 M_z=0.00 M_x=8.62
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=4.89 Sfr.=0.23

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 25 SLU Xl=1.86
Sollecitazioni: N=-6.09 T_z=0.00 M_y=-887.42 T_y=0.00 M_z=93.27 M_x=7.54
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 $\sigma_{m,d}$=52.05 Sfr.=0.38

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=1.86
Sollecitazioni: N=0.00 T_z=0.00 M_y=-1038.67 T_y=0.00 M_z=88.72 M_x=8.62
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=59.64 Sfr.=0.39

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 35 SLU Xl=3.73
Sollecitazioni: N=-46.06 T_z=-685.13 M_y=0.00 T_y=-72.01 M_z=0.00 M_x=5.56
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.10 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.37 (L/1008) $f_{Z,L}$=0.37 (L/1015)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.23 (L/1636) $f_{Z,L}$=0.23 (L/1646)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.48 (L/771) $f_{Z,L}$=0.48 (L/777)

Asta n. 2016 (-2385 -2384) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=1.87
Sollecitazioni: N=37.62 T_z=0.00 M_y=-269.61 T_y=0.00 M_z=-28.34 M_x=-2.43
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=374.00 $\lambda_{rel,y}$=1.45 $\lambda_{rel,z}$=2.02 $K_{c,y}$=0.43 $K_{c,z}$=0.23
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.26 $\sigma_{m,d}$=90.16 Sfr.=0.32

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=37.62 T_z=288.33 M_y=0.00 T_y=-30.30 M_z=0.00 M_x=-2.43
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.26 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=37.62 T_z=288.33 M_y=0.00 T_y=-30.30 M_z=0.00 M_x=-2.43
Resistenze: K_{fi}=1.25

Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.87
Sollecitazioni: N=37.62 T_z=0.00 M_y=-269.61 T_y=0.00 M_z=-28.34 M_x=-2.43
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.26 $\sigma_{m,d}$=90.16 Sfr.=0.29

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=3.74
Sollecitazioni: N=37.62 T_z=-288.38 M_y=0.00 T_y=30.31 M_z=0.00 M_x=-2.43
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=4.20 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=3.74
Sollecitazioni: N=37.62 T_z=-288.38 M_y=0.00 T_y=30.31 M_z=0.00 M_x=-2.43
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=4.20 Sfr.=0.10

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.87
Sollecitazioni: N=37.62 T_z=0.00 M_y=-269.61 T_y=0.00 M_z=-28.34 M_x=-2.43
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=90.16 Sfr.=0.29

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 62 SLU Xl=1.87
Sollecitazioni: N=37.86 T_z=0.00 M_y=-1044.54 T_y=0.00 M_z=-89.22 M_x=-8.46
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=374.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.03 $K_{c,y}$=0.87 $K_{c,z}$=0.74
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.08 $\sigma_{m,d}$=59.98 Sfr.=0.39

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 36 SLU Xl=1.87
Sollecitazioni: N=-38.28 T_z=0.00 M_y=-892.43 T_y=0.00 M_z=-93.80 M_x=-7.32
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=374.00 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=52.34 Sfr.=0.34

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 36 SLU
Sollecitazioni: N=-38.28
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-669.32
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=0.00 $M_{z,eq}$=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=374.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.03 $K_{c,y}$=0.87 $K_{c,z}$=0.74
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.08 $\sigma_{m,d}$=34.86 Sfr.=0.23

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 13 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=323.31 T_z=288.33 M_y=0.00 T_y=-30.30 M_z=0.00 M_x=-2.60
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.67 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=37.86 T_z=1117.05 M_y=0.00 T_y=-95.41 M_z=0.00 M_x=-8.46
Resistenze: K_{mod}=0.90
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 62 SLU Xl=1.87
Sollecitazioni: N=37.86 T_z=0.00 M_y=-1044.54 T_y=0.00 M_z=-89.22 M_x=-8.46
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.08 $\sigma_{m,d}$=59.98 Sfr.=0.39

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 62 SLU Xl=3.74
Sollecitazioni: N=37.86 T_z=-1117.26 M_y=0.00 T_y=95.43 M_z=0.00 M_x=-8.46
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=4.91 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=3.74
Sollecitazioni: N=37.86 T_z=-1117.26 M_y=0.00 T_y=95.43 M_z=0.00 M_x=-8.46
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=4.91 Sfr.=0.23

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 36 SLU Xl=1.87
Sollecitazioni: N=-38.28 T_z=0.00 M_y=-892.43 T_y=0.00 M_z=-93.80 M_x=-7.32
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.08 $\sigma_{m,d}$=-52.34 Sfr.=0.34

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=1.87
Sollecitazioni: N=37.86 T_z=0.00 M_y=-1044.54 T_y=0.00 M_z=-89.22 M_x=-8.46
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=59.98 Sfr.=0.39

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=3.74
Sollecitazioni: N=-248.07 T_z=-288.38 M_y=0.00 T_y=30.31 M_z=0.00 M_x=-2.62

Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.52 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.37 (L/999) $f_{z,L}$=0.37 (L/1007)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.23 (L/1622) $f_{z,L}$=0.23 (L/1631)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.49 (L/764) $f_{z,L}$=0.49 (L/771)

Asta n. 2017 (-2404 -2403) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=1.95
Sollecitazioni: N=6.97 T_z=0.00 M_y=-290.71 T_y=0.00 M_z=-30.55 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=389.00 $\lambda_{rel,y}$=1.51 $\lambda_{rel,z}$=2.10 $K_{c,y}$=0.40 $K_{c,z}$=0.22
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.05 $\sigma_{m,d}$=97.22 Sfr.=0.34

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=3.89
Sollecitazioni: N=6.97 T_z=-298.95 M_y=0.00 T_y=31.42 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.05 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.95
Sollecitazioni: N=6.97 T_z=0.00 M_y=-290.71 T_y=0.00 M_z=-30.55 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.05 $\sigma_{m,d}$=97.22 Sfr.=0.31

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=3.89
Sollecitazioni: N=6.97 T_z=-298.95 M_y=0.00 T_y=31.42 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=4.36 Sfr.=0.10

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.95
Sollecitazioni: N=6.97 T_z=0.00 M_y=-290.71 T_y=0.00 M_z=-30.55 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=97.22 Sfr.=0.31

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 62 SLU Xl=1.95
Sollecitazioni: N=1.62 T_z=0.00 M_y=-1125.88 T_y=0.00 M_z=-96.17 M_x=3.13
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=389.00 $\lambda_{rel,y}$=0.89 $\lambda_{rel,z}$=1.07 $K_{c,y}$=0.85 $K_{c,z}$=0.71
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.00 $\sigma_{m,d}$=64.65 Sfr.=0.42

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 25 SLU Xl=1.95
Sollecitazioni: N=-2.33 T_z=0.00 M_y=-961.95 T_y=0.00 M_z=-101.10 M_x=2.64
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=389.00 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=56.42 Sfr.=0.41

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 25 SLU
Sollecitazioni: N=-2.33
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-721.47
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=0.00 $M_{z,eq}$=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=389.00 $\lambda_{rel,y}$=0.89 $\lambda_{rel,z}$=1.07 $K_{c,y}$=0.85 $K_{c,z}$=0.71
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.00 $\sigma_{m,d}$=37.58 Sfr.=0.28

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=3.89
Sollecitazioni: N=85.79 T_z=-298.95 M_y=0.00 T_y=31.42 M_z=0.00 M_x=1.01
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.18 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=1.62 T_z=1157.62 M_y=0.00 T_y=-98.88 M_z=0.00 M_x=3.13
Resistenze: K_{mod}=0.90
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 62 SLU Xl=1.95
Sollecitazioni: N=1.62 T_z=0.00 M_y=-1125.88 T_y=0.00 M_z=-96.17 M_x=3.13
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.00 $\sigma_{m,d}$=64.65 Sfr.=0.42

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 62 SLU Xl=3.89
Sollecitazioni: N=1.62 T_z=-1157.80 M_y=0.00 T_y=98.90 M_z=0.00 M_x=3.13
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=5.08 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=3.89
Sollecitazioni: N=1.62 T_z=-1157.80 M_y=0.00 T_y=98.90 M_z=0.00 M_x=3.13

Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=5.08 Sfr.=0.23

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 25 SLU Xl=1.95
Sollecitazioni: N=-2.33 T_z=0.00 M_y=-961.95 T_y=0.00 M_z=-101.10 M_x=2.64
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.00 $\sigma_{m,d}$=56.42 Sfr.=0.41

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=1.95
Sollecitazioni: N=1.62 T_z=0.00 M_y=-1125.88 T_y=0.00 M_z=-96.17 M_x=3.13
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=64.65 Sfr.=0.42

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 13 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-71.84 T_z=298.91 M_y=0.00 T_y=-31.42 M_z=0.00 M_x=1.01
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.15 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.44 (L/891) $f_{z,L}$=0.43 (L/898)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.27 (L/1447) $f_{z,L}$=0.27 (L/1455)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.57 (L/682) $f_{z,L}$=0.57 (L/687)

Asta n. 2018 (-2415 -2414) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=1.72
Sollecitazioni: N=9.70 T_z=0.00 M_y=-231.96 T_y=0.00 M_z=-24.38 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=343.00 $\lambda_{rel,y}$=1.33 $\lambda_{rel,z}$=1.85 $K_{c,y}$=0.50 $K_{c,z}$=0.27
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.07 $\sigma_{m,d}$=77.57 Sfr.=0.27

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=9.70 T_z=270.50 M_y=0.00 T_y=-28.43 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.07 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.72
Sollecitazioni: N=9.70 T_z=0.00 M_y=-231.96 T_y=0.00 M_z=-24.38 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.07 $\sigma_{m,d}$=77.57 Sfr.=0.25

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=3.43
Sollecitazioni: N=9.70 T_z=-270.50 M_y=0.00 T_y=28.43 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=3.94 Sfr.=0.09

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.72
Sollecitazioni: N=9.70 T_z=0.00 M_y=-231.96 T_y=0.00 M_z=-24.38 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=77.57 Sfr.=0.25

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 62 SLU Xl=1.72
Sollecitazioni: N=6.43 T_z=0.00 M_y=-900.88 T_y=0.00 M_z=-76.92 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=343.00 $\lambda_{rel,y}$=0.79 $\lambda_{rel,z}$=0.95 $K_{c,y}$=0.90 $K_{c,z}$=0.81
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=51.73 Sfr.=0.34

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 36 SLU Xl=1.72
Sollecitazioni: N=-12.22 T_z=0.00 M_y=-769.53 T_y=0.00 M_z=-80.88 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=343.00 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=45.13 Sfr.=0.29

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 36 SLU
Sollecitazioni: N=-12.22
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-577.14
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=0.00 $M_{z,eq}$=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=343.00 $\lambda_{rel,y}$=0.79 $\lambda_{rel,z}$=0.95 $K_{c,y}$=0.90 $K_{c,z}$=0.81
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.03 $\sigma_{m,d}$=30.06 Sfr.=0.20

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 13 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=48.37 T_z=270.50 M_y=0.00 T_y=-28.43 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.10 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 62 SLU Xl=1.72
Sollecitazioni: N=6.43 T_z=0.00 M_y=-900.88 T_y=0.00 M_z=-76.92 M_x=0.00

Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=51.73 Sfr.=0.34

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=3.43
Sollecitazioni: N=6.43 T_z=-1050.59 M_y=0.00 T_y=89.71 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=4.61 Sfr.=0.21

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 36 SLU Xl=1.72
Sollecitazioni: N=-12.22 T_z=0.00 M_y=-769.53 T_y=0.00 M_z=-80.88 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.03 $\sigma_{m,d}$=-45.13 Sfr.=0.29

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=1.72
Sollecitazioni: N=6.43 T_z=0.00 M_y=-900.88 T_y=0.00 M_z=-76.92 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=51.73 Sfr.=0.34

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=3.43
Sollecitazioni: N=-28.96 T_z=-270.50 M_y=0.00 T_y=28.43 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.06 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.27 (L/1264) $f_{z,L}$=0.27 (L/1274)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.17 (L/2049)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.35 (L/968) $f_{z,L}$=0.35 (L/975)

Asta n. 2019 (-2417 -2418) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=1.86
Sollecitazioni: N=35.37 T_z=0.00 M_y=-273.32 T_y=0.00 M_z=28.73 M_x=1.95
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=373.00 $\lambda_{rel,y}$=1.45 $\lambda_{rel,z}$=2.02 $K_{c,y}$=0.43 $K_{c,z}$=0.23
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.24 $\sigma_{m,d}$=91.40 Sfr.=0.32

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=35.37 T_z=293.10 M_y=0.00 T_y=30.81 M_z=0.00 M_x=1.95
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.24 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=35.37 T_z=293.10 M_y=0.00 T_y=30.81 M_z=0.00 M_x=1.95
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.86
Sollecitazioni: N=35.37 T_z=0.00 M_y=-273.32 T_y=0.00 M_z=28.73 M_x=1.95
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.24 $\sigma_{m,d}$=91.40 Sfr.=0.29

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=35.37 T_z=293.10 M_y=0.00 T_y=30.81 M_z=0.00 M_x=1.95
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=4.27 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=35.37 T_z=293.10 M_y=0.00 T_y=30.81 M_z=0.00 M_x=1.95
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=4.27 Sfr.=0.10

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.86
Sollecitazioni: N=35.37 T_z=0.00 M_y=-273.32 T_y=0.00 M_z=28.73 M_x=1.95
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=91.40 Sfr.=0.29

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 62 SLU Xl=1.86
Sollecitazioni: N=32.44 T_z=0.00 M_y=-1061.09 T_y=0.00 M_z=90.61 M_x=6.54
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=373.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.03 $K_{c,y}$=0.87 $K_{c,z}$=0.74
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.07 $\sigma_{m,d}$=60.93 Sfr.=0.40

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 36 SLU Xl=1.86
Sollecitazioni: N=-39.71 T_z=0.00 M_y=-906.41 T_y=0.00 M_z=95.27 M_x=5.71
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=373.00 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=53.16 Sfr.=0.34

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 36 SLU
  Sollecitazioni: N=-39.71
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-679.81
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=71.45
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=373.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.03 $K_{c,y}$=0.87 $K_{c,z}$=0.74
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.08 $\sigma_{m,d}$=39.87 Sfr.=0.26

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 13 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=321.14 T_z=293.10 M_y=0.00 T_y=30.81 M_z=0.00 M_x=2.11
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.67 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 62 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=32.44 T_z=1137.90 M_y=0.00 T_y=97.17 M_z=0.00 M_x=6.54
  Resistenze: K_{mod}=0.90
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 62 SLU Xl=1.86
  Sollecitazioni: N=32.44 T_z=0.00 M_y=-1061.09 T_y=0.00 M_z=90.61 M_x=6.54
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.07 $\sigma_{m,d}$=60.93 Sfr.=0.40

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 62 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=32.44 T_z=1137.90 M_y=0.00 T_y=97.17 M_z=0.00 M_x=6.54
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=5.00 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=32.44 T_z=1137.90 M_y=0.00 T_y=97.17 M_z=0.00 M_x=6.54
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=5.00 Sfr.=0.23

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 36 SLU Xl=1.86
  Sollecitazioni: N=-39.71 T_z=0.00 M_y=-906.41 T_y=0.00 M_z=95.27 M_x=5.71
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.08 $\sigma_{m,d}$=-53.16 Sfr.=0.34

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=1.86
  Sollecitazioni: N=32.44 T_z=0.00 M_y=-1061.09 T_y=0.00 M_z=90.61 M_x=6.54
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=60.93 Sfr.=0.40

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-250.40 T_z=293.10 M_y=0.00 T_y=30.81 M_z=0.00 M_x=2.12
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.52 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.38 (L/987) $f_{Z,L}$=0.37 (L/995)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.23 (L/1601) $f_{Z,L}$=0.23 (L/1610)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.49 (L/755) $f_{Z,L}$=0.49 (L/761)

Asta n. 2019 (-2418 -2419) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=1.88
  Sollecitazioni: N=21.57 T_z=0.00 M_y=-277.73 T_y=0.00 M_z=29.19 M_x=-1.92
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
  L=376.00 $\lambda_{rel,y}$=1.46 $\lambda_{rel,z}$=2.03 $K_{c,y}$=0.43 $K_{c,z}$=0.23
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.15 $\sigma_{m,d}$=92.88 Sfr.=0.32

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=21.57 T_z=295.46 M_y=0.00 T_y=31.05 M_z=0.00 M_x=-1.92
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.15 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=21.57 T_z=295.46 M_y=0.00 T_y=31.05 M_z=0.00 M_x=-1.92
  Resistenze: K_{fi}=1.25
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.88
  Sollecitazioni: N=21.57 T_z=0.00 M_y=-277.73 T_y=0.00 M_z=29.19 M_x=-1.92
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.15 $\sigma_{m,d}$=92.88 Sfr.=0.30

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=21.57 T_z=295.46 M_y=0.00 T_y=31.05 M_z=0.00 M_x=-1.92

Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=4.31 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=21.57 T_z=295.46 M_y=0.00 T_y=31.05 M_z=0.00 M_x=-1.92
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=4.31 Sfr.=0.10

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.88
Sollecitazioni: N=21.57 T_z=0.00 M_y=-277.73 T_y=0.00 M_z=29.19 M_x=-1.92
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=92.88 Sfr.=0.30

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 62 SLU Xl=1.88
Sollecitazioni: N=11.41 T_z=0.00 M_y=-1078.23 T_y=0.00 M_z=92.07 M_x=-6.39
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=376.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.74
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 $\sigma_{m,d}$=61.91 Sfr.=0.40

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 36 SLU Xl=1.88
Sollecitazioni: N=-41.27 T_z=0.00 M_y=-921.05 T_y=0.00 M_z=96.81 M_x=-5.63
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=376.00 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=54.02 Sfr.=0.35

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 36 SLU
Sollecitazioni: N=-41.27
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-690.79
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=72.60
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=376.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.74
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.09 $\sigma_{m,d}$=40.52 Sfr.=0.26

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 13 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=200.38 T_z=295.46 M_y=0.00 T_y=31.05 M_z=0.00 M_x=-2.01
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.42 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=11.41 T_z=1147.05 M_y=0.00 T_y=97.95 M_z=0.00 M_x=-6.39
Resistenze: K_{mod}=0.90
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 62 SLU Xl=1.88
Sollecitazioni: N=11.41 T_z=0.00 M_y=-1078.23 T_y=0.00 M_z=92.07 M_x=-6.39
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 $\sigma_{m,d}$=61.91 Sfr.=0.40

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 62 SLU Xl=3.76
Sollecitazioni: N=11.41 T_z=-1147.05 M_y=0.00 T_y=-97.95 M_z=0.00 M_x=-6.39
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=5.04 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=3.76
Sollecitazioni: N=11.41 T_z=-1147.05 M_y=0.00 T_y=-97.95 M_z=0.00 M_x=-6.39
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=5.04 Sfr.=0.23

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 36 SLU Xl=1.88
Sollecitazioni: N=-41.27 T_z=0.00 M_y=-921.05 T_y=0.00 M_z=96.81 M_x=-5.63
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.09 $\sigma_{m,d}$=-54.02 Sfr.=0.35

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=1.88
Sollecitazioni: N=11.41 T_z=0.00 M_y=-1078.23 T_y=0.00 M_z=92.07 M_x=-6.39
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=61.91 Sfr.=0.40

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=3.76
Sollecitazioni: N=-157.25 T_z=-295.46 M_y=0.00 T_y=-31.05 M_z=0.00 M_x=-2.01
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.33 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.39 (L/964) $f_{z,L}$=0.39 (L/971)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.24 (L/1563) $f_{z,L}$=0.24 (L/1572)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.51 (L/738) $f_{z,L}$=0.51 (L/744)

Asta n. 2019 (-2419 -2420) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=1.88
  Sollecitazioni: N=19.63 T_z=0.00 M_y=-277.73 T_y=0.00 M_z=29.19 M_x=1.92
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
  L=376.00 $\lambda_{rel,y}$=1.46 $\lambda_{rel,z}$=2.03 $K_{c,y}$=0.43 $K_{c,z}$=0.23
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.14 $\sigma_{m,d}$=92.88 Sfr.=0.32

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=19.63 T_z=295.46 M_y=0.00 T_y=31.05 M_z=0.00 M_x=1.92
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.14 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=19.63 T_z=295.46 M_y=0.00 T_y=31.05 M_z=0.00 M_x=1.92
  Resistenze: K_{fi}=1.25
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.88
  Sollecitazioni: N=19.63 T_z=0.00 M_y=-277.73 T_y=0.00 M_z=29.19 M_x=1.92
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.14 $\sigma_{m,d}$=92.88 Sfr.=0.30

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=3.76
  Sollecitazioni: N=19.63 T_z=-295.46 M_y=0.00 T_y=-31.05 M_z=0.00 M_x=1.92
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=4.31 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=3.76
  Sollecitazioni: N=19.63 T_z=-295.46 M_y=0.00 T_y=-31.05 M_z=0.00 M_x=1.92
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=4.31 Sfr.=0.10

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.88
  Sollecitazioni: N=19.63 T_z=0.00 M_y=-277.73 T_y=0.00 M_z=29.19 M_x=1.92
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=92.88 Sfr.=0.30

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 62 SLU Xl=1.88
  Sollecitazioni: N=9.78 T_z=0.00 M_y=-1078.23 T_y=0.00 M_z=92.07 M_x=6.39
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=376.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.74
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 $\sigma_{m,d}$=61.91 Sfr.=0.40

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 36 SLU Xl=1.88
  Sollecitazioni: N=-36.94 T_z=0.00 M_y=-921.05 T_y=0.00 M_z=96.81 M_x=5.62
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=376.00 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=54.02 Sfr.=0.35

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 36 SLU
  Sollecitazioni: N=-36.94
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-690.79
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=72.60
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=376.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.74
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.08 $\sigma_{m,d}$=40.52 Sfr.=0.26

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 13 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=145.13 T_z=295.46 M_y=0.00 T_y=31.05 M_z=0.00 M_x=2.01
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.30 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 62 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=9.78 T_z=1147.05 M_y=0.00 T_y=97.95 M_z=0.00 M_x=6.39
  Resistenze: K_{mod}=0.90
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 62 SLU Xl=1.88
  Sollecitazioni: N=9.78 T_z=0.00 M_y=-1078.23 T_y=0.00 M_z=92.07 M_x=6.39
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 $\sigma_{m,d}$=61.91 Sfr.=0.40

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 62 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=9.78 T_z=1147.05 M_y=0.00 T_y=97.95 M_z=0.00 M_x=6.39
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=5.04 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=0.00

Sollecitazioni: N=9.78 T_z=1147.05 M_y=0.00 T_y=97.95 M_z=0.00 M_x=6.39
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=5.04 Sfr.=0.23

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 36 SLU Xl=1.88
Sollecitazioni: N=-36.94 T_z=0.00 M_y=-921.05 T_y=0.00 M_z=96.81 M_x=5.62
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.08 $\sigma_{m,d}$=-54.02 Sfr.=0.35

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=1.88
Sollecitazioni: N=9.78 T_z=0.00 M_y=-1078.23 T_y=0.00 M_z=92.07 M_x=6.39
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=61.91 Sfr.=0.40

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-105.87 T_z=295.46 M_y=0.00 T_y=31.05 M_z=0.00 M_x=2.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.22 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.39 (L/964) $f_{Z,L}$=0.39 (L/971)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.24 (L/1562) $f_{Z,L}$=0.24 (L/1571)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.51 (L/737) $f_{Z,L}$=0.51 (L/743)

Asta n. 2019 (-2420 -2421) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=1.87
Sollecitazioni: N=11.06 T_z=0.00 M_y=-274.78 T_y=0.00 M_z=28.88 M_x=-2.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=374.00 $\lambda_{rel,y}$=1.45 $\lambda_{rel,z}$=2.02 $K_{c,y}$=0.43 $K_{c,z}$=0.23
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.08 $\sigma_{m,d}$=91.89 Sfr.=0.32

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=11.06 T_z=293.89 M_y=0.00 T_y=30.89 M_z=0.00 M_x=-2.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.08 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=11.06 T_z=293.89 M_y=0.00 T_y=30.89 M_z=0.00 M_x=-2.00
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.87
Sollecitazioni: N=11.06 T_z=0.00 M_y=-274.78 T_y=0.00 M_z=28.88 M_x=-2.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.08 $\sigma_{m,d}$=91.89 Sfr.=0.29

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=11.06 T_z=293.89 M_y=0.00 T_y=30.89 M_z=0.00 M_x=-2.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=4.28 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=11.06 T_z=293.89 M_y=0.00 T_y=30.89 M_z=0.00 M_x=-2.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=4.28 Sfr.=0.10

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.87
Sollecitazioni: N=11.06 T_z=0.00 M_y=-274.78 T_y=0.00 M_z=28.88 M_x=-2.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=91.89 Sfr.=0.29

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 62 SLU Xl=1.87
Sollecitazioni: N=2.35 T_z=0.00 M_y=-1066.79 T_y=0.00 M_z=91.09 M_x=-6.65
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=374.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.03 $K_{c,y}$=0.87 $K_{c,z}$=0.74
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.00 $\sigma_{m,d}$=61.26 Sfr.=0.40

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 25 SLU Xl=1.87
Sollecitazioni: N=0.00 T_z=0.00 M_y=-911.28 T_y=0.00 M_z=95.78 M_x=-5.86
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=374.00 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=53.45 Sfr.=0.39

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 36 SLU
Sollecitazioni: N=-31.22
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-683.46
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=71.83

Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=374.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.03 $K_{c,y}$=0.87 $K_{c,z}$=0.74
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.07 $\sigma_{m,d}$=40.09 Sfr.=0.26

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 48 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=56.97 T_z=701.32 M_y=0.00 T_y=73.71 M_z=0.00 M_x=-4.36
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.12 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=2.35 T_z=1140.95 M_y=0.00 T_y=97.43 M_z=0.00 M_x=-6.65
Resistenze: K_{mod}=0.90
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 62 SLU Xl=1.87
Sollecitazioni: N=2.35 T_z=0.00 M_y=-1066.79 T_y=0.00 M_z=91.09 M_x=-6.65
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.00 $\sigma_{m,d}$=61.26 Sfr.=0.40

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=2.35 T_z=1140.95 M_y=0.00 T_y=97.43 M_z=0.00 M_x=-6.65
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=5.01 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=2.35 T_z=1140.95 M_y=0.00 T_y=97.43 M_z=0.00 M_x=-6.65
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=5.01 Sfr.=0.23

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 36 SLU Xl=1.87
Sollecitazioni: N=-31.22 T_z=0.00 M_y=-911.28 T_y=0.00 M_z=95.78 M_x=-5.86
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.07 $\sigma_{m,d}$=-53.45 Sfr.=0.35

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=1.87
Sollecitazioni: N=2.35 T_z=0.00 M_y=-1066.79 T_y=0.00 M_z=91.09 M_x=-6.65
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=61.26 Sfr.=0.40

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 35 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-45.24 T_z=701.32 M_y=0.00 T_y=73.71 M_z=0.00 M_x=-4.36
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.09 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.38 (L/979) $f_{Z,L}$=0.38 (L/987)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.24 (L/1588) $f_{Z,L}$=0.23 (L/1597)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.50 (L/749) $f_{Z,L}$=0.49 (L/755)

Asta n. 2019 (-2421 -2422) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=1.86
Sollecitazioni: N=11.26 T_z=0.00 M_y=-273.32 T_y=0.00 M_z=28.73 M_x=1.53
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=373.00 $\lambda_{rel,y}$=1.45 $\lambda_{rel,z}$=2.02 $K_{c,y}$=0.43 $K_{c,z}$=0.23
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.08 $\sigma_{m,d}$=91.40 Sfr.=0.32

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=11.26 T_z=293.10 M_y=0.00 T_y=30.81 M_z=0.00 M_x=1.53
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.08 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=11.26 T_z=293.10 M_y=0.00 T_y=30.81 M_z=0.00 M_x=1.53
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.86
Sollecitazioni: N=11.26 T_z=0.00 M_y=-273.32 T_y=0.00 M_z=28.73 M_x=1.53
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.08 $\sigma_{m,d}$=91.40 Sfr.=0.29

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=3.73
Sollecitazioni: N=11.26 T_z=-293.10 M_y=0.00 T_y=-30.81 M_z=0.00 M_x=1.53
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=4.27 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=3.73

Sollecitazioni: N=11.26 T_z=-293.10 M_y=0.00 T_y=-30.81 M_z=0.00 M_x=1.53
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=4.27 Sfr.=0.10

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.86
Sollecitazioni: N=11.26 T_z=0.00 M_y=-273.32 T_y=0.00 M_z=28.73 M_x=1.53
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=91.40 Sfr.=0.29

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 62 SLU Xl=1.86
Sollecitazioni: N=4.40 T_z=0.00 M_y=-1061.09 T_y=0.00 M_z=90.61 M_x=5.18
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=373.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.03 $K_{c,y}$=0.87 $K_{c,z}$=0.74
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=60.93 Sfr.=0.40

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 36 SLU Xl=1.86
Sollecitazioni: N=-24.81 T_z=0.00 M_y=-906.41 T_y=0.00 M_z=95.27 M_x=4.49
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=373.00 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=53.16 Sfr.=0.34

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 36 SLU
Sollecitazioni: N=-24.81
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-679.81
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=71.45
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=373.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.03 $K_{c,y}$=0.87 $K_{c,z}$=0.74
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.05 $\sigma_{m,d}$=39.87 Sfr.=0.26

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 48 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=51.78 T_z=699.45 M_y=0.00 T_y=73.51 M_z=0.00 M_x=3.33
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.11 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=4.40 T_z=1137.90 M_y=0.00 T_y=97.17 M_z=0.00 M_x=5.18
Resistenze: K_{mod}=0.90
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 62 SLU Xl=1.86
Sollecitazioni: N=4.40 T_z=0.00 M_y=-1061.09 T_y=0.00 M_z=90.61 M_x=5.18
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=60.93 Sfr.=0.40

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 62 SLU Xl=3.73
Sollecitazioni: N=4.40 T_z=-1137.90 M_y=0.00 T_y=-97.17 M_z=0.00 M_x=5.18
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=5.00 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=3.73
Sollecitazioni: N=4.40 T_z=-1137.90 M_y=0.00 T_y=-97.17 M_z=0.00 M_x=5.18
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=5.00 Sfr.=0.23

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 36 SLU Xl=1.86
Sollecitazioni: N=-24.81 T_z=0.00 M_y=-906.41 T_y=0.00 M_z=95.27 M_x=4.49
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.05 $\sigma_{m,d}$=-53.16 Sfr.=0.34

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=1.86
Sollecitazioni: N=4.40 T_z=0.00 M_y=-1061.09 T_y=0.00 M_z=90.61 M_x=5.18
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=60.93 Sfr.=0.40

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 35 SLU Xl=3.73
Sollecitazioni: N=-37.52 T_z=-699.45 M_y=0.00 T_y=-73.52 M_z=0.00 M_x=3.34
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.08 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.38 (L/987) $f_{Z,L}$=0.37 (L/995)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.23 (L/1600) $f_{Z,L}$=0.23 (L/1609)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.49 (L/755) $f_{Z,L}$=0.49 (L/761)

Asta n. 2020 (-2437 -2438) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=1.57
Sollecitazioni: N=34.96 T_z=0.00 M_y=-186.29 T_y=0.00 M_z=19.58 M_x=1.35

Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=314.00 $\lambda_{rel,y}$=1.22 $\lambda_{rel,z}$=1.70 $K_{c,y}$=0.59 $K_{c,z}$=0.32
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.24 $\sigma_{m,d}$=62.30 Sfr.=0.22

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=34.96 T_z=237.31 M_y=0.00 T_y=24.94 M_z=0.00 M_x=1.35
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.24 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=34.96 T_z=237.31 M_y=0.00 T_y=24.94 M_z=0.00 M_x=1.35
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.57
Sollecitazioni: N=34.96 T_z=0.00 M_y=-186.29 T_y=0.00 M_z=19.58 M_x=1.35
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.24 $\sigma_{m,d}$=62.30 Sfr.=0.20

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=3.14
Sollecitazioni: N=34.96 T_z=-237.33 M_y=0.00 T_y=-24.94 M_z=0.00 M_x=1.35
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=3.46 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=3.14
Sollecitazioni: N=34.96 T_z=-237.33 M_y=0.00 T_y=-24.94 M_z=0.00 M_x=1.35
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=3.46 Sfr.=0.08

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.57
Sollecitazioni: N=34.96 T_z=0.00 M_y=-186.29 T_y=0.00 M_z=19.58 M_x=1.35
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=62.30 Sfr.=0.20

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 62 SLU Xl=1.57
Sollecitazioni: N=30.90 T_z=0.00 M_y=-720.15 T_y=0.00 M_z=61.53 M_x=5.40
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=314.00 $\lambda_{rel,y}$=0.72 $\lambda_{rel,z}$=0.87 $K_{c,y}$=0.92 $K_{c,z}$=0.86
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.06 $\sigma_{m,d}$=41.35 Sfr.=0.27

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 36 SLU Xl=1.57
Sollecitazioni: N=-35.08 T_z=0.00 M_y=-615.40 T_y=0.00 M_z=64.68 M_x=4.42
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=314.00 $\lambda_{rel,m}$=0.25 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=36.09 Sfr.=0.23

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 36 SLU
Sollecitazioni: N=-35.08
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-461.55
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=48.51
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=314.00 $\lambda_{rel,y}$=0.72 $\lambda_{rel,z}$=0.87 $K_{c,y}$=0.92 $K_{c,z}$=0.86
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.07 $\sigma_{m,d}$=27.07 Sfr.=0.18

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 48 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=167.69 T_z=564.64 M_y=0.00 T_y=59.35 M_z=0.00 M_x=3.17
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.35 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=30.90 T_z=917.34 M_y=0.00 T_y=78.37 M_z=0.00 M_x=5.40
Resistenze: K_{mod}=0.90
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 62 SLU Xl=1.57
Sollecitazioni: N=30.90 T_z=0.00 M_y=-720.15 T_y=0.00 M_z=61.53 M_x=5.40
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.06 $\sigma_{m,d}$=41.35 Sfr.=0.27

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 62 SLU Xl=3.14
Sollecitazioni: N=30.90 T_z=-917.43 M_y=0.00 T_y=-78.38 M_z=0.00 M_x=5.40
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=4.03 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.03

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=3.14
Sollecitazioni: N=30.90 T_z=-917.43 M_y=0.00 T_y=-78.38 M_z=0.00 M_x=5.40
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=4.03 Sfr.=0.19

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 36 SLU Xl=1.57
  Sollecitazioni: N=-35.08 T_z=0.00 M_y=-615.40 T_y=0.00 M_z=64.68 M_x=4.42
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.07 $\sigma_{m,d}$=-36.09 Sfr.=0.23

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=1.57
  Sollecitazioni: N=30.90 T_z=0.00 M_y=-720.15 T_y=0.00 M_z=61.53 M_x=5.40
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=41.35 Sfr.=0.27

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 35 SLU Xl=3.14
  Sollecitazioni: N=-80.17 T_z=-564.70 M_y=0.00 T_y=-59.35 M_z=0.00 M_x=3.18
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.17 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.18 (L/1727) $f_{Z,L}$=0.18 (L/1740)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.11 (L/2808)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.24 (L/1320) $f_{Z,L}$=0.24 (L/1331)

Asta n. 2020 (-2438 -2439) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=1.48
  Sollecitazioni: N=47.78 T_z=0.00 M_y=-166.67 T_y=0.00 M_z=17.52 M_x=-1.72
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
  L=297.00 $\lambda_{rel,y}$=1.15 $\lambda_{rel,z}$=1.61 $K_{c,y}$=0.64 $K_{c,z}$=0.36
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.33 $\sigma_{m,d}$=55.74 Sfr.=0.20

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=47.78 T_z=224.48 M_y=0.00 T_y=23.59 M_z=0.00 M_x=-1.72
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.33 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=47.78 T_z=224.48 M_y=0.00 T_y=23.59 M_z=0.00 M_x=-1.72
  Resistenze: K_{fi}=1.25
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.48
  Sollecitazioni: N=47.78 T_z=0.00 M_y=-166.67 T_y=0.00 M_z=17.52 M_x=-1.72
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.33 $\sigma_{m,d}$=55.74 Sfr.=0.18

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=47.78 T_z=224.48 M_y=0.00 T_y=23.59 M_z=0.00 M_x=-1.72
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=3.27 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=47.78 T_z=224.48 M_y=0.00 T_y=23.59 M_z=0.00 M_x=-1.72
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=3.27 Sfr.=0.07

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.48
  Sollecitazioni: N=47.78 T_z=0.00 M_y=-166.67 T_y=0.00 M_z=17.52 M_x=-1.72
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=55.74 Sfr.=0.18

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 62 SLU Xl=1.48
  Sollecitazioni: N=51.16 T_z=0.00 M_y=-644.28 T_y=0.00 M_z=55.04 M_x=-6.38
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=297.00 $\lambda_{rel,y}$=0.68 $\lambda_{rel,z}$=0.82 $K_{c,y}$=0.94 $K_{c,z}$=0.89
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.11 $\sigma_{m,d}$=37.00 Sfr.=0.24

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 36 SLU Xl=1.48
  Sollecitazioni: N=-24.16 T_z=0.00 M_y=-550.57 T_y=0.00 M_z=57.87 M_x=-5.27
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=297.00 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=32.29 Sfr.=0.21

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 36 SLU
  Sollecitazioni: N=-24.16
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-412.92
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=43.40
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=297.00 $\lambda_{rel,y}$=0.68 $\lambda_{rel,z}$=0.82 $K_{c,y}$=0.94 $K_{c,z}$=0.89
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.05 $\sigma_{m,d}$=24.22 Sfr.=0.16

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 48 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=200.66 T_z=534.13 M_y=0.00 T_y=56.14 M_z=0.00 M_x=-3.87
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.42 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 62 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=51.16 T_z=867.76 M_y=0.00 T_y=74.14 M_z=0.00 M_x=-6.38
  Resistenze: K_{mod}=0.90
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 62 SLU Xl=1.48
  Sollecitazioni: N=51.16 T_z=0.00 M_y=-644.28 T_y=0.00 M_z=55.04 M_x=-6.38
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.11 $\sigma_{m,d}$=37.00 Sfr.=0.24

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 62 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=51.16 T_z=867.76 M_y=0.00 T_y=74.14 M_z=0.00 M_x=-6.38
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=3.81 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.03

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=51.16 T_z=867.76 M_y=0.00 T_y=74.14 M_z=0.00 M_x=-6.38
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=3.81 Sfr.=0.18

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 36 SLU Xl=1.48
  Sollecitazioni: N=-24.16 T_z=0.00 M_y=-550.57 T_y=0.00 M_z=57.87 M_x=-5.27
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.05 $\sigma_{m,d}$=-32.29 Sfr.=0.21

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=1.48
  Sollecitazioni: N=51.16 T_z=0.00 M_y=-644.28 T_y=0.00 M_z=55.04 M_x=-6.38
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=37.00 Sfr.=0.24

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-111.27 T_z=224.48 M_y=0.00 T_y=23.59 M_z=0.00 M_x=-2.27
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.23 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.15 (L/2040) $f_{Z,L}$=0.14 (L/2055)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.09 (L/3316)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.19 (L/1560) $f_{Z,L}$=0.19 (L/1572)

Asta n. 2020 (-2439 -2440) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=39.63 T_z=0.00 M_y=-269.98 T_y=0.00 M_z=28.38 M_x=2.24
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
  L=378.00 $\lambda_{rel,y}$=1.47 $\lambda_{rel,z}$=2.04 $K_{c,y}$=0.42 $K_{c,z}$=0.23
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.27 $\sigma_{m,d}$=90.28 Sfr.=0.32

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=3.78
  Sollecitazioni: N=39.63 T_z=-285.71 M_y=0.00 T_y=-30.03 M_z=0.00 M_x=2.24
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.27 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=39.63 T_z=285.68 M_y=0.00 T_y=30.03 M_z=0.00 M_x=2.24
  Resistenze: K_{fi}=1.25
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=39.63 T_z=0.00 M_y=-269.98 T_y=0.00 M_z=28.38 M_x=2.24
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.27 $\sigma_{m,d}$=90.28 Sfr.=0.29

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=3.78
  Sollecitazioni: N=39.63 T_z=-285.71 M_y=0.00 T_y=-30.03 M_z=0.00 M_x=2.24
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=4.17 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=3.78
  Sollecitazioni: N=39.63 T_z=-285.71 M_y=0.00 T_y=-30.03 M_z=0.00 M_x=2.24
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=4.17 Sfr.=0.10

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=39.63 T_z=0.00 M_y=-269.98 T_y=0.00 M_z=28.38 M_x=2.24
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=90.28 Sfr.=0.29

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 62 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=43.50 T_z=0.00 M_y=-1043.64 T_y=0.00 M_z=89.16 M_x=7.97
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=378.00 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.09 $\sigma_{m,d}$=59.93 Sfr.=0.39

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 36 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-38.86 T_z=0.00 M_y=-891.84 T_y=0.00 M_z=93.73 M_x=6.85
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=378.00 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=52.31 Sfr.=0.34

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 36 SLU
  Sollecitazioni: N=-38.87
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-668.88
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=70.30
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=378.00 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.08 $\sigma_{m,d}$=39.23 Sfr.=0.26

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 13 SND Xl=3.78
  Sollecitazioni: N=325.72 T_z=-285.71 M_y=0.00 T_y=-30.03 M_z=0.00 M_x=2.31
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.68 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 62 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=43.49 T_z=1104.32 M_y=0.00 T_y=94.35 M_z=0.00 M_x=7.97
  Resistenze: K_{mod}=0.90
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 62 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=43.50 T_z=0.00 M_y=-1043.64 T_y=0.00 M_z=89.16 M_x=7.97
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.09 $\sigma_{m,d}$=59.93 Sfr.=0.39

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 62 SLU Xl=3.78
  Sollecitazioni: N=43.50 T_z=-1104.45 M_y=0.00 T_y=-94.36 M_z=0.00 M_x=7.97
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=4.85 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=3.78
  Sollecitazioni: N=43.50 T_z=-1104.45 M_y=0.00 T_y=-94.36 M_z=0.00 M_x=7.97
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=4.85 Sfr.=0.22

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 36 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-38.86 T_z=0.00 M_y=-891.84 T_y=0.00 M_z=93.73 M_x=6.85
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.08 $\sigma_{m,d}$=-52.31 Sfr.=0.34

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=43.50 T_z=0.00 M_y=-1043.64 T_y=0.00 M_z=89.16 M_x=7.97
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=59.93 Sfr.=0.39

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-246.46 T_z=285.68 M_y=0.00 T_y=30.03 M_z=0.00 M_x=2.30
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.51 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.38 (L/990) $f_{Z,L}$=0.38 (L/997)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.23 (L/1609) $f_{Z,L}$=0.23 (L/1618)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.50 (L/757) $f_{Z,L}$=0.50 (L/763)

Asta n. 2020 (-2440 -2441) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=37.02 T_z=0.00 M_y=-270.02 T_y=0.00 M_z=28.38 M_x=-2.01
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
  L=378.00 $\lambda_{rel,y}$=1.47 $\lambda_{rel,z}$=2.04 $K_{c,y}$=0.42 $K_{c,z}$=0.23
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.26 $\sigma_{m,d}$=90.30 Sfr.=0.32

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=3.78
  Sollecitazioni: N=37.02 T_z=-285.74 M_y=0.00 T_y=-30.03 M_z=0.00 M_x=-2.01
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.26 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=37.02 T_z=285.74 M_y=0.00 T_y=30.03 M_z=0.00 M_x=-2.01
  Resistenze: K_{fi}=1.25
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=37.02 T_z=0.00 M_y=-270.02 T_y=0.00 M_z=28.38 M_x=-2.01
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.26 $\sigma_{m,d}$=90.30 Sfr.=0.29

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=3.78
  Sollecitazioni: N=37.02 T_z=-285.74 M_y=0.00 T_y=-30.03 M_z=0.00 M_x=-2.01
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=4.17 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=3.78
  Sollecitazioni: N=37.02 T_z=-285.74 M_y=0.00 T_y=-30.03 M_z=0.00 M_x=-2.01
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=4.17 Sfr.=0.10

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=37.02 T_z=0.00 M_y=-270.02 T_y=0.00 M_z=28.38 M_x=-2.01
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=90.30 Sfr.=0.29

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 62 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=37.44 T_z=0.00 M_y=-1043.83 T_y=0.00 M_z=89.18 M_x=-6.92
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=378.00 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.08 $\sigma_{m,d}$=59.94 Sfr.=0.39

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 36 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-37.22 T_z=0.00 M_y=-892.00 T_y=0.00 M_z=93.75 M_x=-6.06
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=378.00 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=52.32 Sfr.=0.34

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 36 SLU
  Sollecitazioni: N=-37.22
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-669.00
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=70.31
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=378.00 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.08 $\sigma_{m,d}$=39.24 Sfr.=0.26

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 13 SND Xl=3.53
  Sollecitazioni: N=393.85 T_z=-247.64 M_y=-67.21 T_y=-26.03 M_z=7.06 M_x=-2.11
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.82 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 62 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=37.44 T_z=1104.58 M_y=0.00 T_y=94.37 M_z=0.00 M_x=-6.92
  Resistenze: K_{mod}=0.90
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 62 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=37.44 T_z=0.00 M_y=-1043.83 T_y=0.00 M_z=89.18 M_x=-6.92
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.08 $\sigma_{m,d}$=59.94 Sfr.=0.39

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 62 SLU Xl=3.78
  Sollecitazioni: N=37.44 T_z=-1104.58 M_y=0.00 T_y=-94.37 M_z=0.00 M_x=-6.92
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=4.85 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=3.78
  Sollecitazioni: N=37.44 T_z=-1104.58 M_y=0.00 T_y=-94.37 M_z=0.00 M_x=-6.92
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=4.85 Sfr.=0.22

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 36 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-37.22 T_z=0.00 M_y=-892.00 T_y=0.00 M_z=93.75 M_x=-6.06
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.08 $\sigma_{m,d}$=-52.32 Sfr.=0.34

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=37.44 T_z=0.00 M_y=-1043.83 T_y=0.00 M_z=89.18 M_x=-6.92
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=59.94 Sfr.=0.39

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-319.80 T_z=285.74 M_y=0.00 T_y=30.03 M_z=0.00 M_x=-2.13
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.67 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.38 (L/990) $f_{Z,L}$=0.38 (L/997)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.23 (L/1608) $f_{Z,L}$=0.23 (L/1617)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.50 (L/757) $f_{Z,L}$=0.50 (L/763)

Asta n. 2021 (-2451 -2450) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=1.87
  Sollecitazioni: N=23.13 T_z=0.00 M_y=-269.44 T_y=0.00 M_z=-28.32 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
  L=374.00 $\lambda_{rel,y}$=1.45 $\lambda_{rel,z}$=2.02 $K_{c,y}$=0.43 $K_{c,z}$=0.23
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.16 $\sigma_{m,d}$=90.10 Sfr.=0.31

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=23.13 T_z=288.21 M_y=0.00 T_y=-30.29 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.16 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.87
  Sollecitazioni: N=23.13 T_z=0.00 M_y=-269.44 T_y=0.00 M_z=-28.32 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.16 $\sigma_{m,d}$=90.10 Sfr.=0.29

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=23.13 T_z=288.21 M_y=0.00 T_y=-30.29 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=4.20 Sfr.=0.10

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.87
  Sollecitazioni: N=23.13 T_z=0.00 M_y=-269.44 T_y=0.00 M_z=-28.32 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=90.10 Sfr.=0.29

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 62 SLU Xl=1.87
  Sollecitazioni: N=15.04 T_z=0.00 M_y=-1043.81 T_y=0.00 M_z=-89.15 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=374.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.03 $K_{c,y}$=0.87 $K_{c,z}$=0.74
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.03 $\sigma_{m,d}$=59.94 Sfr.=0.39

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 36 SLU Xl=1.87
  Sollecitazioni: N=-38.92 T_z=0.00 M_y=-891.82 T_y=0.00 M_z=-93.73 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=374.00 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=52.31 Sfr.=0.34

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 36 SLU
  Sollecitazioni: N=-38.92
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-668.86
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=0.00 $M_{z,eq}$=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=374.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.03 $K_{c,y}$=0.87 $K_{c,z}$=0.74
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.08 $\sigma_{m,d}$=34.84 Sfr.=0.23

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 13 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=471.27 T_z=288.21 M_y=0.00 T_y=-30.29 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.98 Sfr.=0.01

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 62 SLU Xl=1.87
  Sollecitazioni: N=15.04 T_z=0.00 M_y=-1043.81 T_y=0.00 M_z=-89.15 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.03 $\sigma_{m,d}$=59.94 Sfr.=0.39

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=15.04 T_z=1116.53 M_y=0.00 T_y=-95.37 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=4.90 Sfr.=0.23

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 36 SLU Xl=1.87
  Sollecitazioni: N=-38.92 T_z=0.00 M_y=-891.82 T_y=0.00 M_z=-93.73 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.08 $\sigma_{m,d}$=-52.31 Sfr.=0.34

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=1.87
  Sollecitazioni: N=15.04 T_z=0.00 M_y=-1043.81 T_y=0.00 M_z=-89.15 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=59.94 Sfr.=0.39

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-425.01 T_z=288.21 M_y=0.00 T_y=-30.29 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.89 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.37 (L/1000) $f_{Z,L}$=0.37 (L/1008)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.23 (L/1624) $f_{Z,L}$=0.23 (L/1633)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.49 (L/765) $f_{Z,L}$=0.48 (L/771)

Asta n. 2022 (-2465 -2466) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=1.57
  Sollecitazioni: N=2.96 T_z=0.00 M_y=-189.83 T_y=0.00 M_z=19.95 M_x=2.31
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
  L=314.00 $\lambda_{rel,y}$=1.22 $\lambda_{rel,z}$=1.70 $K_{c,y}$=0.59 $K_{c,z}$=0.32
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 $\sigma_{m,d}$=63.48 Sfr.=0.22

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=2.96 T_z=241.82 M_y=0.00 T_y=25.42 M_z=0.00 M_x=2.31
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=2.96 T_z=241.82 M_y=0.00 T_y=25.42 M_z=0.00 M_x=2.31
  Resistenze: K_{fi}=1.25
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.57
  Sollecitazioni: N=2.96 T_z=0.00 M_y=-189.83 T_y=0.00 M_z=19.95 M_x=2.31
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 $\sigma_{m,d}$=63.48 Sfr.=0.20

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=3.14
  Sollecitazioni: N=2.96 T_z=-241.82 M_y=0.00 T_y=-25.42 M_z=0.00 M_x=2.31
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=3.53 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=3.14
  Sollecitazioni: N=2.96 T_z=-241.82 M_y=0.00 T_y=-25.42 M_z=0.00 M_x=2.31
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=3.53 Sfr.=0.08

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.57
  Sollecitazioni: N=2.96 T_z=0.00 M_y=-189.83 T_y=0.00 M_z=19.95 M_x=2.31
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=63.48 Sfr.=0.20

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 25 SLU Xl=1.57
  Sollecitazioni: N=2.49 T_z=0.00 M_y=-628.26 T_y=0.00 M_z=66.03 M_x=7.41
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,t}$=105.93
  L=314.00 $\lambda_{rel,y}$=0.72 $\lambda_{rel,z}$=0.87 $K_{c,y}$=0.92 $K_{c,z}$=0.86
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=36.85 Sfr.=0.27

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 62 SLU Xl=1.57
  Sollecitazioni: N=0.00 T_z=0.00 M_y=-735.34 T_y=0.00 M_z=62.81 M_x=8.87
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=314.00 $\lambda_{rel,m}$=0.25 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=42.22 Sfr.=0.28

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 36 SLU
  Sollecitazioni: N=-14.45
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-471.20
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=49.52
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=314.00 $\lambda_{rel,y}$=0.72 $\lambda_{rel,z}$=0.87 $K_{c,y}$=0.92 $K_{c,z}$=0.86
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.03 $\sigma_{m,d}$=27.64 Sfr.=0.18

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 13 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=72.86 T_z=241.82 M_y=0.00 T_y=25.42 M_z=0.00 M_x=3.06
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.15 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 62 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=0.00 T_z=936.74 M_y=0.00 T_y=80.01 M_z=0.00 M_x=8.87
  Resistenze: K_{mod}=0.90
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 25 SLU Xl=1.57
  Sollecitazioni: N=2.49 T_z=0.00 M_y=-628.26 T_y=0.00 M_z=66.03 M_x=7.41
  Resistenze: K_{mod}=0.80 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=105.93 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=36.85 Sfr.=0.27

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 62 SLU Xl=3.14
  Sollecitazioni: N=0.00 T_z=-936.74 M_y=0.00 T_y=-80.01 M_z=0.00 M_x=8.87
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=4.11 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.04

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=3.14
  Sollecitazioni: N=0.00 T_z=-936.74 M_y=0.00 T_y=-80.01 M_z=0.00 M_x=8.87
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=4.11 Sfr.=0.19

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 36 SLU Xl=1.57
  Sollecitazioni: N=-14.45 T_z=0.00 M_y=-628.26 T_y=0.00 M_z=66.03 M_x=7.42
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.03 $\sigma_{m,d}$=-36.85 Sfr.=0.24

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=1.57
  Sollecitazioni: N=0.00 T_z=0.00 M_y=-735.34 T_y=0.00 M_z=62.81 M_x=8.87
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=42.22 Sfr.=0.28

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=3.14
  Sollecitazioni: N=-66.95 T_z=-241.82 M_y=0.00 T_y=-25.42 M_z=0.00 M_x=2.96
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.14 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.19 (L/1690) $f_{Z,L}$=0.18 (L/1703)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.11 (L/2744)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.24 (L/1293) $f_{Z,L}$=0.24 (L/1304)

Asta n. 2022 (-2466 -2467) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=1.49
  Sollecitazioni: N=4.88 T_z=0.00 M_y=-169.83 T_y=0.00 M_z=17.85 M_x=-2.80
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
  L=297.00 $\lambda_{rel,y}$=1.15 $\lambda_{rel,z}$=1.61 $K_{c,y}$=0.64 $K_{c,z}$=0.36
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.03 $\sigma_{m,d}$=56.79 Sfr.=0.20

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=4.88 T_z=228.73 M_y=0.00 T_y=24.04 M_z=0.00 M_x=-2.80
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.03 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=4.88 T_z=228.73 M_y=0.00 T_y=24.04 M_z=0.00 M_x=-2.80
  Resistenze: K_{fi}=1.25
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.49
  Sollecitazioni: N=4.88 T_z=0.00 M_y=-169.83 T_y=0.00 M_z=17.85 M_x=-2.80
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.03 $\sigma_{m,d}$=56.79 Sfr.=0.18

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=4.88 T_z=228.73 M_y=0.00 T_y=24.04 M_z=0.00 M_x=-2.80
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=3.33 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=4.88 T_z=228.73 M_y=0.00 T_y=24.04 M_z=0.00 M_x=-2.80
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=3.33 Sfr.=0.08

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.49
  Sollecitazioni: N=4.88 T_z=0.00 M_y=-169.83 T_y=0.00 M_z=17.85 M_x=-2.80
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=56.79 Sfr.=0.18

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 26 SLU Xl=1.49
  Sollecitazioni: N=1.52 T_z=0.00 M_y=-503.06 T_y=0.00 M_z=52.87 M_x=-7.50
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,t}$=105.93
  L=297.00 $\lambda_{rel,y}$=0.68 $\lambda_{rel,z}$=0.82 $K_{c,y}$=0.94 $K_{c,z}$=0.89
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.00 $\sigma_{m,d}$=29.51 Sfr.=0.22

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 62 SLU Xl=1.49
  Sollecitazioni: N=-6.49 T_z=0.00 M_y=-657.88 T_y=0.00 M_z=56.19 M_x=-9.88
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=297.00 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=37.78 Sfr.=0.25

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 62 SLU
  Sollecitazioni: N=-6.49
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-493.41
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=42.14
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=297.00 $\lambda_{rel,y}$=0.68 $\lambda_{rel,z}$=0.82 $K_{c,y}$=0.94 $K_{c,z}$=0.89
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 $\sigma_{m,d}$=28.33 Sfr.=0.18

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 13 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=187.03 T_z=228.73 M_y=0.00 T_y=24.04 M_z=0.00 M_x=-3.45
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.39 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 62 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-6.49 T_z=886.03 M_y=0.00 T_y=75.68 M_z=0.00 M_x=-9.88
  Resistenze: K_{mod}=0.90
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 26 SLU Xl=1.49
  Sollecitazioni: N=1.52 T_z=0.00 M_y=-503.06 T_y=0.00 M_z=52.87 M_x=-7.50
  Resistenze: K_{mod}=0.80 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=105.93 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.00 $\sigma_{m,d}$=29.51 Sfr.=0.22

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 62 SLU Xl=2.97
  Sollecitazioni: N=-6.49 T_z=-886.03 M_y=0.00 T_y=-75.68 M_z=0.00 M_x=-9.88
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=3.89 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.03

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=2.97
  Sollecitazioni: N=-6.49 T_z=-886.03 M_y=0.00 T_y=-75.68 M_z=0.00 M_x=-9.88
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=3.89 Sfr.=0.18

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 62 SLU Xl=1.49
  Sollecitazioni: N=-6.49 T_z=0.00 M_y=-657.88 T_y=0.00 M_z=56.19 M_x=-9.88
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 $\sigma_{m,d}$=-37.78 Sfr.=0.25

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=1.49
  Sollecitazioni: N=-6.49 T_z=0.00 M_y=-657.88 T_y=0.00 M_z=56.19 M_x=-9.88
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=37.78 Sfr.=0.25

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-177.27 T_z=228.73 M_y=0.00 T_y=24.04 M_z=0.00 M_x=-3.35
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.37 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.15 (L/1998) $f_{Z,L}$=0.15 (L/2012)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.09 (L/3244)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.19 (L/1528) $f_{Z,L}$=0.19 (L/1541)

Asta n. 2022 (-2467 -2468) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=14.50 T_z=0.00 M_y=-275.10 T_y=0.00 M_z=28.91 M_x=3.23
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
  L=378.00 $\lambda_{rel,y}$=1.47 $\lambda_{rel,z}$=2.04 $K_{c,y}$=0.42 $K_{c,z}$=0.23
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.10 $\sigma_{m,d}$=92.00 Sfr.=0.32

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=3.78
  Sollecitazioni: N=14.50 T_z=-291.11 M_y=0.00 T_y=-30.60 M_z=0.00 M_x=3.23
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.10 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=14.50 T_z=291.11 M_y=0.00 T_y=30.60 M_z=0.00 M_x=3.23
  Resistenze: K_{fi}=1.25
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=14.50 T_z=0.00 M_y=-275.10 T_y=0.00 M_z=28.91 M_x=3.23
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.10 $\sigma_{m,d}$=92.00 Sfr.=0.30

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=14.50 T_z=291.11 M_y=0.00 T_y=30.60 M_z=0.00 M_x=3.23
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=4.24 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=14.50 T_z=291.11 M_y=0.00 T_y=30.60 M_z=0.00 M_x=3.23
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=4.24 Sfr.=0.10

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=14.50 T_z=0.00 M_y=-275.10 T_y=0.00 M_z=28.91 M_x=3.23
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=92.00 Sfr.=0.29

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 62 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=3.98 T_z=0.00 M_y=-1065.65 T_y=0.00 M_z=91.02 M_x=11.15
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=378.00 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=61.19 Sfr.=0.40

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 36 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-26.48 T_z=0.00 M_y=-910.48 T_y=0.00 M_z=95.69 M_x=9.70
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=378.00 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=53.40 Sfr.=0.35

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 36 SLU
  Sollecitazioni: N=-26.49
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-682.86
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=71.77
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=378.00 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.06 $\sigma_{m,d}$=40.05 Sfr.=0.26

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 13 SND Xl=3.78
  Sollecitazioni: N=319.54 T_z=-291.11 M_y=0.00 T_y=-30.60 M_z=0.00 M_x=3.29
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.67 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 62 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=3.97 T_z=1127.68 M_y=0.00 T_y=96.32 M_z=0.00 M_x=11.15
  Resistenze: K_{mod}=0.90
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 62 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=3.98 T_z=0.00 M_y=-1065.65 T_y=0.00 M_z=91.02 M_x=11.15
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=61.19 Sfr.=0.40

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 62 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=3.97 T_z=1127.68 M_y=0.00 T_y=96.32 M_z=0.00 M_x=11.15
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=4.95 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=3.97 T_z=1127.68 M_y=0.00 T_y=96.32 M_z=0.00 M_x=11.15
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=4.95 Sfr.=0.23

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 36 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-26.48 T_z=0.00 M_y=-910.48 T_y=0.00 M_z=95.69 M_x=9.70
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70

Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.06 $\sigma_{m,d}$=-53.40 Sfr.=0.35

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=3.98 T_z=0.00 M_y=-1065.65 T_y=0.00 M_z=91.02 M_x=11.15
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=61.19 Sfr.=0.40

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-290.53 T_z=291.11 M_y=0.00 T_y=30.60 M_z=0.00 M_x=3.31
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.61 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.39 (L/969) $f_{Z,L}$=0.39 (L/976)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.24 (L/1574) $f_{Z,L}$=0.24 (L/1583)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.51 (L/741) $f_{Z,L}$=0.51 (L/747)

Asta n. 2022 (-2468 -2469) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=1.89
Sollecitazioni: N=17.55 T_z=0.00 M_y=-275.06 T_y=0.00 M_z=28.91 M_x=-2.28
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=378.00 $\lambda_{rel,y}$=1.47 $\lambda_{rel,z}$=2.04 $K_{c,y}$=0.42 $K_{c,z}$=0.23
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.12 $\sigma_{m,d}$=91.98 Sfr.=0.32

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=3.78
Sollecitazioni: N=17.55 T_z=-291.06 M_y=0.00 T_y=-30.59 M_z=0.00 M_x=-2.28
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.12 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=17.55 T_z=291.08 M_y=0.00 T_y=30.59 M_z=0.00 M_x=-2.28
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.89
Sollecitazioni: N=17.55 T_z=0.00 M_y=-275.06 T_y=0.00 M_z=28.91 M_x=-2.28
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.12 $\sigma_{m,d}$=91.98 Sfr.=0.30

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=17.55 T_z=291.08 M_y=0.00 T_y=30.59 M_z=0.00 M_x=-2.28
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=4.24 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=17.55 T_z=291.08 M_y=0.00 T_y=30.59 M_z=0.00 M_x=-2.28
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=4.24 Sfr.=0.10

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.89
Sollecitazioni: N=17.55 T_z=0.00 M_y=-275.06 T_y=0.00 M_z=28.91 M_x=-2.28
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=91.98 Sfr.=0.29

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 62 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=9.92 T_z=0.00 M_y=-1065.49 T_y=0.00 M_z=91.01 M_x=-7.79
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=378.00 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 $\sigma_{m,d}$=61.18 Sfr.=0.40

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 36 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-29.86 T_z=0.00 M_y=-910.34 T_y=0.00 M_z=95.68 M_x=-6.86
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=378.00 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=53.39 Sfr.=0.35

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 36 SLU
Sollecitazioni: N=-29.86
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-682.76
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=71.76
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=378.00 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.06 $\sigma_{m,d}$=40.05 Sfr.=0.26

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 13 SND Xl=3.78
Sollecitazioni: N=466.91 T_z=-291.06 M_y=0.00 T_y=-30.59 M_z=0.00 M_x=-2.41
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66

Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.97 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=9.92 T_z=1127.55 M_y=0.00 T_y=96.31 M_z=0.00 M_x=-7.79
Resistenze: K_{mod}=0.90
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 62 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=9.92 T_z=0.00 M_y=-1065.49 T_y=0.00 M_z=91.01 M_x=-7.79
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 $\sigma_{m,d}$=61.18 Sfr.=0.40

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=9.92 T_z=1127.55 M_y=0.00 T_y=96.31 M_z=0.00 M_x=-7.79
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=4.95 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=9.92 T_z=1127.55 M_y=0.00 T_y=96.31 M_z=0.00 M_x=-7.79
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=4.95 Sfr.=0.23

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 36 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-29.86 T_z=0.00 M_y=-910.34 T_y=0.00 M_z=95.68 M_x=-6.86
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.06 $\sigma_{m,d}$=-53.39 Sfr.=0.35

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=9.92 T_z=0.00 M_y=-1065.49 T_y=0.00 M_z=91.01 M_x=-7.79
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=61.18 Sfr.=0.40

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-431.81 T_z=291.08 M_y=0.00 T_y=30.59 M_z=0.00 M_x=-2.44
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.90 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.39 (L/970) $f_{Z,L}$=0.39 (L/977)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.24 (L/1574) $f_{Z,L}$=0.24 (L/1583)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.51 (L/742) $f_{Z,L}$=0.51 (L/748)

Asta n. 2023 (-2474 -2475) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=1.86
Sollecitazioni: N=8.96 T_z=0.00 M_y=-262.90 T_y=0.00 M_z=27.63 M_x=-2.49
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=373.00 $\lambda_{rel,y}$=1.45 $\lambda_{rel,z}$=2.02 $K_{c,y}$=0.43 $K_{c,z}$=0.23
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.06 $\sigma_{m,d}$=87.92 Sfr.=0.31

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=8.96 T_z=281.93 M_y=0.00 T_y=29.63 M_z=0.00 M_x=-2.49
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.06 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=8.96 T_z=281.93 M_y=0.00 T_y=29.63 M_z=0.00 M_x=-2.49
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.86
Sollecitazioni: N=8.96 T_z=0.00 M_y=-262.90 T_y=0.00 M_z=27.63 M_x=-2.49
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.06 $\sigma_{m,d}$=87.92 Sfr.=0.28

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=8.96 T_z=281.93 M_y=0.00 T_y=29.63 M_z=0.00 M_x=-2.49
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=4.11 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=8.96 T_z=281.93 M_y=0.00 T_y=29.63 M_z=0.00 M_x=-2.49
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=4.11 Sfr.=0.09

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.86
Sollecitazioni: N=8.96 T_z=0.00 M_y=-262.90 T_y=0.00 M_z=27.63 M_x=-2.49
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70

Tensioni: $\sigma_{m,d}$=87.92 Sfr.=0.28

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 62 SLU Xl=1.86
Sollecitazioni: N=8.69 T_z=0.00 M_y=-1016.27 T_y=0.00 M_z=86.82 M_x=-8.62
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=373.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.03 $K_{c,y}$=0.87 $K_{c,z}$=0.74
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 $\sigma_{m,d}$=58.36 Sfr.=0.38

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 36 SLU Xl=1.86
Sollecitazioni: N=-29.55 T_z=0.00 M_y=-868.44 T_y=0.00 M_z=91.28 M_x=-7.37
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=373.00 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=50.94 Sfr.=0.33

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 36 SLU
Sollecitazioni: N=-29.55
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-651.33
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=68.46
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=373.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.03 $K_{c,y}$=0.87 $K_{c,z}$=0.74
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.06 $\sigma_{m,d}$=38.20 Sfr.=0.25

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 13 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=645.06 T_z=281.93 M_y=0.00 T_y=29.63 M_z=0.00 M_x=-2.52
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.34 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=8.69 T_z=1089.83 M_y=0.00 T_y=93.11 M_z=0.00 M_x=-8.62
Resistenze: K_{mod}=0.90
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 62 SLU Xl=1.86
Sollecitazioni: N=8.69 T_z=0.00 M_y=-1016.27 T_y=0.00 M_z=86.82 M_x=-8.62
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 $\sigma_{m,d}$=58.36 Sfr.=0.38

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 62 SLU Xl=3.73
Sollecitazioni: N=8.69 T_z=-1089.83 M_y=0.00 T_y=-93.11 M_z=0.00 M_x=-8.62
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=4.79 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=3.73
Sollecitazioni: N=8.69 T_z=-1089.83 M_y=0.00 T_y=-93.11 M_z=0.00 M_x=-8.62
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=4.79 Sfr.=0.22

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 36 SLU Xl=1.86
Sollecitazioni: N=-29.55 T_z=0.00 M_y=-868.44 T_y=0.00 M_z=91.28 M_x=-7.37
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.06 $\sigma_{m,d}$=-50.94 Sfr.=0.33

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=1.86
Sollecitazioni: N=8.69 T_z=0.00 M_y=-1016.27 T_y=0.00 M_z=86.82 M_x=-8.62
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=58.36 Sfr.=0.38

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-627.14 T_z=281.93 M_y=0.00 T_y=29.63 M_z=0.00 M_x=-2.52
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.31 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.36 (L/1030) $f_{z,L}$=0.36 (L/1038)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.22 (L/1675) $f_{z,L}$=0.22 (L/1684)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.47 (L/788) $f_{z,L}$=0.47 (L/794)

Asta n. 2023 (-2475 -2476) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=1.88
Sollecitazioni: N=19.30 T_z=0.00 M_y=-267.14 T_y=0.00 M_z=28.08 M_x=2.46
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=376.00 $\lambda_{rel,y}$=1.46 $\lambda_{rel,z}$=2.03 $K_{c,y}$=0.43 $K_{c,z}$=0.23
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.13 $\sigma_{m,d}$=89.34 Sfr.=0.31

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=19.30 T_z=284.19 M_y=0.00 T_y=29.87 M_z=0.00 M_x=2.46
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00

Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.13 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=19.30 T_z=284.19 M_y=0.00 T_y=29.87 M_z=0.00 M_x=2.46
  Resistenze: K_{fi}=1.25
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.88
  Sollecitazioni: N=19.30 T_z=0.00 M_y=-267.14 T_y=0.00 M_z=28.08 M_x=2.46
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.13 $\sigma_{m,d}$=89.34 Sfr.=0.29

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=3.76
  Sollecitazioni: N=19.30 T_z=-284.19 M_y=0.00 T_y=-29.87 M_z=0.00 M_x=2.46
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=4.14 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=3.76
  Sollecitazioni: N=19.30 T_z=-284.19 M_y=0.00 T_y=-29.87 M_z=0.00 M_x=2.46
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=4.14 Sfr.=0.09

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.88
  Sollecitazioni: N=19.30 T_z=0.00 M_y=-267.14 T_y=0.00 M_z=28.08 M_x=2.46
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=89.34 Sfr.=0.29

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 62 SLU Xl=1.88
  Sollecitazioni: N=27.20 T_z=0.00 M_y=-1032.68 T_y=0.00 M_z=88.23 M_x=8.52
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=376.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.74
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.06 $\sigma_{m,d}$=59.30 Sfr.=0.39

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 36 SLU Xl=1.88
  Sollecitazioni: N=-22.99 T_z=0.00 M_y=-882.47 T_y=0.00 M_z=92.75 M_x=7.30
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=376.00 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=51.76 Sfr.=0.34

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 36 SLU
  Sollecitazioni: N=-22.99
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-661.85
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=69.56
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=376.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.74
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.05 $\sigma_{m,d}$=38.82 Sfr.=0.25

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 13 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=617.45 T_z=284.19 M_y=0.00 T_y=29.87 M_z=0.00 M_x=2.49
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.29 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 62 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=27.20 T_z=1098.60 M_y=0.00 T_y=93.86 M_z=0.00 M_x=8.52
  Resistenze: K_{mod}=0.90
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 62 SLU Xl=1.88
  Sollecitazioni: N=27.20 T_z=0.00 M_y=-1032.68 T_y=0.00 M_z=88.23 M_x=8.52
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.06 $\sigma_{m,d}$=59.30 Sfr.=0.39

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 62 SLU Xl=3.76
  Sollecitazioni: N=27.20 T_z=-1098.60 M_y=0.00 T_y=-93.86 M_z=0.00 M_x=8.52
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=4.82 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=3.76
  Sollecitazioni: N=27.20 T_z=-1098.60 M_y=0.00 T_y=-93.86 M_z=0.00 M_x=8.52
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=4.82 Sfr.=0.22

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 36 SLU Xl=1.88
  Sollecitazioni: N=-22.99 T_z=0.00 M_y=-882.47 T_y=0.00 M_z=92.75 M_x=7.30
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.05 $\sigma_{m,d}$=-51.76 Sfr.=0.34

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=1.88
  Sollecitazioni: N=27.20 T_z=0.00 M_y=-1032.68 T_y=0.00 M_z=88.23 M_x=8.52

Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=59.30 Sfr.=0.39

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-578.86 T_z=284.19 M_y=0.00 T_y=29.87 M_z=0.00 M_x=2.49
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.21 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.37 (L/1006) $f_{Z,L}$=0.37 (L/1013)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.23 (L/1635) $f_{Z,L}$=0.23 (L/1644)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.49 (L/769) $f_{Z,L}$=0.48 (L/775)

Asta n. 2023 (-2476 -2477) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=1.88
Sollecitazioni: N=12.99 T_z=0.00 M_y=-267.14 T_y=0.00 M_z=28.08 M_x=-2.46
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=376.00 $\lambda_{rel,y}$=1.46 $\lambda_{rel,z}$=2.03 $K_{c,y}$=0.43 $K_{c,z}$=0.23
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.09 $\sigma_{m,d}$=89.34 Sfr.=0.31

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=12.99 T_z=284.19 M_y=0.00 T_y=29.87 M_z=0.00 M_x=-2.46
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.09 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=12.99 T_z=284.19 M_y=0.00 T_y=29.87 M_z=0.00 M_x=-2.46
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.88
Sollecitazioni: N=12.99 T_z=0.00 M_y=-267.14 T_y=0.00 M_z=28.08 M_x=-2.46
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.09 $\sigma_{m,d}$=89.34 Sfr.=0.29

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=3.76
Sollecitazioni: N=12.99 T_z=-284.19 M_y=0.00 T_y=-29.87 M_z=0.00 M_x=-2.46
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=4.14 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=3.76
Sollecitazioni: N=12.99 T_z=-284.19 M_y=0.00 T_y=-29.87 M_z=0.00 M_x=-2.46
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=4.14 Sfr.=0.09

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.88
Sollecitazioni: N=12.99 T_z=0.00 M_y=-267.14 T_y=0.00 M_z=28.08 M_x=-2.46
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=89.34 Sfr.=0.29

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 62 SLU Xl=1.88
Sollecitazioni: N=14.49 T_z=0.00 M_y=-1032.68 T_y=0.00 M_z=88.23 M_x=-8.52
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=376.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.74
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.03 $\sigma_{m,d}$=59.30 Sfr.=0.39

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 36 SLU Xl=1.88
Sollecitazioni: N=-33.21 T_z=0.00 M_y=-882.47 T_y=0.00 M_z=92.75 M_x=-7.30
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=376.00 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=51.76 Sfr.=0.34

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 36 SLU
Sollecitazioni: N=-33.21
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-661.85
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=69.56
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=376.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.74
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.07 $\sigma_{m,d}$=38.82 Sfr.=0.25

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 13 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=553.96 T_z=284.19 M_y=0.00 T_y=29.87 M_z=0.00 M_x=-2.49
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.15 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=14.49 T_z=1098.60 M_y=0.00 T_y=93.86 M_z=0.00 M_x=-8.52

Resistenze: K_{mod}=0.90
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 62 SLU Xl=1.88
Sollecitazioni: N=14.49 T_z=0.00 M_y=-1032.68 T_y=0.00 M_z=88.23 M_x=-8.52
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.03 $\sigma_{m,d}$=59.30 Sfr.=0.39

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 62 SLU Xl=3.76
Sollecitazioni: N=14.49 T_z=-1098.60 M_y=0.00 T_y=-93.86 M_z=0.00 M_x=-8.52
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=4.82 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=3.76
Sollecitazioni: N=14.49 T_z=-1098.60 M_y=0.00 T_y=-93.86 M_z=0.00 M_x=-8.52
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=4.82 Sfr.=0.22

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 36 SLU Xl=1.88
Sollecitazioni: N=-33.21 T_z=0.00 M_y=-882.47 T_y=0.00 M_z=92.75 M_x=-7.30
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.07 $\sigma_{m,d}$=-51.76 Sfr.=0.34

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=1.88
Sollecitazioni: N=14.49 T_z=0.00 M_y=-1032.68 T_y=0.00 M_z=88.23 M_x=-8.52
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=59.30 Sfr.=0.39

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-527.97 T_z=284.19 M_y=0.00 T_y=29.87 M_z=0.00 M_x=-2.49
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.10 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.37 (L/1006) $f_{Z,L}$=0.37 (L/1013)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.23 (L/1635) $f_{Z,L}$=0.23 (L/1644)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.49 (L/769) $f_{Z,L}$=0.48 (L/775)

Asta n. 2023 (-2477 -2478) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=1.87
Sollecitazioni: N=9.04 T_z=0.00 M_y=-264.31 T_y=0.00 M_z=27.78 M_x=2.50
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=374.00 $\lambda_{rel,y}$=1.45 $\lambda_{rel,z}$=2.02 $K_{c,y}$=0.43 $K_{c,z}$=0.23
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.06 $\sigma_{m,d}$=88.39 Sfr.=0.31

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=9.04 T_z=282.68 M_y=0.00 T_y=29.71 M_z=0.00 M_x=2.50
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.06 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=9.04 T_z=282.68 M_y=0.00 T_y=29.71 M_z=0.00 M_x=2.50
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.87
Sollecitazioni: N=9.04 T_z=0.00 M_y=-264.31 T_y=0.00 M_z=27.78 M_x=2.50
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.06 $\sigma_{m,d}$=88.39 Sfr.=0.28

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=9.04 T_z=282.68 M_y=0.00 T_y=29.71 M_z=0.00 M_x=2.50
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=4.12 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=9.04 T_z=282.68 M_y=0.00 T_y=29.71 M_z=0.00 M_x=2.50
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=4.12 Sfr.=0.09

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.87
Sollecitazioni: N=9.04 T_z=0.00 M_y=-264.31 T_y=0.00 M_z=27.78 M_x=2.50
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=88.39 Sfr.=0.28

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 25 SLU Xl=1.87
Sollecitazioni: N=3.56 T_z=0.00 M_y=-873.11 T_y=0.00 M_z=91.77 M_x=7.41

Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,t}$=105.93
L=374.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.03 $K_{c,y}$=0.87 $K_{c,z}$=0.74
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=51.21 Sfr.=0.37

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 62 SLU Xl=1.87
Sollecitazioni: N=-4.15 T_z=0.00 M_y=-1021.73 T_y=0.00 M_z=87.29 M_x=8.65
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=374.00 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=58.67 Sfr.=0.38

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 62 SLU
Sollecitazioni: N=-4.15
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-766.29
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=65.47
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=374.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.03 $K_{c,y}$=0.87 $K_{c,z}$=0.74
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 $\sigma_{m,d}$=44.00 Sfr.=0.29

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 13 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=513.36 T_z=282.68 M_y=0.00 T_y=29.71 M_z=0.00 M_x=2.53
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.07 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-4.15 T_z=1092.75 M_y=0.00 T_y=93.36 M_z=0.00 M_x=8.65
Resistenze: K_{mod}=0.90
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 25 SLU Xl=1.87
Sollecitazioni: N=3.56 T_z=0.00 M_y=-873.11 T_y=0.00 M_z=91.77 M_x=7.41
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=105.93 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=51.21 Sfr.=0.37

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-4.15 T_z=1092.75 M_y=0.00 T_y=93.36 M_z=0.00 M_x=8.65
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=4.80 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-4.15 T_z=1092.75 M_y=0.00 T_y=93.36 M_z=0.00 M_x=8.65
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=4.80 Sfr.=0.22

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 62 SLU Xl=1.87
Sollecitazioni: N=-4.15 T_z=0.00 M_y=-1021.73 T_y=0.00 M_z=87.29 M_x=8.65
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 $\sigma_{m,d}$=58.67 Sfr.=0.38

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=1.87
Sollecitazioni: N=-4.15 T_z=0.00 M_y=-1021.73 T_y=0.00 M_z=87.29 M_x=8.65
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=58.67 Sfr.=0.38

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-495.27 T_z=282.68 M_y=0.00 T_y=29.71 M_z=0.00 M_x=2.53
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.03 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.37 (L/1022) $f_{Z,L}$=0.36 (L/1030)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.23 (L/1661) $f_{Z,L}$=0.22 (L/1670)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.48 (L/781) $f_{Z,L}$=0.47 (L/788)

Asta n. 2023 (-2478 -2479) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=1.86
Sollecitazioni: N=-12.29 T_z=0.00 M_y=-262.90 T_y=0.00 M_z=27.63 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=373.00 $\lambda_{rel,m}$=0.41 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=87.92 Sfr.=0.31

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
Sollecitazioni: N=-12.29
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-197.17
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=20.72
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=373.00 $\lambda_{rel,y}$=1.45 $\lambda_{rel,z}$=2.02 $K_{c,y}$=0.43 $K_{c,z}$=0.23
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.08 $\sigma_{m,d}$=65.94 Sfr.=0.23

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-12.29 T_z=281.93 M_y=0.00 T_y=29.63 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=4.11 Sfr.=0.09

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.86
  Sollecitazioni: N=-12.29 T_z=0.00 M_y=-262.90 T_y=0.00 M_z=27.63 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.08 $\sigma_{m,d}$=-87.92 Sfr.=0.28

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.86
  Sollecitazioni: N=-12.29 T_z=0.00 M_y=-262.90 T_y=0.00 M_z=27.63 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=87.92 Sfr.=0.28

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=3.73
  Sollecitazioni: N=-12.29 T_z=-281.93 M_y=0.00 T_y=-29.63 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.08 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 49 SLU Xl=1.86
  Sollecitazioni: N=8.05 T_z=0.00 M_y=-868.44 T_y=0.00 M_z=91.28 M_x=-3.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=373.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.03 $K_{c,y}$=0.87 $K_{c,z}$=0.74
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 $\sigma_{m,d}$=50.94 Sfr.=0.33

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 62 SLU Xl=1.86
  Sollecitazioni: N=-50.20 T_z=0.00 M_y=-1016.27 T_y=0.00 M_z=86.82 M_x=-3.43
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=373.00 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=58.36 Sfr.=0.38

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 62 SLU
  Sollecitazioni: N=-50.20
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-762.20
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=65.12
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=373.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.03 $K_{c,y}$=0.87 $K_{c,z}$=0.74
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.10 $\sigma_{m,d}$=43.77 Sfr.=0.29

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 13 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=397.41 T_z=281.93 M_y=0.00 T_y=29.63 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.83 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 62 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-50.20 T_z=1089.83 M_y=0.00 T_y=93.11 M_z=0.00 M_x=-3.43
  Resistenze: K_{mod}=0.90
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 49 SLU Xl=1.86
  Sollecitazioni: N=8.05 T_z=0.00 M_y=-868.44 T_y=0.00 M_z=91.28 M_x=-3.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 $\sigma_{m,d}$=50.94 Sfr.=0.33

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 62 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-50.20 T_z=1089.83 M_y=0.00 T_y=93.11 M_z=0.00 M_x=-3.43
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=4.79 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-50.20 T_z=1089.83 M_y=0.00 T_y=93.11 M_z=0.00 M_x=-3.43
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=4.79 Sfr.=0.22

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 62 SLU Xl=1.86
  Sollecitazioni: N=-50.20 T_z=0.00 M_y=-1016.27 T_y=0.00 M_z=86.82 M_x=-3.43
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.10 $\sigma_{m,d}$=-58.36 Sfr.=0.38

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=1.86
  Sollecitazioni: N=-50.20 T_z=0.00 M_y=-1016.27 T_y=0.00 M_z=86.82 M_x=-3.43
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=58.36 Sfr.=0.38

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=3.48
  Sollecitazioni: N=-421.99 T_z=-244.34 M_y=-65.43 T_y=-25.68 M_z=6.88 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07

Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.88 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.36 (L/1030) $f_{Z,L}$=0.36 (L/1037)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.22 (L/1675) $f_{Z,L}$=0.22 (L/1684)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.47 (L/787) $f_{Z,L}$=0.47 (L/794)

Asta n. 2024 (-2506 -2507) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=1.72
Sollecitazioni: N=-68.15 T_z=0.00 M_y=-231.53 T_y=0.00 M_z=24.33 M_x=-1.61
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=343.00 $\lambda_{rel,m}$=0.40 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=77.42 Sfr.=0.27

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
Sollecitazioni: N=-68.15
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-173.64
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=18.25
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=343.00 $\lambda_{rel,y}$=1.33 $\lambda_{rel,z}$=1.85 $K_{c,y}$=0.50 $K_{c,z}$=0.27
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.47 $\sigma_{m,d}$=58.07 Sfr.=0.21

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-68.15 T_z=270.00 M_y=0.00 T_y=28.38 M_z=0.00 M_x=-1.61
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=3.43
Sollecitazioni: N=-68.15 T_z=-270.00 M_y=0.00 T_y=-28.38 M_z=0.00 M_x=-1.61
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=3.94 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=3.43
Sollecitazioni: N=-68.15 T_z=-270.00 M_y=0.00 T_y=-28.38 M_z=0.00 M_x=-1.61
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=3.94 Sfr.=0.09

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.72
Sollecitazioni: N=-68.15 T_z=0.00 M_y=-231.53 T_y=0.00 M_z=24.33 M_x=-1.61
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.47 $\sigma_{m,d}$=-77.42 Sfr.=0.25

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.72
Sollecitazioni: N=-68.15 T_z=0.00 M_y=-231.53 T_y=0.00 M_z=24.33 M_x=-1.61
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=77.42 Sfr.=0.25

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=3.43
Sollecitazioni: N=-68.15 T_z=-270.00 M_y=0.00 T_y=-28.38 M_z=0.00 M_x=-1.61
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.47 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 13 SND Xl=1.72
Sollecitazioni: N=134.43 T_z=0.00 M_y=-231.53 T_y=0.00 M_z=24.33 M_x=-1.65
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
L=343.00 $\lambda_{rel,y}$=0.79 $\lambda_{rel,z}$=0.95 $K_{c,y}$=0.90 $K_{c,z}$=0.81
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.28 $\sigma_{m,d}$=13.58 Sfr.=0.07

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 62 SLU Xl=1.72
Sollecitazioni: N=-172.91 T_z=0.00 M_y=-899.01 T_y=0.00 M_z=76.77 M_x=-5.37
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=343.00 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=51.62 Sfr.=0.34

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 62 SLU
Sollecitazioni: N=-172.91
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-674.26
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=57.58
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=343.00 $\lambda_{rel,y}$=0.79 $\lambda_{rel,z}$=0.95 $K_{c,y}$=0.90 $K_{c,z}$=0.81
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.36 $\sigma_{m,d}$=38.72 Sfr.=0.26

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 13 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=134.43 T_z=270.00 M_y=0.00 T_y=28.38 M_z=0.00 M_x=-1.65
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.28 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 62 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-172.91 T_z=1048.41 M_y=0.00 T_y=89.52 M_z=0.00 M_x=-5.37
  Resistenze: K_{mod}=0.90
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 13 SND Xl=1.72
  Sollecitazioni: N=134.43 T_z=0.00 M_y=-231.53 T_y=0.00 M_z=24.33 M_x=-1.65
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.28 $\sigma_{m,d}$=13.58 Sfr.=0.07

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 62 SLU Xl=3.43
  Sollecitazioni: N=-172.91 T_z=-1048.42 M_y=0.00 T_y=-89.53 M_z=0.00 M_x=-5.37
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=4.60 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=3.43
  Sollecitazioni: N=-172.91 T_z=-1048.42 M_y=0.00 T_y=-89.53 M_z=0.00 M_x=-5.37
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=4.60 Sfr.=0.21

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 62 SLU Xl=1.72
  Sollecitazioni: N=-172.91 T_z=0.00 M_y=-899.01 T_y=0.00 M_z=76.77 M_x=-5.37
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.36 $\sigma_{m,d}$=-51.62 Sfr.=0.34

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=1.72
  Sollecitazioni: N=-172.91 T_z=0.00 M_y=-899.01 T_y=0.00 M_z=76.77 M_x=-5.37
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=51.62 Sfr.=0.34

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=3.43
  Sollecitazioni: N=-270.72 T_z=-270.00 M_y=0.00 T_y=-28.38 M_z=0.00 M_x=-1.64
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.56 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.27 (L/1267) $f_{z,L}$=0.27 (L/1277)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.17 (L/2054)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.35 (L/970) $f_{z,L}$=0.35 (L/978)

Asta n. 2025 (-2515 -2516) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=1.86
  Sollecitazioni: N=51.24 T_z=0.00 M_y=-268.11 T_y=0.00 M_z=28.18 M_x=-3.43
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
  L=373.00 $\lambda_{rel,y}$=1.45 $\lambda_{rel,z}$=2.02 $K_{c,y}$=0.43 $K_{c,z}$=0.23
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.35 $\sigma_{m,d}$=89.66 Sfr.=0.31

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=51.24 T_z=287.51 M_y=0.00 T_y=30.22 M_z=0.00 M_x=-3.43
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.35 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=51.24 T_z=287.51 M_y=0.00 T_y=30.22 M_z=0.00 M_x=-3.43
  Resistenze: K_{fi}=1.25
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.86
  Sollecitazioni: N=51.24 T_z=0.00 M_y=-268.11 T_y=0.00 M_z=28.18 M_x=-3.43
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.35 $\sigma_{m,d}$=89.66 Sfr.=0.29

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=3.73
  Sollecitazioni: N=51.24 T_z=-287.51 M_y=0.00 T_y=-30.22 M_z=0.00 M_x=-3.43
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=4.19 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=3.73
  Sollecitazioni: N=51.24 T_z=-287.51 M_y=0.00 T_y=-30.22 M_z=0.00 M_x=-3.43
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=4.19 Sfr.=0.10

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.86
  Sollecitazioni: N=51.24 T_z=0.00 M_y=-268.11 T_y=0.00 M_z=28.18 M_x=-3.43
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=89.66 Sfr.=0.29

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 62 SLU Xl=1.86
  Sollecitazioni: N=111.13 T_z=0.00 M_y=-1038.67 T_y=0.00 M_z=88.72 M_x=-11.70
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=373.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.03 $K_{c,y}$=0.87 $K_{c,z}$=0.74
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.23 $\sigma_{m,d}$=59.64 Sfr.=0.39

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 35 SLU Xl=1.86
  Sollecitazioni: N=-17.22 T_z=0.00 M_y=-638.88 T_y=0.00 M_z=67.15 M_x=-7.52
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=373.00 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=37.47 Sfr.=0.24

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 35 SLU
  Sollecitazioni: N=-17.22
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-479.16
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=50.36
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=373.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.03 $K_{c,y}$=0.87 $K_{c,z}$=0.74
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.04 $\sigma_{m,d}$=28.10 Sfr.=0.18

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 13 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=1055.85 T_z=287.51 M_y=0.00 T_y=30.22 M_z=0.00 M_x=-3.62
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=2.20 Sfr.=0.02

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 62 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=111.13 T_z=1113.86 M_y=0.00 T_y=95.14 M_z=0.00 M_x=-11.70
  Resistenze: K_{mod}=0.90
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 62 SLU Xl=1.86
  Sollecitazioni: N=111.13 T_z=0.00 M_y=-1038.67 T_y=0.00 M_z=88.72 M_x=-11.70
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.23 $\sigma_{m,d}$=59.64 Sfr.=0.39

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 62 SLU Xl=3.73
  Sollecitazioni: N=111.13 T_z=-1113.86 M_y=0.00 T_y=-95.14 M_z=0.00 M_x=-11.70
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=4.89 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=3.73
  Sollecitazioni: N=111.13 T_z=-1113.86 M_y=0.00 T_y=-95.14 M_z=0.00 M_x=-11.70
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=4.89 Sfr.=0.23

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 35 SLU Xl=1.86
  Sollecitazioni: N=-17.22 T_z=0.00 M_y=-638.88 T_y=0.00 M_z=67.15 M_x=-7.52
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.04 $\sigma_{m,d}$=-37.47 Sfr.=0.24

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=1.86
  Sollecitazioni: N=111.13 T_z=0.00 M_y=-1038.67 T_y=0.00 M_z=88.72 M_x=-11.70
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=59.64 Sfr.=0.39

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-953.36 T_z=287.51 M_y=0.00 T_y=30.22 M_z=0.00 M_x=-3.63
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.99 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.37 (L/1008) $f_{z,L}$=0.37 (L/1015)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.23 (L/1636) $f_{z,L}$=0.23 (L/1645)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.48 (L/771) $f_{z,L}$=0.48 (L/777)

Asta n. 2025 (-2516 -2517) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=1.88
  Sollecitazioni: N=43.14 T_z=0.00 M_y=-272.44 T_y=0.00 M_z=28.63 M_x=3.38
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
  L=376.00 $\lambda_{rel,y}$=1.46 $\lambda_{rel,z}$=2.03 $K_{c,y}$=0.43 $K_{c,z}$=0.23
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.30 $\sigma_{m,d}$=91.11 Sfr.=0.32

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=43.14 T_z=289.82 M_y=0.00 T_y=30.46 M_z=0.00 M_x=3.38
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.30 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=43.14 T_z=289.82 M_y=0.00 T_y=30.46 M_z=0.00 M_x=3.38
  Resistenze: K_{fi}=1.25
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.88
  Sollecitazioni: N=43.14 T_z=0.00 M_y=-272.44 T_y=0.00 M_z=28.63 M_x=3.38
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.30 $\sigma_{m,d}$=91.11 Sfr.=0.29

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=3.76
  Sollecitazioni: N=43.14 T_z=-289.82 M_y=0.00 T_y=-30.46 M_z=0.00 M_x=3.38
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=4.23 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=3.76
  Sollecitazioni: N=43.14 T_z=-289.82 M_y=0.00 T_y=-30.46 M_z=0.00 M_x=3.38
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=4.23 Sfr.=0.10

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.88
  Sollecitazioni: N=43.14 T_z=0.00 M_y=-272.44 T_y=0.00 M_z=28.63 M_x=3.38
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=91.11 Sfr.=0.29

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 62 SLU Xl=1.88
  Sollecitazioni: N=86.02 T_z=0.00 M_y=-1055.45 T_y=0.00 M_z=90.15 M_x=11.49
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=376.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.74
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.18 $\sigma_{m,d}$=60.61 Sfr.=0.40

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 35 SLU Xl=1.88
  Sollecitazioni: N=-33.01 T_z=0.00 M_y=-649.20 T_y=0.00 M_z=68.23 M_x=7.42
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=376.00 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=38.08 Sfr.=0.25

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 35 SLU
  Sollecitazioni: N=-33.01
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-486.90
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=51.17
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=376.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.74
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.07 $\sigma_{m,d}$=28.56 Sfr.=0.19

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 13 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=949.92 T_z=289.82 M_y=0.00 T_y=30.46 M_z=0.00 M_x=3.48
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.98 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 62 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=86.02 T_z=1122.82 M_y=0.00 T_y=95.90 M_z=0.00 M_x=11.49
  Resistenze: K_{mod}=0.90
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 62 SLU Xl=1.88
  Sollecitazioni: N=86.02 T_z=0.00 M_y=-1055.45 T_y=0.00 M_z=90.15 M_x=11.49
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.18 $\sigma_{m,d}$=60.61 Sfr.=0.40

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 62 SLU Xl=3.76
  Sollecitazioni: N=86.02 T_z=-1122.82 M_y=0.00 T_y=-95.90 M_z=0.00 M_x=11.49
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=4.93 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=3.76
  Sollecitazioni: N=86.02 T_z=-1122.82 M_y=0.00 T_y=-95.90 M_z=0.00 M_x=11.49
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=4.93 Sfr.=0.23

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 35 SLU Xl=1.88
  Sollecitazioni: N=-33.01 T_z=0.00 M_y=-649.20 T_y=0.00 M_z=68.23 M_x=7.42
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.07 $\sigma_{m,d}$=-38.08 Sfr.=0.25

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=1.88
  Sollecitazioni: N=86.02 T_z=0.00 M_y=-1055.45 T_y=0.00 M_z=90.15 M_x=11.49
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=60.61 Sfr.=0.40

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-863.64 T_z=289.82 M_y=0.00 T_y=30.46 M_z=0.00 M_x=3.47
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.80 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.38 (L/984) $f_{Z,L}$=0.38 (L/991)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.24 (L/1598) $f_{Z,L}$=0.23 (L/1606)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.50 (L/753) $f_{Z,L}$=0.50 (L/759)

Asta n. 2025 (-2517 -2518) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=1.88
  Sollecitazioni: N=43.94 T_z=0.00 M_y=-272.44 T_y=0.00 M_z=28.63 M_x=-3.38
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
  L=376.00 $\lambda_{rel,y}$=1.46 $\lambda_{rel,z}$=2.03 $K_{c,y}$=0.43 $K_{c,z}$=0.23
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.30 $\sigma_{m,d}$=91.11 Sfr.=0.32

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=43.94 T_z=289.82 M_y=0.00 T_y=30.46 M_z=0.00 M_x=-3.38
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.30 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=43.94 T_z=289.82 M_y=0.00 T_y=30.46 M_z=0.00 M_x=-3.38
  Resistenze: K_{fi}=1.25
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.88
  Sollecitazioni: N=43.94 T_z=0.00 M_y=-272.44 T_y=0.00 M_z=28.63 M_x=-3.38
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.30 $\sigma_{m,d}$=91.11 Sfr.=0.29

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=3.76
  Sollecitazioni: N=43.94 T_z=-289.82 M_y=0.00 T_y=-30.46 M_z=0.00 M_x=-3.38
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=4.23 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=3.76
  Sollecitazioni: N=43.94 T_z=-289.82 M_y=0.00 T_y=-30.46 M_z=0.00 M_x=-3.38
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=4.23 Sfr.=0.10

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.88
  Sollecitazioni: N=43.94 T_z=0.00 M_y=-272.44 T_y=0.00 M_z=28.63 M_x=-3.38
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=91.11 Sfr.=0.29

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 62 SLU Xl=1.88
  Sollecitazioni: N=83.04 T_z=0.00 M_y=-1055.45 T_y=0.00 M_z=90.15 M_x=-11.49
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=376.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.74
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.17 $\sigma_{m,d}$=60.61 Sfr.=0.40

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 35 SLU Xl=1.88
  Sollecitazioni: N=-38.71 T_z=0.00 M_y=-649.20 T_y=0.00 M_z=68.23 M_x=-7.42
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=376.00 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=38.08 Sfr.=0.25

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 35 SLU
  Sollecitazioni: N=-38.71
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-486.90
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=51.17
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=376.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.74
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.08 $\sigma_{m,d}$=28.56 Sfr.=0.19

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 13 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=900.58 T_z=289.82 M_y=0.00 T_y=30.46 M_z=0.00 M_x=-3.47
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.88 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 62 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=83.04 T_z=1122.82 M_y=0.00 T_y=95.90 M_z=0.00 M_x=-11.49
  Resistenze: K_{mod}=0.90
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 62 SLU Xl=1.88
  Sollecitazioni: N=83.04 T_z=0.00 M_y=-1055.45 T_y=0.00 M_z=90.15 M_x=-11.49
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.17 $\sigma_{m,d}$=60.61 Sfr.=0.40

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 62 SLU Xl=3.76
  Sollecitazioni: N=83.04 T_z=-1122.82 M_y=0.00 T_y=-95.90 M_z=0.00 M_x=-11.49
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=4.93 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=3.76
  Sollecitazioni: N=83.04 T_z=-1122.82 M_y=0.00 T_y=-95.90 M_z=0.00 M_x=-11.49
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=4.93 Sfr.=0.23

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 35 SLU Xl=1.88
  Sollecitazioni: N=-38.71 T_z=0.00 M_y=-649.20 T_y=0.00 M_z=68.23 M_x=-7.42
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.08 $\sigma_{m,d}$=-38.08 Sfr.=0.25

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=1.88
  Sollecitazioni: N=83.04 T_z=0.00 M_y=-1055.45 T_y=0.00 M_z=90.15 M_x=-11.49
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=60.61 Sfr.=0.40

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-812.70 T_z=289.82 M_y=0.00 T_y=30.46 M_z=0.00 M_x=-3.47
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.69 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.38 (L/984) $f_{Z,L}$=0.38 (L/992)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.24 (L/1598) $f_{Z,L}$=0.23 (L/1606)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.50 (L/753) $f_{Z,L}$=0.50 (L/759)

Asta n. 2025 (-2518 -2519) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=1.87
  Sollecitazioni: N=50.93 T_z=0.00 M_y=-269.55 T_y=0.00 M_z=28.33 M_x=3.49
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
  L=374.00 $\lambda_{rel,y}$=1.45 $\lambda_{rel,z}$=2.02 $K_{c,y}$=0.43 $K_{c,z}$=0.23
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.35 $\sigma_{m,d}$=90.14 Sfr.=0.32

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=50.93 T_z=288.28 M_y=0.00 T_y=30.30 M_z=0.00 M_x=3.49
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.35 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=50.93 T_z=288.28 M_y=0.00 T_y=30.30 M_z=0.00 M_x=3.49
  Resistenze: K_{fi}=1.25
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.87
  Sollecitazioni: N=50.93 T_z=0.00 M_y=-269.55 T_y=0.00 M_z=28.33 M_x=3.49
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.35 $\sigma_{m,d}$=90.14 Sfr.=0.29

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=50.93 T_z=288.28 M_y=0.00 T_y=30.30 M_z=0.00 M_x=3.49
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=4.20 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=50.93 T_z=288.28 M_y=0.00 T_y=30.30 M_z=0.00 M_x=3.49
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=4.20 Sfr.=0.10

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.87
  Sollecitazioni: N=50.93 T_z=0.00 M_y=-269.55 T_y=0.00 M_z=28.33 M_x=3.49
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=90.14 Sfr.=0.29

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 62 SLU Xl=1.87
  Sollecitazioni: N=96.45 T_z=0.00 M_y=-1044.25 T_y=0.00 M_z=89.19 M_x=11.85
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=374.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.03 $K_{c,y}$=0.87 $K_{c,z}$=0.74

Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.20 $\sigma_{m,d}$=59.96 Sfr.=0.39

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 35 SLU Xl=1.87
Sollecitazioni: N=-38.09 T_z=0.00 M_y=-642.31 T_y=0.00 M_z=67.51 M_x=7.67
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=374.00 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=37.67 Sfr.=0.24

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 35 SLU
Sollecitazioni: N=-38.09
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-481.73
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=50.63
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=374.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.03 $K_{c,y}$=0.87 $K_{c,z}$=0.74
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.08 $\sigma_{m,d}$=28.25 Sfr.=0.18

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 13 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=909.68 T_z=288.28 M_y=0.00 T_y=30.30 M_z=0.00 M_x=3.59
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.90 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=96.45 T_z=1116.85 M_y=0.00 T_y=95.39 M_z=0.00 M_x=11.85
Resistenze: K_{mod}=0.90
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 62 SLU Xl=1.87
Sollecitazioni: N=96.45 T_z=0.00 M_y=-1044.25 T_y=0.00 M_z=89.19 M_x=11.85
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.20 $\sigma_{m,d}$=59.96 Sfr.=0.39

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=96.45 T_z=1116.85 M_y=0.00 T_y=95.39 M_z=0.00 M_x=11.85
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=4.90 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=96.45 T_z=1116.85 M_y=0.00 T_y=95.39 M_z=0.00 M_x=11.85
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=4.90 Sfr.=0.23

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 35 SLU Xl=1.87
Sollecitazioni: N=-38.09 T_z=0.00 M_y=-642.31 T_y=0.00 M_z=67.51 M_x=7.67
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.08 $\sigma_{m,d}$=-37.67 Sfr.=0.24

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=1.87
Sollecitazioni: N=96.45 T_z=0.00 M_y=-1044.25 T_y=0.00 M_z=89.19 M_x=11.85
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=59.96 Sfr.=0.39

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-807.82 T_z=288.28 M_y=0.00 T_y=30.30 M_z=0.00 M_x=3.57
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.68 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.37 (L/1000) $f_{Z,L}$=0.37 (L/1007)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.23 (L/1623) $f_{Z,L}$=0.23 (L/1632)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.49 (L/765) $f_{Z,L}$=0.48 (L/771)

Asta n. 2025 (-2519 -2520) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=1.86
Sollecitazioni: N=69.69 T_z=0.00 M_y=-268.11 T_y=0.00 M_z=28.18 M_x=-2.51
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=373.00 $\lambda_{rel,y}$=1.45 $\lambda_{rel,z}$=2.02 $K_{c,y}$=0.43 $K_{c,z}$=0.23
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.48 $\sigma_{m,d}$=89.66 Sfr.=0.31

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=69.69 T_z=287.51 M_y=0.00 T_y=30.22 M_z=0.00 M_x=-2.51
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.48 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=69.69 T_z=287.51 M_y=0.00 T_y=30.22 M_z=0.00 M_x=-2.51
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.86
  Sollecitazioni: N=69.69 T_z=0.00 M_y=-268.11 T_y=0.00 M_z=28.18 M_x=-2.51
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.48 $\sigma_{m,d}$=89.66 Sfr.=0.29

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=3.73
  Sollecitazioni: N=69.69 T_z=-287.51 M_y=0.00 T_y=-30.22 M_z=0.00 M_x=-2.51
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=4.19 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=3.73
  Sollecitazioni: N=69.69 T_z=-287.51 M_y=0.00 T_y=-30.22 M_z=0.00 M_x=-2.51
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=4.19 Sfr.=0.10

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.86
  Sollecitazioni: N=69.69 T_z=0.00 M_y=-268.11 T_y=0.00 M_z=28.18 M_x=-2.51
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=89.66 Sfr.=0.29

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 62 SLU Xl=1.86
  Sollecitazioni: N=139.04 T_z=0.00 M_y=-1038.67 T_y=0.00 M_z=88.72 M_x=-8.73
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=373.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.03 $K_{c,y}$=0.87 $K_{c,z}$=0.74
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.29 $\sigma_{m,d}$=59.64 Sfr.=0.39

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 35 SLU Xl=1.86
  Sollecitazioni: N=-25.05 T_z=0.00 M_y=-638.88 T_y=0.00 M_z=67.15 M_x=-5.57
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=373.00 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=37.47 Sfr.=0.24

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 35 SLU
  Sollecitazioni: N=-25.05
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-479.16
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=50.36
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=373.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.03 $K_{c,y}$=0.87 $K_{c,z}$=0.74
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.05 $\sigma_{m,d}$=28.10 Sfr.=0.18

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 13 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=989.77 T_z=287.51 M_y=0.00 T_y=30.22 M_z=0.00 M_x=-2.56
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=2.06 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 62 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=139.04 T_z=1113.86 M_y=0.00 T_y=95.14 M_z=0.00 M_x=-8.73
  Resistenze: K_{mod}=0.90
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 62 SLU Xl=1.86
  Sollecitazioni: N=139.04 T_z=0.00 M_y=-1038.67 T_y=0.00 M_z=88.72 M_x=-8.73
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.29 $\sigma_{m,d}$=59.64 Sfr.=0.39

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 62 SLU Xl=3.73
  Sollecitazioni: N=139.04 T_z=-1113.86 M_y=0.00 T_y=-95.14 M_z=0.00 M_x=-8.73
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=4.89 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=3.73
  Sollecitazioni: N=139.04 T_z=-1113.86 M_y=0.00 T_y=-95.14 M_z=0.00 M_x=-8.73
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=4.89 Sfr.=0.23

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 35 SLU Xl=1.86
  Sollecitazioni: N=-25.05 T_z=0.00 M_y=-638.88 T_y=0.00 M_z=67.15 M_x=-5.57
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.05 $\sigma_{m,d}$=-37.47 Sfr.=0.24

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=1.86
  Sollecitazioni: N=139.04 T_z=0.00 M_y=-1038.67 T_y=0.00 M_z=88.72 M_x=-8.73
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=59.64 Sfr.=0.39

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=3.73
  Sollecitazioni: N=-850.40 T_z=-287.51 M_y=0.00 T_y=-30.22 M_z=0.00 M_x=-2.58
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07

Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.77 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.37 (L/1008) $f_{Z,L}$=0.37 (L/1016)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.23 (L/1636) $f_{Z,L}$=0.23 (L/1646)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.48 (L/771) $f_{Z,L}$=0.48 (L/777)

Asta n. 2026 (2031 2032) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=1.57
Sollecitazioni: N=-185.12 T_z=0.00 M_y=-189.66 T_y=0.00 M_z=19.93 M_x=1.59
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=314.00 $\lambda_{rel,m}$=0.38 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=63.43 Sfr.=0.22

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
Sollecitazioni: N=-185.12
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-142.25
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=14.95
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=314.00 $\lambda_{rel,y}$=1.22 $\lambda_{rel,z}$=1.70 $K_{c,y}$=0.59 $K_{c,z}$=0.32
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.28 $\sigma_{m,d}$=47.57 Sfr.=0.18

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-185.12 T_z=276.88 M_y=0.00 T_y=29.10 M_z=0.00 M_x=1.59
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-185.12 T_z=276.88 M_y=0.00 T_y=29.10 M_z=0.00 M_x=1.59
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=4.04 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-185.12 T_z=276.88 M_y=0.00 T_y=29.10 M_z=0.00 M_x=1.59
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=4.04 Sfr.=0.09

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.57
Sollecitazioni: N=-185.12 T_z=0.00 M_y=-189.66 T_y=0.00 M_z=19.93 M_x=1.59
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.28 $\sigma_{m,d}$=-63.43 Sfr.=0.20

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.57
Sollecitazioni: N=-185.12 T_z=0.00 M_y=-189.66 T_y=0.00 M_z=19.93 M_x=1.59
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=63.43 Sfr.=0.20

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-185.12 T_z=276.88 M_y=0.00 T_y=29.10 M_z=0.00 M_x=1.59
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.28 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 13 SND Xl=1.57
Sollecitazioni: N=382.04 T_z=0.00 M_y=-189.66 T_y=0.00 M_z=19.93 M_x=2.13
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
L=314.00 $\lambda_{rel,y}$=0.72 $\lambda_{rel,z}$=0.87 $K_{c,y}$=0.92 $K_{c,z}$=0.86
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.80 $\sigma_{m,d}$=11.12 Sfr.=0.06

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 62 SLU Xl=1.57
Sollecitazioni: N=-407.20 T_z=0.00 M_y=-754.02 T_y=0.00 M_z=64.21 M_x=6.45
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=314.00 $\lambda_{rel,m}$=0.25 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=43.28 Sfr.=0.28

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 62 SLU
Sollecitazioni: N=-407.20
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-565.51
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=48.16
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=314.00 $\lambda_{rel,y}$=0.72 $\lambda_{rel,z}$=0.87 $K_{c,y}$=0.92 $K_{c,z}$=0.86
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.85 $\sigma_{m,d}$=32.46 Sfr.=0.22

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 13 SND Xl=0.20
Sollecitazioni: N=382.04 T_z=276.88 M_y=0.00 T_y=29.10 M_z=0.00 M_x=2.13
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.80 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 62 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-407.20 T_z=1100.76 M_y=0.00 T_y=93.74 M_z=0.00 M_x=6.45
  Resistenze: K_{mod}=0.90
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 13 SND Xl=1.57
  Sollecitazioni: N=382.04 T_z=0.00 M_y=-189.66 T_y=0.00 M_z=19.93 M_x=2.13
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.80 $\sigma_{m,d}$=11.12 Sfr.=0.06

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 62 SLU Xl=2.94
  Sollecitazioni: N=-407.20 T_z=-1100.76 M_y=0.00 T_y=-93.74 M_z=0.00 M_x=6.45
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=4.83 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=2.94
  Sollecitazioni: N=-407.20 T_z=-1100.76 M_y=0.00 T_y=-93.74 M_z=0.00 M_x=6.45
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=4.83 Sfr.=0.22

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 62 SLU Xl=1.57
  Sollecitazioni: N=-407.20 T_z=0.00 M_y=-754.02 T_y=0.00 M_z=64.21 M_x=6.45
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.85 $\sigma_{m,d}$=-43.28 Sfr.=0.28

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=1.57
  Sollecitazioni: N=-407.20 T_z=0.00 M_y=-754.02 T_y=0.00 M_z=64.21 M_x=6.45
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=43.28 Sfr.=0.28

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-752.26 T_z=276.88 M_y=0.00 T_y=29.10 M_z=0.00 M_x=2.01
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.57 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.14 (L/1922) $f_{z,L}$=0.14 (L/1938)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.09 (L/3041)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.18 (L/1485) $f_{z,L}$=0.18 (L/1498)

Asta n. 2026 (2032 2033) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=1.49
  Sollecitazioni: N=-30.29 T_z=0.00 M_y=-166.86 T_y=0.00 M_z=17.54 M_x=-1.93
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=297.00 $\lambda_{rel,m}$=0.37 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=55.80 Sfr.=0.19

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
  Sollecitazioni: N=-30.29
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-125.15
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=13.15
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=297.00 $\lambda_{rel,y}$=1.15 $\lambda_{rel,z}$=1.61 $K_{c,y}$=0.64 $K_{c,z}$=0.36
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.21 $\sigma_{m,d}$=41.85 Sfr.=0.15

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-30.29 T_z=259.71 M_y=0.00 T_y=27.30 M_z=0.00 M_x=-1.93
  Resistenze: K_{fi}=1.25
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-30.29 T_z=259.71 M_y=0.00 T_y=27.30 M_z=0.00 M_x=-1.93
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=3.79 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-30.29 T_z=259.71 M_y=0.00 T_y=27.30 M_z=0.00 M_x=-1.93
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=3.79 Sfr.=0.09

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.49
  Sollecitazioni: N=-30.29 T_z=0.00 M_y=-166.86 T_y=0.00 M_z=17.54 M_x=-1.93
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.21 $\sigma_{m,d}$=-55.80 Sfr.=0.18

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.49
  Sollecitazioni: N=-30.29 T_z=0.00 M_y=-166.86 T_y=0.00 M_z=17.54 M_x=-1.93

Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=55.80 Sfr.=0.18

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-30.29 T_z=259.71 M_y=0.00 T_y=27.30 M_z=0.00 M_x=-1.93
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.21 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 13 SND Xl=1.49
Sollecitazioni: N=703.56 T_z=0.00 M_y=-166.86 T_y=0.00 M_z=17.54 M_x=-2.41
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
L=297.00 $\lambda_{rel,y}$=0.68 $\lambda_{rel,z}$=0.82 $K_{c,y}$=0.94 $K_{c,z}$=0.89
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.47 $\sigma_{m,d}$=9.79 Sfr.=0.06

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 62 SLU Xl=1.49
Sollecitazioni: N=-108.39 T_z=0.00 M_y=-663.37 T_y=0.00 M_z=56.49 M_x=-6.98
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=297.00 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=38.08 Sfr.=0.25

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 62 SLU
Sollecitazioni: N=-108.39
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-497.52
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=42.37
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=297.00 $\lambda_{rel,y}$=0.68 $\lambda_{rel,z}$=0.82 $K_{c,y}$=0.94 $K_{c,z}$=0.89
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.23 $\sigma_{m,d}$=28.56 Sfr.=0.19

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 13 SND Xl=0.20
Sollecitazioni: N=703.56 T_z=259.71 M_y=0.00 T_y=27.30 M_z=0.00 M_x=-2.41
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.47 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 62 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-108.39 T_z=1032.47 M_y=0.00 T_y=87.92 M_z=0.00 M_x=-6.98
Resistenze: K_{mod}=0.90
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 13 SND Xl=1.49
Sollecitazioni: N=703.56 T_z=0.00 M_y=-166.86 T_y=0.00 M_z=17.54 M_x=-2.41
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.47 $\sigma_{m,d}$=9.79 Sfr.=0.06

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 62 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-108.39 T_z=1032.47 M_y=0.00 T_y=87.92 M_z=0.00 M_x=-6.98
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=4.53 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.04

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-108.39 T_z=1032.47 M_y=0.00 T_y=87.92 M_z=0.00 M_x=-6.98
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=4.53 Sfr.=0.21

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 62 SLU Xl=1.49
Sollecitazioni: N=-108.39 T_z=0.00 M_y=-663.37 T_y=0.00 M_z=56.49 M_x=-6.98
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.23 $\sigma_{m,d}$=-38.08 Sfr.=0.25

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=1.49
Sollecitazioni: N=-108.39 T_z=0.00 M_y=-663.37 T_y=0.00 M_z=56.49 M_x=-6.98
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=38.08 Sfr.=0.25

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-764.13 T_z=259.71 M_y=0.00 T_y=27.30 M_z=0.00 M_x=-2.31
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.59 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.11 (L/2255)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.07 (L/3658)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.15 (L/1725) $f_{Z,L}$=0.15 (L/1738)

Asta n. 2026 (2033 2034) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-151.33 T_z=0.00 M_y=-288.62 T_y=0.00 M_z=30.33 M_x=1.64
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70

Ltors=378.00 $\lambda_{rel,m}$=0.42 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=96.52 Sfr.=0.34

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
Sollecitazioni: N=-151.33
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-216.46
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=22.75
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=378.00 $\lambda_{rel,y}$=1.47 $\lambda_{rel,z}$=2.04 $K_{c,y}$=0.42 $K_{c,z}$=0.23
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.04 $\sigma_{m,d}$=72.39 Sfr.=0.27

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-151.33 T_z=341.56 M_y=0.00 T_y=35.90 M_z=0.00 M_x=1.64
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-151.33 T_z=341.56 M_y=0.00 T_y=35.90 M_z=0.00 M_x=1.64
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=4.98 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-151.33 T_z=341.56 M_y=0.00 T_y=35.90 M_z=0.00 M_x=1.64
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=4.98 Sfr.=0.11

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-151.33 T_z=0.00 M_y=-288.62 T_y=0.00 M_z=30.33 M_x=1.64
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.04 $\sigma_{m,d}$=-96.52 Sfr.=0.31

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-151.33 T_z=0.00 M_y=-288.62 T_y=0.00 M_z=30.33 M_x=1.64
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=96.52 Sfr.=0.31

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-151.33 T_z=341.56 M_y=0.00 T_y=35.90 M_z=0.00 M_x=1.64
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.04 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 13 SND Xl=1.89
Sollecitazioni: N=694.39 T_z=0.00 M_y=-288.62 T_y=0.00 M_z=30.33 M_x=1.91
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
L=378.00 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.45 $\sigma_{m,d}$=16.93 Sfr.=0.10

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 62 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-278.31 T_z=0.00 M_y=-1147.40 T_y=0.00 M_z=97.71 M_x=5.35
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=378.00 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=65.87 Sfr.=0.43

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 62 SLU
Sollecitazioni: N=-278.31
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-860.55
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=73.28
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=378.00 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.58 $\sigma_{m,d}$=49.40 Sfr.=0.33

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 13 SND Xl=0.20
Sollecitazioni: N=694.39 T_z=341.56 M_y=0.00 T_y=35.90 M_z=0.00 M_x=1.91
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.45 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 25 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-258.20 T_z=1157.60 M_y=0.00 T_y=121.67 M_z=0.00 M_x=4.83
Resistenze: K_{mod}=0.80
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 13 SND Xl=1.89
Sollecitazioni: N=694.39 T_z=0.00 M_y=-288.62 T_y=0.00 M_z=30.33 M_x=1.91
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.45 $\sigma_{m,d}$=16.93 Sfr.=0.10

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 62 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-278.31 T_z=1357.88 M_y=0.00 T_y=115.64 M_z=0.00 M_x=5.35
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71

Tensioni: τ_d=5.96 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.08

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-278.31 T_z=1357.88 M_y=0.00 T_y=115.64 M_z=0.00 M_x=5.35
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=5.96 Sfr.=0.27

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 62 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-278.31 T_z=0.00 M_y=-1147.40 T_y=0.00 M_z=97.71 M_x=5.35
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.58 $\sigma_{m,d}$=-65.87 Sfr.=0.43

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-278.31 T_z=0.00 M_y=-1147.40 T_y=0.00 M_z=97.71 M_x=5.35
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=65.87 Sfr.=0.43

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-997.06 T_z=341.56 M_y=0.00 T_y=35.90 M_z=0.00 M_x=1.95
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.08 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.33 (L/1009) $f_{Z,L}$=0.33 (L/1016)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.21 (L/1614) $f_{Z,L}$=0.21 (L/1623)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.44 (L/776) $f_{Z,L}$=0.43 (L/782)

Asta n. 2026 (2034 2035) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-194.95 T_z=0.00 M_y=-288.64 T_y=0.00 M_z=30.34 M_x=-1.28
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=378.00 $\lambda_{rel,m}$=0.42 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=96.52 Sfr.=0.34

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
Sollecitazioni: N=-194.95
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-216.48
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=22.75
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=378.00 $\lambda_{rel,y}$=1.47 $\lambda_{rel,z}$=2.04 $K_{c,y}$=0.42 $K_{c,z}$=0.23
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.35 $\sigma_{m,d}$=72.39 Sfr.=0.27

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-194.95 T_z=341.58 M_y=0.00 T_y=35.90 M_z=0.00 M_x=-1.28
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=3.58
Sollecitazioni: N=-194.95 T_z=-341.60 M_y=0.00 T_y=-35.90 M_z=0.00 M_x=-1.28
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=4.98 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=3.58
Sollecitazioni: N=-194.95 T_z=-341.60 M_y=0.00 T_y=-35.90 M_z=0.00 M_x=-1.28
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=4.98 Sfr.=0.11

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-194.95 T_z=0.00 M_y=-288.64 T_y=0.00 M_z=30.34 M_x=-1.28
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.35 $\sigma_{m,d}$=-96.52 Sfr.=0.31

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-194.95 T_z=0.00 M_y=-288.64 T_y=0.00 M_z=30.34 M_x=-1.28
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=96.52 Sfr.=0.31

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-194.95 T_z=341.58 M_y=0.00 T_y=35.90 M_z=0.00 M_x=-1.28
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.35 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 13 SND Xl=1.89
Sollecitazioni: N=788.21 T_z=0.00 M_y=-288.64 T_y=0.00 M_z=30.34 M_x=-1.36
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
L=378.00 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.64 $\sigma_{m,d}$=16.93 Sfr.=0.10

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 62 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-374.54 T_z=0.00 M_y=-1147.51 T_y=0.00 M_z=97.72 M_x=-3.97
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=378.00 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=65.87 Sfr.=0.43

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 62 SLU
  Sollecitazioni: N=-374.54
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-860.63
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=73.29
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=378.00 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.78 $\sigma_{m,d}$=49.41 Sfr.=0.33

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 13 SND Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=788.21 T_z=341.58 M_y=0.00 T_y=35.90 M_z=0.00 M_x=-1.36
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.64 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 25 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-353.01 T_z=1157.67 M_y=0.00 T_y=121.67 M_z=0.00 M_x=-3.60
  Resistenze: K_{mod}=0.80
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 13 SND Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=788.21 T_z=0.00 M_y=-288.64 T_y=0.00 M_z=30.34 M_x=-1.36
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.64 $\sigma_{m,d}$=16.93 Sfr.=0.10

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 62 SLU Xl=3.58
  Sollecitazioni: N=-374.54 T_z=-1358.05 M_y=0.00 T_y=-115.65 M_z=0.00 M_x=-3.97
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=5.96 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.08

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=3.58
  Sollecitazioni: N=-374.54 T_z=-1358.05 M_y=0.00 T_y=-115.65 M_z=0.00 M_x=-3.97
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=5.96 Sfr.=0.27

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 62 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-374.54 T_z=0.00 M_y=-1147.51 T_y=0.00 M_z=97.72 M_x=-3.97
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.78 $\sigma_{m,d}$=-65.87 Sfr.=0.43

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-374.54 T_z=0.00 M_y=-1147.51 T_y=0.00 M_z=97.72 M_x=-3.97
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=65.87 Sfr.=0.43

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-1178.11 T_z=341.58 M_y=0.00 T_y=35.90 M_z=0.00 M_x=-1.39
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.45 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.33 (L/1009) $f_{Z,L}$=0.33 (L/1016)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.21 (L/1613) $f_{Z,L}$=0.21 (L/1623)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.44 (L/776) $f_{Z,L}$=0.43 (L/782)

Asta n. 2027 (-2532 -2533) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=1.86
  Sollecitazioni: N=1.02 T_z=0.00 M_y=-274.75 T_y=0.00 M_z=28.88 M_x=-3.07
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
  L=373.00 $\lambda_{rel,y}$=1.45 $\lambda_{rel,z}$=2.02 $K_{c,y}$=0.43 $K_{c,z}$=0.23
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=91.88 Sfr.=0.32

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=1.02 T_z=294.64 M_y=0.00 T_y=30.97 M_z=0.00 M_x=-3.07
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=1.02 T_z=294.64 M_y=0.00 T_y=30.97 M_z=0.00 M_x=-3.07
  Resistenze: K_{fi}=1.25
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.86
  Sollecitazioni: N=1.02 T_z=0.00 M_y=-274.75 T_y=0.00 M_z=28.88 M_x=-3.07
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=91.88 Sfr.=0.29

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=3.73
  Sollecitazioni: N=1.02 T_z=-294.64 M_y=0.00 T_y=-30.97 M_z=0.00 M_x=-3.07
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=4.30 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=3.73
  Sollecitazioni: N=1.02 T_z=-294.64 M_y=0.00 T_y=-30.97 M_z=0.00 M_x=-3.07
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=4.30 Sfr.=0.10

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.86
  Sollecitazioni: N=1.02 T_z=0.00 M_y=-274.75 T_y=0.00 M_z=28.88 M_x=-3.07
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=91.88 Sfr.=0.29

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 49 SLU Xl=1.86
  Sollecitazioni: N=64.09 T_z=0.00 M_y=-911.65 T_y=0.00 M_z=95.82 M_x=-9.02
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=373.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.03 $K_{c,y}$=0.87 $K_{c,z}$=0.74
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.13 $\sigma_{m,d}$=53.47 Sfr.=0.35

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 62 SLU Xl=1.86
  Sollecitazioni: N=-12.90 T_z=0.00 M_y=-1067.27 T_y=0.00 M_z=91.13 M_x=-10.37
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=373.00 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=61.28 Sfr.=0.40

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 25 SLU
  Sollecitazioni: N=-3.78
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-683.74
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=71.86
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=373.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.03 $K_{c,y}$=0.87 $K_{c,z}$=0.74
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 $\sigma_{m,d}$=40.10 Sfr.=0.29

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 13 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=835.30 T_z=294.64 M_y=0.00 T_y=30.97 M_z=0.00 M_x=-3.41
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.74 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 62 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-12.90 T_z=1144.53 M_y=0.00 T_y=97.73 M_z=0.00 M_x=-10.37
  Resistenze: K_{mod}=0.90
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 49 SLU Xl=1.86
  Sollecitazioni: N=64.09 T_z=0.00 M_y=-911.65 T_y=0.00 M_z=95.82 M_x=-9.02
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.13 $\sigma_{m,d}$=53.47 Sfr.=0.35

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 62 SLU Xl=3.73
  Sollecitazioni: N=-12.90 T_z=-1144.53 M_y=0.00 T_y=-97.73 M_z=0.00 M_x=-10.37
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=5.03 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=3.73
  Sollecitazioni: N=-12.90 T_z=-1144.53 M_y=0.00 T_y=-97.73 M_z=0.00 M_x=-10.37
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=5.03 Sfr.=0.23

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 62 SLU Xl=1.86
  Sollecitazioni: N=-12.90 T_z=0.00 M_y=-1067.27 T_y=0.00 M_z=91.13 M_x=-10.37
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.03 $\sigma_{m,d}$=-61.28 Sfr.=0.40

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=1.86
  Sollecitazioni: N=-12.90 T_z=0.00 M_y=-1067.27 T_y=0.00 M_z=91.13 M_x=-10.37
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=61.28 Sfr.=0.40

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-833.26 T_z=294.64 M_y=0.00 T_y=30.97 M_z=0.00 M_x=-3.43
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.74 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.38 (L/981) $f_{Z,L}$=0.38 (L/988)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.23 (L/1590) $f_{Z,L}$=0.23 (L/1600)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.50 (L/751) $f_{Z,L}$=0.49 (L/757)

Asta n. 2027 (-2533 -2534) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=1.88
  Sollecitazioni: N=6.25 T_z=0.00 M_y=-279.19 T_y=0.00 M_z=29.34 M_x=3.01
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
  L=376.00 $\lambda_{rel,y}$=1.46 $\lambda_{rel,z}$=2.03 $K_{c,y}$=0.43 $K_{c,z}$=0.23
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.04 $\sigma_{m,d}$=93.36 Sfr.=0.33

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=6.25 T_z=297.01 M_y=0.00 T_y=31.22 M_z=0.00 M_x=3.01
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.04 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=6.25 T_z=297.01 M_y=0.00 T_y=31.22 M_z=0.00 M_x=3.01
  Resistenze: K_{fi}=1.25
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.88
  Sollecitazioni: N=6.25 T_z=0.00 M_y=-279.19 T_y=0.00 M_z=29.34 M_x=3.01
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.04 $\sigma_{m,d}$=93.36 Sfr.=0.30

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=3.76
  Sollecitazioni: N=6.25 T_z=-297.01 M_y=0.00 T_y=-31.22 M_z=0.00 M_x=3.01
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=4.33 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=3.76
  Sollecitazioni: N=6.25 T_z=-297.01 M_y=0.00 T_y=-31.22 M_z=0.00 M_x=3.01
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=4.33 Sfr.=0.10

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.88
  Sollecitazioni: N=6.25 T_z=0.00 M_y=-279.19 T_y=0.00 M_z=29.34 M_x=3.01
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=93.36 Sfr.=0.30

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 62 SLU Xl=1.88
  Sollecitazioni: N=20.75 T_z=0.00 M_y=-1084.51 T_y=0.00 M_z=92.60 M_x=10.06
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=376.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.74
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.04 $\sigma_{m,d}$=62.27 Sfr.=0.41

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 36 SLU Xl=1.88
  Sollecitazioni: N=-40.02 T_z=0.00 M_y=-926.37 T_y=0.00 M_z=97.36 M_x=8.87
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=376.00 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=54.33 Sfr.=0.35

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 36 SLU
  Sollecitazioni: N=-40.02
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-694.78
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=73.02
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=376.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.74
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.08 $\sigma_{m,d}$=40.75 Sfr.=0.27

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 13 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=726.69 T_z=297.01 M_y=0.00 T_y=31.22 M_z=0.00 M_x=3.16
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.51 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 62 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=20.75 T_z=1153.73 M_y=0.00 T_y=98.51 M_z=0.00 M_x=10.06
  Resistenze: K_{mod}=0.90
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 62 SLU Xl=1.88
  Sollecitazioni: N=20.75 T_z=0.00 M_y=-1084.51 T_y=0.00 M_z=92.60 M_x=10.06
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.04 $\sigma_{m,d}$=62.27 Sfr.=0.41

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 62 SLU Xl=3.76
  Sollecitazioni: N=20.75 T_z=-1153.74 M_y=0.00 T_y=-98.51 M_z=0.00 M_x=10.06
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=5.07 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=3.76
  Sollecitazioni: N=20.75 T_z=-1153.74 M_y=0.00 T_y=-98.51 M_z=0.00 M_x=10.06
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=5.07 Sfr.=0.23

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 36 SLU Xl=1.88
  Sollecitazioni: N=-40.02 T_z=0.00 M_y=-926.37 T_y=0.00 M_z=97.36 M_x=8.87
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.08 $\sigma_{m,d}$=-54.33 Sfr.=0.35

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=1.88
  Sollecitazioni: N=20.75 T_z=0.00 M_y=-1084.51 T_y=0.00 M_z=92.60 M_x=10.06
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=62.27 Sfr.=0.41

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-714.20 T_z=297.01 M_y=0.00 T_y=31.22 M_z=0.00 M_x=3.15
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.49 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.39 (L/958) $f_{Z,L}$=0.39 (L/965)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.24 (L/1552) $f_{Z,L}$=0.24 (L/1561)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.51 (L/733) $f_{Z,L}$=0.51 (L/739)

Asta n. 2027 (-2534 -2535) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=1.88
  Sollecitazioni: N=2.91 T_z=0.00 M_y=-279.19 T_y=0.00 M_z=29.34 M_x=-3.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
  L=376.00 $\lambda_{rel,y}$=1.46 $\lambda_{rel,z}$=2.03 $K_{c,y}$=0.43 $K_{c,z}$=0.23
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 $\sigma_{m,d}$=93.36 Sfr.=0.33

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=2.91 T_z=297.01 M_y=0.00 T_y=31.22 M_z=0.00 M_x=-3.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=2.91 T_z=297.01 M_y=0.00 T_y=31.22 M_z=0.00 M_x=-3.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.88
  Sollecitazioni: N=2.91 T_z=0.00 M_y=-279.19 T_y=0.00 M_z=29.34 M_x=-3.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 $\sigma_{m,d}$=93.36 Sfr.=0.30

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=3.76
  Sollecitazioni: N=2.91 T_z=-297.01 M_y=0.00 T_y=-31.22 M_z=0.00 M_x=-3.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=4.33 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=3.76
  Sollecitazioni: N=2.91 T_z=-297.01 M_y=0.00 T_y=-31.22 M_z=0.00 M_x=-3.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=4.33 Sfr.=0.10

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.88
  Sollecitazioni: N=2.91 T_z=0.00 M_y=-279.19 T_y=0.00 M_z=29.34 M_x=-3.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=93.36 Sfr.=0.30

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 62 SLU Xl=1.88
  Sollecitazioni: N=15.25 T_z=0.00 M_y=-1084.51 T_y=0.00 M_z=92.60 M_x=-10.04
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=376.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.74
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.03 $\sigma_{m,d}$=62.27 Sfr.=0.41

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 36 SLU Xl=1.88
  Sollecitazioni: N=-33.19 T_z=0.00 M_y=-926.37 T_y=0.00 M_z=97.36 M_x=-8.86
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70

Ltors=376.00 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=54.33 Sfr.=0.35

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 36 SLU
Sollecitazioni: N=-33.19
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-694.78
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=73.02
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=376.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.74
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.07 $\sigma_{m,d}$=40.75 Sfr.=0.26

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 13 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=603.24 T_z=297.01 M_y=0.00 T_y=31.22 M_z=0.00 M_x=-3.13
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.26 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=15.25 T_z=1153.73 M_y=0.00 T_y=98.51 M_z=0.00 M_x=-10.04
Resistenze: K_{mod}=0.90
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 62 SLU Xl=1.88
Sollecitazioni: N=15.25 T_z=0.00 M_y=-1084.51 T_y=0.00 M_z=92.60 M_x=-10.04
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.03 $\sigma_{m,d}$=62.27 Sfr.=0.41

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 62 SLU Xl=3.76
Sollecitazioni: N=15.25 T_z=-1153.74 M_y=0.00 T_y=-98.51 M_z=0.00 M_x=-10.04
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=5.07 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=3.76
Sollecitazioni: N=15.25 T_z=-1153.74 M_y=0.00 T_y=-98.51 M_z=0.00 M_x=-10.04
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=5.07 Sfr.=0.23

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 36 SLU Xl=1.88
Sollecitazioni: N=-33.19 T_z=0.00 M_y=-926.37 T_y=0.00 M_z=97.36 M_x=-8.86
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.07 $\sigma_{m,d}$=-54.33 Sfr.=0.35

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=1.88
Sollecitazioni: N=15.25 T_z=0.00 M_y=-1084.51 T_y=0.00 M_z=92.60 M_x=-10.04
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=62.27 Sfr.=0.41

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-597.42 T_z=297.01 M_y=0.00 T_y=31.22 M_z=0.00 M_x=-3.13
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.24 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.39 (L/958) $f_{Z,L}$=0.39 (L/965)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.24 (L/1553) $f_{Z,L}$=0.24 (L/1561)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.51 (L/733) $f_{Z,L}$=0.51 (L/739)

Asta n. 2027 (-2535 -2536) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=1.87
Sollecitazioni: N=11.12 T_z=0.00 M_y=-276.23 T_y=0.00 M_z=29.03 M_x=3.19
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=374.00 $\lambda_{rel,y}$=1.45 $\lambda_{rel,z}$=2.02 $K_{c,y}$=0.43 $K_{c,z}$=0.23
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.08 $\sigma_{m,d}$=92.37 Sfr.=0.32

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=11.12 T_z=295.43 M_y=0.00 T_y=31.05 M_z=0.00 M_x=3.19
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.08 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=11.12 T_z=295.43 M_y=0.00 T_y=31.05 M_z=0.00 M_x=3.19
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.87
Sollecitazioni: N=11.12 T_z=0.00 M_y=-276.23 T_y=0.00 M_z=29.03 M_x=3.19
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.08 $\sigma_{m,d}$=92.37 Sfr.=0.30

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=11.12 T_z=295.43 M_y=0.00 T_y=31.05 M_z=0.00 M_x=3.19
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=4.31 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=11.12 T_z=295.43 M_y=0.00 T_y=31.05 M_z=0.00 M_x=3.19
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=4.31 Sfr.=0.10

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.87
  Sollecitazioni: N=11.12 T_z=0.00 M_y=-276.23 T_y=0.00 M_z=29.03 M_x=3.19
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=92.37 Sfr.=0.30

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 62 SLU Xl=1.87
  Sollecitazioni: N=12.85 T_z=0.00 M_y=-1073.00 T_y=0.00 M_z=91.62 M_x=10.67
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=374.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.03 $K_{c,y}$=0.87 $K_{c,z}$=0.74
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.03 $\sigma_{m,d}$=61.61 Sfr.=0.40

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 36 SLU Xl=1.87
  Sollecitazioni: N=-8.82 T_z=0.00 M_y=-916.54 T_y=0.00 M_z=96.33 M_x=9.44
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=374.00 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=53.76 Sfr.=0.35

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 36 SLU
  Sollecitazioni: N=-8.82
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-687.41
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=72.25
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=374.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.03 $K_{c,y}$=0.87 $K_{c,z}$=0.74
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.02 $\sigma_{m,d}$=40.32 Sfr.=0.26

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 13 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=515.14 T_z=295.43 M_y=0.00 T_y=31.05 M_z=0.00 M_x=3.35
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.07 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 62 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=12.85 T_z=1147.60 M_y=0.00 T_y=97.99 M_z=0.00 M_x=10.67
  Resistenze: K_{mod}=0.90
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 62 SLU Xl=1.87
  Sollecitazioni: N=12.85 T_z=0.00 M_y=-1073.00 T_y=0.00 M_z=91.62 M_x=10.67
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.03 $\sigma_{m,d}$=61.61 Sfr.=0.40

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 62 SLU Xl=3.74
  Sollecitazioni: N=12.85 T_z=-1147.60 M_y=0.00 T_y=-97.99 M_z=0.00 M_x=10.67
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=5.04 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=3.74
  Sollecitazioni: N=12.85 T_z=-1147.60 M_y=0.00 T_y=-97.99 M_z=0.00 M_x=10.67
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=5.04 Sfr.=0.23

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 36 SLU Xl=1.87
  Sollecitazioni: N=-8.82 T_z=0.00 M_y=-916.54 T_y=0.00 M_z=96.33 M_x=9.44
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.02 $\sigma_{m,d}$=-53.76 Sfr.=0.35

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=1.87
  Sollecitazioni: N=12.85 T_z=0.00 M_y=-1073.00 T_y=0.00 M_z=91.62 M_x=10.67
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=61.61 Sfr.=0.40

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-492.90 T_z=295.43 M_y=0.00 T_y=31.05 M_z=0.00 M_x=3.32
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.03 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.38 (L/973) $f_{Z,L}$=0.38 (L/980)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.24 (L/1577) $f_{Z,L}$=0.24 (L/1586)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.50 (L/745) $f_{Z,L}$=0.50 (L/751)

Asta n. 2027 (-2536 -2537) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=1.86
  Sollecitazioni: N=3.80 T_z=0.00 M_y=-274.75 T_y=0.00 M_z=28.88 M_x=-2.93
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
  L=373.00 $\lambda_{rel,y}$=1.45 $\lambda_{rel,z}$=2.02 $K_{c,y}$=0.43 $K_{c,z}$=0.23
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.03 $\sigma_{m,d}$=91.88 Sfr.=0.32

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=3.80 T_z=294.64 M_y=0.00 T_y=30.97 M_z=0.00 M_x=-2.93
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.03 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=3.80 T_z=294.64 M_y=0.00 T_y=30.97 M_z=0.00 M_x=-2.93
  Resistenze: K_{fi}=1.25
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.86
  Sollecitazioni: N=3.80 T_z=0.00 M_y=-274.75 T_y=0.00 M_z=28.88 M_x=-2.93
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.03 $\sigma_{m,d}$=91.88 Sfr.=0.29

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=3.73
  Sollecitazioni: N=3.80 T_z=-294.64 M_y=0.00 T_y=-30.97 M_z=0.00 M_x=-2.93
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=4.30 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=3.73
  Sollecitazioni: N=3.80 T_z=-294.64 M_y=0.00 T_y=-30.97 M_z=0.00 M_x=-2.93
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=4.30 Sfr.=0.10

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.86
  Sollecitazioni: N=3.80 T_z=0.00 M_y=-274.75 T_y=0.00 M_z=28.88 M_x=-2.93
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=91.88 Sfr.=0.29

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 25 SLU Xl=1.86
  Sollecitazioni: N=3.98 T_z=0.00 M_y=-911.65 T_y=0.00 M_z=95.82 M_x=-8.88
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,t}$=105.93
  L=373.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.03 $K_{c,y}$=0.87 $K_{c,z}$=0.74
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=53.47 Sfr.=0.39

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 62 SLU Xl=1.86
  Sollecitazioni: N=-24.44 T_z=0.00 M_y=-1067.27 T_y=0.00 M_z=91.13 M_x=-10.20
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=373.00 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=61.28 Sfr.=0.40

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 62 SLU
  Sollecitazioni: N=-24.44
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-800.46
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=-0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=373.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.03 $K_{c,y}$=0.87 $K_{c,z}$=0.74
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.05 $\sigma_{m,d}$=41.69 Sfr.=0.28

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 13 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=448.52 T_z=294.64 M_y=0.00 T_y=30.97 M_z=0.00 M_x=-3.03
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.93 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 62 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-24.44 T_z=1144.53 M_y=0.00 T_y=97.73 M_z=0.00 M_x=-10.20
  Resistenze: K_{mod}=0.90
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 25 SLU Xl=1.86
  Sollecitazioni: N=3.98 T_z=0.00 M_y=-911.65 T_y=0.00 M_z=95.82 M_x=-8.88
  Resistenze: K_{mod}=0.80 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=105.93 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=53.47 Sfr.=0.39

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 62 SLU Xl=3.73
  Sollecitazioni: N=-24.44 T_z=-1144.53 M_y=0.00 T_y=-97.73 M_z=0.00 M_x=-10.20
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71

Tensioni: τ_d=5.03 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=3.73
Sollecitazioni: N=-24.44 T_z=-1144.53 M_y=0.00 T_y=-97.73 M_z=0.00 M_x=-10.20
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=5.03 Sfr.=0.23

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 62 SLU Xl=1.86
Sollecitazioni: N=-24.44 T_z=0.00 M_y=-1067.27 T_y=0.00 M_z=91.13 M_x=-10.20
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.05 $\sigma_{m,d}$=-61.28 Sfr.=0.40

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=1.86
Sollecitazioni: N=-24.44 T_z=0.00 M_y=-1067.27 T_y=0.00 M_z=91.13 M_x=-10.20
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=61.28 Sfr.=0.40

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=3.73
Sollecitazioni: N=-440.92 T_z=-294.64 M_y=0.00 T_y=-30.97 M_z=0.00 M_x=-3.04
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.92 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.38 (L/981) $f_{Z,L}$=0.38 (L/988)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.23 (L/1590) $f_{Z,L}$=0.23 (L/1599)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.50 (L/751) $f_{Z,L}$=0.49 (L/757)

Asta n. 2028 (2040 2041) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 87 SLU I Xl=1.54
Sollecitazioni: N=-38.51 T_z=0.00 M_y=-210.61 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=314.00 $\lambda_{rel,m}$=0.38 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=61.44 Sfr.=0.22

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
Sollecitazioni: N=-38.51
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-157.96
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=314.00 $\lambda_{rel,y}$=1.22 $\lambda_{rel,z}$=1.70 $K_{c,y}$=0.59 $K_{c,z}$=0.32
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.27 $\sigma_{m,d}$=46.08 Sfr.=0.17

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.14
Sollecitazioni: N=-38.51 T_z=300.50 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=4.36 Sfr.=0.10

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.54
Sollecitazioni: N=-38.51 T_z=0.00 M_y=-210.61 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.27 $\sigma_{m,d}$=-61.44 Sfr.=0.20

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.54
Sollecitazioni: N=-38.51 T_z=0.00 M_y=-210.61 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=61.44 Sfr.=0.20

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.14
Sollecitazioni: N=-38.51 T_z=300.50 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.27 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 35 SLU Xl=1.54
Sollecitazioni: N=29.23 T_z=0.00 M_y=-512.37 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=314.00 $\lambda_{rel,y}$=0.72 $\lambda_{rel,z}$=0.87 $K_{c,y}$=0.92 $K_{c,z}$=0.86
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.06 $\sigma_{m,d}$=26.69 Sfr.=0.18

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 25 SLU Xl=1.54
Sollecitazioni: N=-71.36 T_z=0.00 M_y=-716.59 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=314.00 $\lambda_{rel,m}$=0.25 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=37.32 Sfr.=0.28

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 62 SLU Xl=1.54
Sollecitazioni: N=-64.56 T_z=0.00 M_y=-839.13 T_y=0.00 M_z=-16.62 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=314.00 $\lambda_{rel,m}$=0.25 K_{crit}=1.00

Tensioni: $\sigma_{m,d}$=44.74 Sfr.=0.30

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 62 SLU
Sollecitazioni: N=-64.56
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-629.35
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=0.00 $M_{z,eq}$=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=314.00 $\lambda_{rel,y}$=0.72 $\lambda_{rel,z}$=0.87 $K_{c,y}$=0.92 $K_{c,z}$=0.86
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.13 $\sigma_{m,d}$=32.78 Sfr.=0.22

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 13 SND Xl=0.14
Sollecitazioni: N=192.15 T_z=300.50 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.40 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 35 SLU Xl=1.54
Sollecitazioni: N=29.23 T_z=0.00 M_y=-512.37 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.06 $\sigma_{m,d}$=26.69 Sfr.=0.18

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=2.94
Sollecitazioni: N=-64.56 T_z=-1197.26 M_y=0.00 T_y=23.72 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=5.24 Sfr.=0.24

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 62 SLU Xl=1.54
Sollecitazioni: N=-64.56 T_z=0.00 M_y=-839.13 T_y=0.00 M_z=-16.62 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.13 $\sigma_{m,d}$=-44.74 Sfr.=0.30

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=1.54
Sollecitazioni: N=-64.56 T_z=0.00 M_y=-839.13 T_y=0.00 M_z=-16.62 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=44.74 Sfr.=0.30

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=0.14
Sollecitazioni: N=-269.17 T_z=300.50 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.56 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.17 (L/1667)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.11 (L/2660)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.22 (L/1284)

Asta n. 2028 (2041 2042) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=1.52
Sollecitazioni: N=2.16 T_z=0.00 M_y=-185.84 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=297.00 $\lambda_{rel,y}$=1.15 $\lambda_{rel,z}$=1.61 $K_{c,y}$=0.64 $K_{c,z}$=0.36
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=54.22 Sfr.=0.20

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=2.16 T_z=282.28 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.52
Sollecitazioni: N=2.16 T_z=0.00 M_y=-185.84 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=54.22 Sfr.=0.18

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=2.16 T_z=282.28 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=4.09 Sfr.=0.09

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.52
Sollecitazioni: N=2.16 T_z=0.00 M_y=-185.84 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=54.22 Sfr.=0.18

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 62 SLU Xl=1.52
Sollecitazioni: N=9.96 T_z=0.00 M_y=-740.45 T_y=0.00 M_z=-14.67 M_x=-2.31
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=297.00 $\lambda_{rel,y}$=0.68 $\lambda_{rel,z}$=0.82 $K_{c,y}$=0.94 $K_{c,z}$=0.89
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 $\sigma_{m,d}$=39.48 Sfr.=0.26

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 36 SLU Xl=1.52
  Sollecitazioni: N=-275.48 T_z=0.00 M_y=-632.32 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-2.25
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=297.00 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=32.93 Sfr.=0.22

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 36 SLU
  Sollecitazioni: N=-275.48
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-474.24
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=297.00 $\lambda_{rel,y}$=0.68 $\lambda_{rel,z}$=0.82 $K_{c,y}$=0.94 $K_{c,z}$=0.89
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.57 $\sigma_{m,d}$=24.70 Sfr.=0.17

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 13 SND Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=1194.57 T_z=282.28 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=2.49 Sfr.=0.02

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 25 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=5.55 T_z=960.43 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-2.25
  Resistenze: K_{mod}=0.80
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 62 SLU Xl=1.52
  Sollecitazioni: N=9.96 T_z=0.00 M_y=-740.45 T_y=0.00 M_z=-14.67 M_x=-2.31
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 $\sigma_{m,d}$=39.48 Sfr.=0.26

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 62 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=9.96 T_z=1124.66 M_y=0.00 T_y=-22.28 M_z=0.00 M_x=-2.31
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=4.92 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=9.96 T_z=1124.66 M_y=0.00 T_y=-22.28 M_z=0.00 M_x=-2.31
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=4.92 Sfr.=0.23

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 36 SLU Xl=1.52
  Sollecitazioni: N=-275.48 T_z=0.00 M_y=-632.32 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-2.25
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.57 $\sigma_{m,d}$=-32.93 Sfr.=0.22

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=1.52
  Sollecitazioni: N=9.96 T_z=0.00 M_y=-740.45 T_y=0.00 M_z=-14.67 M_x=-2.31
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=39.48 Sfr.=0.26

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-1190.25 T_z=282.28 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.48 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.13 (L/2028)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.08 (L/3239)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.17 (L/1561)

Asta n. 2028 (2042 2043) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=32.79 T_z=0.00 M_y=-329.58 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
  L=378.00 $\lambda_{rel,y}$=1.47 $\lambda_{rel,z}$=2.04 $K_{c,y}$=0.42 $K_{c,z}$=0.23
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.23 $\sigma_{m,d}$=96.15 Sfr.=0.35

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=32.79 T_z=375.91 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.23 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=32.79 T_z=0.00 M_y=-329.58 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.23 $\sigma_{m,d}$=96.15 Sfr.=0.32

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.14

Sollecitazioni: N=32.79 T_z=375.91 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=5.45 Sfr.=0.12

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.89
Sollecitazioni: N=32.79 T_z=0.00 M_y=-329.58 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=96.15 Sfr.=0.32

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 62 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=54.42 T_z=0.00 M_y=-1313.10 T_y=0.00 M_z=-26.01 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=378.00 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.11 $\sigma_{m,d}$=70.02 Sfr.=0.47

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 36 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-194.41 T_z=0.00 M_y=-1121.35 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=378.00 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=58.40 Sfr.=0.39

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 36 SLU
Sollecitazioni: N=-194.41
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-841.01
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=378.00 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.41 $\sigma_{m,d}$=43.80 Sfr.=0.30

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 13 SND Xl=0.14
Sollecitazioni: N=1506.89 T_z=375.91 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=3.14 Sfr.=0.02

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 62 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=54.42 T_z=0.00 M_y=-1313.10 T_y=0.00 M_z=-26.01 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.11 $\sigma_{m,d}$=70.02 Sfr.=0.47

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=3.64
Sollecitazioni: N=54.42 T_z=-1497.69 M_y=0.00 T_y=29.67 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=6.55 Sfr.=0.30

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 36 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-194.41 T_z=0.00 M_y=-1121.35 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.41 $\sigma_{m,d}$=-58.40 Sfr.=0.39

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=54.42 T_z=0.00 M_y=-1313.10 T_y=0.00 M_z=-26.01 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=70.02 Sfr.=0.47

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=0.14
Sollecitazioni: N=-1441.31 T_z=375.91 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-3.00 Sfr.=0.02

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.41 (L/855)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.26 (L/1365)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.53 (L/659)

Asta n. 2028 (2043 2044) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=1.86
Sollecitazioni: N=80.04 T_z=0.00 M_y=-317.75 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=378.00 $\lambda_{rel,y}$=1.47 $\lambda_{rel,z}$=2.04 $K_{c,y}$=0.42 $K_{c,z}$=0.23
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.55 $\sigma_{m,d}$=92.70 Sfr.=0.34

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=0.14
Sollecitazioni: N=80.04 T_z=369.10 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.55 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.86
Sollecitazioni: N=80.04 T_z=0.00 M_y=-317.75 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00

Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.55 $\sigma_{m,d}$=92.70 Sfr.=0.31

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.14
Sollecitazioni: N=80.04 T_z=369.10 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=5.35 Sfr.=0.12

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.86
Sollecitazioni: N=80.04 T_z=0.00 M_y=-317.75 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=92.70 Sfr.=0.31

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 62 SLU Xl=1.86
Sollecitazioni: N=149.23 T_z=0.00 M_y=-1265.98 T_y=0.00 M_z=-25.08 M_x=1.21
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=378.00 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.31 $\sigma_{m,d}$=67.50 Sfr.=0.45

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 36 SLU Xl=1.86
Sollecitazioni: N=-100.92 T_z=0.00 M_y=-1081.11 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=1.29
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=378.00 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=56.31 Sfr.=0.38

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 36 SLU
Sollecitazioni: N=-100.92
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.01 $M_{y,eq}$=-810.83
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=378.00 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.21 $\sigma_{m,d}$=42.23 Sfr.=0.29

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 13 SND Xl=0.14
Sollecitazioni: N=1969.42 T_z=369.10 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=4.10 Sfr.=0.03

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 25 SLU Xl=0.14
Sollecitazioni: N=143.09 T_z=1255.83 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=1.29
Resistenze: K_{mod}=0.80
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 62 SLU Xl=1.86
Sollecitazioni: N=149.23 T_z=0.00 M_y=-1265.98 T_y=0.00 M_z=-25.08 M_x=1.21
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.31 $\sigma_{m,d}$=67.50 Sfr.=0.45

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 62 SLU Xl=3.58
Sollecitazioni: N=149.23 T_z=-1470.58 M_y=0.00 T_y=29.13 M_z=0.00 M_x=1.21
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=6.44 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.09

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=3.58
Sollecitazioni: N=149.23 T_z=-1470.58 M_y=0.00 T_y=29.13 M_z=0.00 M_x=1.21
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=6.44 Sfr.=0.30

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 36 SLU Xl=1.86
Sollecitazioni: N=-100.92 T_z=0.00 M_y=-1081.11 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=1.29
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.21 $\sigma_{m,d}$=-56.31 Sfr.=0.38

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=1.86
Sollecitazioni: N=149.23 T_z=0.00 M_y=-1265.98 T_y=0.00 M_z=-25.08 M_x=1.21
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=67.50 Sfr.=0.45

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=0.14
Sollecitazioni: N=-1809.33 T_z=369.10 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-3.77 Sfr.=0.02

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.38 (L/904)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.24 (L/1443)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.49 (L/696)

Asta n. 2028 (2044 2045) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 87 SLU I Xl=1.87
  Sollecitazioni: N=-159.73 T_z=0.00 M_y=-242.19 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=1.56
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=374.00 $\lambda_{rel,m}$=0.41 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=70.65 Sfr.=0.26

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
  Sollecitazioni: N=-159.73
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-181.64
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=374.00 $\lambda_{rel,y}$=1.45 $\lambda_{rel,z}$=2.02 $K_{c,y}$=0.43 $K_{c,z}$=0.23
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.10 $\sigma_{m,d}$=52.99 Sfr.=0.21

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-159.73 T_z=290.05 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=1.56
  Resistenze: K_{fi}=1.25
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=3.54
  Sollecitazioni: N=-159.73 T_z=-290.05 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=1.56
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=4.21 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=3.54
  Sollecitazioni: N=-159.73 T_z=-290.05 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=1.56
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=4.21 Sfr.=0.10

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.87
  Sollecitazioni: N=-159.73 T_z=0.00 M_y=-242.19 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=1.56
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.10 $\sigma_{m,d}$=-70.65 Sfr.=0.24

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.87
  Sollecitazioni: N=-159.73 T_z=0.00 M_y=-242.19 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=1.56
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=70.65 Sfr.=0.24

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-159.73 T_z=290.05 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=1.56
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.10 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 48 SLU Xl=1.87
  Sollecitazioni: N=44.27 T_z=0.00 M_y=-581.80 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=3.56
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=374.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.03 $K_{c,y}$=0.87 $K_{c,z}$=0.74
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.09 $\sigma_{m,d}$=30.30 Sfr.=0.20

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 25 SLU Xl=1.87
  Sollecitazioni: N=-231.66 T_z=0.00 M_y=-810.33 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=4.92
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=374.00 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=42.20 Sfr.=0.32

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 62 SLU Xl=1.87
  Sollecitazioni: N=-232.09 T_z=0.00 M_y=-947.44 T_y=0.00 M_z=-18.60 M_x=5.73
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=374.00 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=50.51 Sfr.=0.34

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 62 SLU
  Sollecitazioni: N=-232.09
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-710.58
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=-0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=374.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.03 $K_{c,y}$=0.87 $K_{c,z}$=0.74
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.48 $\sigma_{m,d}$=37.01 Sfr.=0.25

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 13 SND Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=1203.84 T_z=290.05 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=1.80
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=2.51 Sfr.=0.02

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 62 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-232.09 T_z=1134.66 M_y=0.00 T_y=-22.27 M_z=0.00 M_x=5.73
  Resistenze: K_{mod}=0.90
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 48 SLU Xl=1.87
  Sollecitazioni: N=44.27 T_z=0.00 M_y=-581.80 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=3.56
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.09 $\sigma_{m,d}$=30.30 Sfr.=0.20

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 62 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-232.09 T_z=1134.66 M_y=0.00 T_y=-22.27 M_z=0.00 M_x=5.73
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=4.97 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-232.09 T_z=1134.66 M_y=0.00 T_y=-22.27 M_z=0.00 M_x=5.73
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=4.97 Sfr.=0.23

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 62 SLU Xl=1.87
  Sollecitazioni: N=-232.09 T_z=0.00 M_y=-947.44 T_y=0.00 M_z=-18.60 M_x=5.73
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.48 $\sigma_{m,d}$=-50.51 Sfr.=0.34

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=1.87
  Sollecitazioni: N=-232.09 T_z=0.00 M_y=-947.44 T_y=0.00 M_z=-18.60 M_x=5.73
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=50.51 Sfr.=0.34

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-1523.30 T_z=290.05 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=1.80
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-3.17 Sfr.=0.02

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.27 (L/1245)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.17 (L/2007)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.35 (L/955)

Asta n. 2028 (2045 2046) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 87 SLU I Xl=1.86
  Sollecitazioni: N=-85.01 T_z=0.00 M_y=-240.74 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-1.77
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=373.00 $\lambda_{rel,m}$=0.41 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=70.23 Sfr.=0.25

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
  Sollecitazioni: N=-85.01
  [Par.] $M_{y,sx}$=-0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-180.55
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=373.00 $\lambda_{rel,y}$=1.45 $\lambda_{rel,z}$=2.02 $K_{c,y}$=0.43 $K_{c,z}$=0.23
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.59 $\sigma_{m,d}$=52.67 Sfr.=0.20

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-85.01 T_z=289.17 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-1.77
  Resistenze: K_{fi}=1.25
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=3.53
  Sollecitazioni: N=-85.01 T_z=-289.17 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-1.77
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=4.19 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=3.53
  Sollecitazioni: N=-85.01 T_z=-289.17 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-1.77
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=4.19 Sfr.=0.10

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.86
  Sollecitazioni: N=-85.01 T_z=0.00 M_y=-240.74 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-1.77
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.59 $\sigma_{m,d}$=-70.23 Sfr.=0.23

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.86
  Sollecitazioni: N=-85.01 T_z=0.00 M_y=-240.74 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-1.77
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=70.23 Sfr.=0.23

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-85.01 T_z=289.17 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-1.77

Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.59 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 48 SLU Xl=1.86
Sollecitazioni: N=51.17 T_z=0.00 M_y=-578.32 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-3.80
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=373.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.03 $K_{c,y}$=0.87 $K_{c,z}$=0.74
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.11 $\sigma_{m,d}$=30.12 Sfr.=0.20

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 25 SLU Xl=1.86
Sollecitazioni: N=-122.42 T_z=0.00 M_y=-805.47 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-5.11
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=373.00 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=41.95 Sfr.=0.32

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 62 SLU Xl=1.86
Sollecitazioni: N=-121.54 T_z=0.00 M_y=-941.76 T_y=0.00 M_z=-18.49 M_x=-5.82
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=373.00 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=50.21 Sfr.=0.33

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 62 SLU
Sollecitazioni: N=-121.54
[Par.] $M_{y,sx}$=-0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-706.32
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=0.00 $M_{z,eq}$=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=373.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.03 $K_{c,y}$=0.87 $K_{c,z}$=0.74
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.25 $\sigma_{m,d}$=36.79 Sfr.=0.25

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 13 SND Xl=0.20
Sollecitazioni: N=756.34 T_z=289.17 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-2.26
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.58 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 62 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-121.54 T_z=1131.25 M_y=0.00 T_y=-22.21 M_z=0.00 M_x=-5.82
Resistenze: K_{mod}=0.90
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 48 SLU Xl=1.86
Sollecitazioni: N=51.17 T_z=0.00 M_y=-578.32 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-3.80
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.11 $\sigma_{m,d}$=30.12 Sfr.=0.20

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 62 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-121.54 T_z=1131.25 M_y=0.00 T_y=-22.21 M_z=0.00 M_x=-5.82
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=4.95 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-121.54 T_z=1131.25 M_y=0.00 T_y=-22.21 M_z=0.00 M_x=-5.82
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=4.95 Sfr.=0.23

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 62 SLU Xl=1.86
Sollecitazioni: N=-121.54 T_z=0.00 M_y=-941.76 T_y=0.00 M_z=-18.49 M_x=-5.82
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.25 $\sigma_{m,d}$=-50.21 Sfr.=0.33

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=1.86
Sollecitazioni: N=-121.54 T_z=0.00 M_y=-941.76 T_y=0.00 M_z=-18.49 M_x=-5.82
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=50.21 Sfr.=0.33

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-926.35 T_z=289.17 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-2.30
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.93 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.27 (L/1255)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.16 (L/2024)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.35 (L/963)

Asta n. 2028 (2046 2047) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 87 SLU I Xl=1.88
Sollecitazioni: N=-68.11 T_z=0.00 M_y=-245.09 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=1.69

Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=376.00 $\lambda_{rel,m}$=0.41 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=71.50 Sfr.=0.26

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
Sollecitazioni: N=-68.11
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-183.82
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=376.00 $\lambda_{rel,y}$=1.46 $\lambda_{rel,z}$=2.03 $K_{c,y}$=0.43 $K_{c,z}$=0.23
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.47 $\sigma_{m,d}$=53.63 Sfr.=0.20

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-68.11 T_z=291.78 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=1.69
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=3.56
Sollecitazioni: N=-68.11 T_z=-291.78 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=1.69
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=4.23 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=3.56
Sollecitazioni: N=-68.11 T_z=-291.78 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=1.69
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=4.23 Sfr.=0.10

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.88
Sollecitazioni: N=-68.11 T_z=0.00 M_y=-245.09 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=1.69
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.47 $\sigma_{m,d}$=-71.50 Sfr.=0.24

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.88
Sollecitazioni: N=-68.11 T_z=0.00 M_y=-245.09 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=1.69
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=71.50 Sfr.=0.24

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-68.11 T_z=291.78 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=1.69
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.47 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 48 SLU Xl=1.88
Sollecitazioni: N=19.13 T_z=0.00 M_y=-588.78 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=3.66
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=376.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.74
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.04 $\sigma_{m,d}$=30.67 Sfr.=0.21

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 25 SLU Xl=1.88
Sollecitazioni: N=-95.78 T_z=0.00 M_y=-820.05 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=4.91
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=376.00 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=42.71 Sfr.=0.32

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 62 SLU Xl=1.88
Sollecitazioni: N=-95.09 T_z=0.00 M_y=-958.81 T_y=0.00 M_z=-18.82 M_x=5.36
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=376.00 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=51.11 Sfr.=0.34

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 62 SLU
Sollecitazioni: N=-95.09
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-719.11
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=0.00 $M_{z,eq}$=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=376.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.74
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.20 $\sigma_{m,d}$=37.45 Sfr.=0.25

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 13 SND Xl=0.20
Sollecitazioni: N=440.72 T_z=291.78 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=1.85
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.92 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 25 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-95.78 T_z=976.25 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=4.91
Resistenze: K_{mod}=0.80
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 48 SLU Xl=1.88
Sollecitazioni: N=19.13 T_z=0.00 M_y=-588.78 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=3.66

Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.04 $\sigma_{m,d}$=30.67 Sfr.=0.21

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 62 SLU Xl=3.56
Sollecitazioni: N=-95.09 T_z=-1141.44 M_y=0.00 T_y=22.41 M_z=0.00 M_x=5.36
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=4.99 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=3.56
Sollecitazioni: N=-95.09 T_z=-1141.44 M_y=0.00 T_y=22.41 M_z=0.00 M_x=5.36
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=4.99 Sfr.=0.23

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 62 SLU Xl=1.88
Sollecitazioni: N=-95.09 T_z=0.00 M_y=-958.81 T_y=0.00 M_z=-18.82 M_x=5.36
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.20 $\sigma_{m,d}$=-51.11 Sfr.=0.34

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=1.88
Sollecitazioni: N=-95.09 T_z=0.00 M_y=-958.81 T_y=0.00 M_z=-18.82 M_x=5.36
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=51.11 Sfr.=0.34

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-576.95 T_z=291.78 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=1.83
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.20 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.27 (L/1222)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.17 (L/1970)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.36 (L/937)

Asta n. 2028 (2047 2048) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 87 SLU I Xl=1.88
Sollecitazioni: N=-70.13 T_z=0.00 M_y=-245.09 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-1.66
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=376.00 $\lambda_{rel,m}$=0.41 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=71.50 Sfr.=0.26

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
Sollecitazioni: N=-70.13
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-183.82
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=376.00 $\lambda_{rel,y}$=1.46 $\lambda_{rel,z}$=2.03 $K_{c,y}$=0.43 $K_{c,z}$=0.23
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.48 $\sigma_{m,d}$=53.63 Sfr.=0.20

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-70.13 T_z=291.78 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-1.66
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=3.56
Sollecitazioni: N=-70.13 T_z=-291.78 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-1.66
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=4.23 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=3.56
Sollecitazioni: N=-70.13 T_z=-291.78 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-1.66
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=4.23 Sfr.=0.10

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.88
Sollecitazioni: N=-70.13 T_z=0.00 M_y=-245.09 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-1.66
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.48 $\sigma_{m,d}$=-71.50 Sfr.=0.24

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.88
Sollecitazioni: N=-70.13 T_z=0.00 M_y=-245.09 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-1.66
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=71.50 Sfr.=0.24

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-70.13 T_z=291.78 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-1.66
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.48 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 13 SND Xl=1.88
  Sollecitazioni: N=142.53 T_z=0.00 M_y=-245.09 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-1.78
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
  L=376.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.74
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.30 $\sigma_{m,d}$=12.77 Sfr.=0.07

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 25 SLU Xl=1.88
  Sollecitazioni: N=-97.27 T_z=0.00 M_y=-820.05 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-4.89
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=376.00 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=42.71 Sfr.=0.32

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 62 SLU Xl=1.88
  Sollecitazioni: N=-96.76 T_z=0.00 M_y=-958.81 T_y=0.00 M_z=-18.82 M_x=-5.32
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=376.00 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=51.11 Sfr.=0.34

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 62 SLU
  Sollecitazioni: N=-96.76
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-719.11
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=0.00 $M_{z,eq}$=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=376.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.74
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.20 $\sigma_{m,d}$=37.45 Sfr.=0.25

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 13 SND Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=142.53 T_z=291.78 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-1.78
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.30 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 25 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-97.27 T_z=976.25 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-4.89
  Resistenze: K_{mod}=0.80
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 13 SND Xl=1.88
  Sollecitazioni: N=142.53 T_z=0.00 M_y=-245.09 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-1.78
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.30 $\sigma_{m,d}$=12.77 Sfr.=0.07

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 62 SLU Xl=3.56
  Sollecitazioni: N=-96.76 T_z=-1141.44 M_y=0.00 T_y=22.41 M_z=0.00 M_x=-5.32
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=4.99 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=3.56
  Sollecitazioni: N=-96.76 T_z=-1141.44 M_y=0.00 T_y=22.41 M_z=0.00 M_x=-5.32
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=4.99 Sfr.=0.23

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 62 SLU Xl=1.88
  Sollecitazioni: N=-96.76 T_z=0.00 M_y=-958.81 T_y=0.00 M_z=-18.82 M_x=-5.32
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.20 $\sigma_{m,d}$=-51.11 Sfr.=0.34

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=1.88
  Sollecitazioni: N=-96.76 T_z=0.00 M_y=-958.81 T_y=0.00 M_z=-18.82 M_x=-5.32
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=51.11 Sfr.=0.34

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-282.80 T_z=291.78 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-1.80
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.59 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.27 (L/1222)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.17 (L/1970)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.36 (L/937)

Asta n. 2028 (2048 2049) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 87 SLU I Xl=1.87
  Sollecitazioni: N=-91.33 T_z=0.00 M_y=-242.19 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=1.97
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=374.00 $\lambda_{rel,m}$=0.41 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=70.65 Sfr.=0.26

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
  Sollecitazioni: N=-91.33
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-181.64
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=374.00 $\lambda_{rel,y}$=1.45 $\lambda_{rel,z}$=2.02 $K_{c,y}$=0.43 $K_{c,z}$=0.23
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.63 $\sigma_{m,d}$=52.99 Sfr.=0.20

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-91.33 T_z=290.04 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=1.97
  Resistenze: K_{fi}=1.25
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-91.33 T_z=290.04 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=1.97
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=4.21 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-91.33 T_z=290.04 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=1.97
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=4.21 Sfr.=0.10

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.87
  Sollecitazioni: N=-91.33 T_z=0.00 M_y=-242.19 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=1.97
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.63 $\sigma_{m,d}$=-70.65 Sfr.=0.24

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.87
  Sollecitazioni: N=-91.33 T_z=0.00 M_y=-242.19 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=1.97
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=70.65 Sfr.=0.24

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-91.33 T_z=290.04 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=1.97
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.63 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 13 SND Xl=1.87
  Sollecitazioni: N=14.39 T_z=0.00 M_y=-242.19 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=2.14
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
  L=374.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.03 $K_{c,y}$=0.87 $K_{c,z}$=0.74
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.03 $\sigma_{m,d}$=12.61 Sfr.=0.07

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 25 SLU Xl=1.87
  Sollecitazioni: N=-126.91 T_z=0.00 M_y=-810.32 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=5.82
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=374.00 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=42.20 Sfr.=0.32

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 62 SLU Xl=1.87
  Sollecitazioni: N=-125.95 T_z=0.00 M_y=-947.43 T_y=0.00 M_z=-18.60 M_x=6.33
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=374.00 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=50.51 Sfr.=0.34

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 62 SLU
  Sollecitazioni: N=-125.95
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-710.57
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=-0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=374.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.03 $K_{c,y}$=0.87 $K_{c,z}$=0.74
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.26 $\sigma_{m,d}$=37.01 Sfr.=0.25

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 13 SND Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=14.39 T_z=290.04 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=2.14
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.03 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 25 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-126.91 T_z=970.44 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=5.82
  Resistenze: K_{mod}=0.80
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 13 SND Xl=1.87
  Sollecitazioni: N=14.39 T_z=0.00 M_y=-242.19 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=2.14
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.03 $\sigma_{m,d}$=12.61 Sfr.=0.07

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 62 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-125.95 T_z=1134.65 M_y=0.00 T_y=-22.27 M_z=0.00 M_x=6.33
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=4.97 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-125.95 T_z=1134.65 M_y=0.00 T_y=-22.27 M_z=0.00 M_x=6.33
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=4.97 Sfr.=0.23

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 62 SLU Xl=1.87
  Sollecitazioni: N=-125.95 T_z=0.00 M_y=-947.43 T_y=0.00 M_z=-18.60 M_x=6.33
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.26 $\sigma_{m,d}$=-50.51 Sfr.=0.34

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=1.87
  Sollecitazioni: N=-125.95 T_z=0.00 M_y=-947.43 T_y=0.00 M_z=-18.60 M_x=6.33
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=50.51 Sfr.=0.34

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 35 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-166.63 T_z=696.76 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=4.33
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.35 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.27 (L/1244)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.17 (L/2006)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.35 (L/954)

Asta n. 2028 (2049 2050) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 87 SLU I Xl=1.86
  Sollecitazioni: N=-165.37 T_z=0.00 M_y=-240.74 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-1.82
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=373.00 $\lambda_{rel,m}$=0.41 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=70.23 Sfr.=0.25

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
  Sollecitazioni: N=-165.37
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-180.55
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=373.00 $\lambda_{rel,y}$=1.45 $\lambda_{rel,z}$=2.02 $K_{c,y}$=0.43 $K_{c,z}$=0.23
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.14 $\sigma_{m,d}$=52.67 Sfr.=0.21

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-165.37 T_z=289.17 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-1.82
  Resistenze: K_{fi}=1.25
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=3.53
  Sollecitazioni: N=-165.37 T_z=-289.17 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-1.82
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=4.19 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=3.53
  Sollecitazioni: N=-165.37 T_z=-289.17 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-1.82
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=4.19 Sfr.=0.10

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.86
  Sollecitazioni: N=-165.37 T_z=0.00 M_y=-240.74 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-1.82
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.14 $\sigma_{m,d}$=-70.23 Sfr.=0.23

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.86
  Sollecitazioni: N=-165.37 T_z=0.00 M_y=-240.74 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-1.82
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=70.23 Sfr.=0.23

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-165.37 T_z=289.17 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-1.82
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.14 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 13 SND Xl=1.86
  Sollecitazioni: N=292.10 T_z=0.00 M_y=-240.74 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-1.97
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66

L=373.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.03 $K_{c,y}$=0.87 $K_{c,z}$=0.74
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.61 $\sigma_{m,d}$=12.54 Sfr.=0.07

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 25 SLU Xl=1.86
Sollecitazioni: N=-228.47 T_z=0.00 M_y=-805.47 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-5.69
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=373.00 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=41.95 Sfr.=0.32

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 62 SLU Xl=1.86
Sollecitazioni: N=-228.07 T_z=0.00 M_y=-941.76 T_y=0.00 M_z=-18.49 M_x=-6.32
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=373.00 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=50.21 Sfr.=0.33

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 62 SLU
Sollecitazioni: N=-228.07
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-706.32
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=373.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.03 $K_{c,y}$=0.87 $K_{c,z}$=0.74
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.48 $\sigma_{m,d}$=36.79 Sfr.=0.25

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 13 SND Xl=0.20
Sollecitazioni: N=292.10 T_z=289.17 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-1.97
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.61 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 25 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-228.47 T_z=967.53 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-5.69
Resistenze: K_{mod}=0.80
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 13 SND Xl=1.86
Sollecitazioni: N=292.10 T_z=0.00 M_y=-240.74 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-1.97
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.61 $\sigma_{m,d}$=12.54 Sfr.=0.07

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 62 SLU Xl=3.53
Sollecitazioni: N=-228.07 T_z=-1131.25 M_y=0.00 T_y=22.21 M_z=0.00 M_x=-6.32
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=4.95 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=3.53
Sollecitazioni: N=-228.07 T_z=-1131.25 M_y=0.00 T_y=22.21 M_z=0.00 M_x=-6.32
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=4.95 Sfr.=0.23

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 62 SLU Xl=1.86
Sollecitazioni: N=-228.07 T_z=0.00 M_y=-941.76 T_y=0.00 M_z=-18.49 M_x=-6.32
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.48 $\sigma_{m,d}$=-50.21 Sfr.=0.33

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=1.86
Sollecitazioni: N=-228.07 T_z=0.00 M_y=-941.76 T_y=0.00 M_z=-18.49 M_x=-6.32
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=50.21 Sfr.=0.33

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-622.83 T_z=289.17 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-1.99
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.30 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.26 (L/1256)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.16 (L/2025)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.35 (L/964)

Asta n. 2028 (2050 2109) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=2.04
Sollecitazioni: N=69.14 T_z=0.00 M_y=-364.87 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-1.68
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=389.00 $\lambda_{rel,y}$=1.51 $\lambda_{rel,z}$=2.10 $K_{c,y}$=0.40 $K_{c,z}$=0.22
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.48 $\sigma_{m,d}$=106.44 Sfr.=0.39

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=69.14 T_z=395.52 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-1.68
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00

Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.48 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=69.14 T_z=395.52 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-1.68
  Resistenze: K_{fi}=1.25
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=2.04
  Sollecitazioni: N=69.14 T_z=0.00 M_y=-364.87 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-1.68
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.48 $\sigma_{m,d}$=106.44 Sfr.=0.36

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=69.14 T_z=395.52 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-1.68
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=5.73 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=69.14 T_z=395.52 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-1.68
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=5.73 Sfr.=0.13

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=2.04
  Sollecitazioni: N=69.14 T_z=0.00 M_y=-364.87 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-1.68
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=106.44 Sfr.=0.35

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 62 SLU Xl=2.04
  Sollecitazioni: N=145.76 T_z=0.00 M_y=-1453.72 T_y=0.00 M_z=-28.80 M_x=-4.99
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=389.00 $\lambda_{rel,y}$=0.89 $\lambda_{rel,z}$=1.07 $K_{c,y}$=0.85 $K_{c,z}$=0.71
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.30 $\sigma_{m,d}$=77.51 Sfr.=0.52

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 1 SND Xl=2.04
  Sollecitazioni: N=-465.06 T_z=0.00 M_y=-364.87 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-1.84
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=389.00 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=19.00 Sfr.=0.10

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 1 SND
  Sollecitazioni: N=-465.06
  [Par.] $M_{y,sx}$=-0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-273.65
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=389.00 $\lambda_{rel,y}$=0.89 $\lambda_{rel,z}$=1.07 $K_{c,y}$=0.85 $K_{c,z}$=0.71
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.97 $\sigma_{m,d}$=14.25 Sfr.=0.09

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 13 SND Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=603.34 T_z=395.52 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-1.88
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.26 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 25 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=141.77 T_z=1345.73 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-4.98
  Resistenze: K_{mod}=0.80
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 62 SLU Xl=2.04
  Sollecitazioni: N=145.76 T_z=0.00 M_y=-1453.72 T_y=0.00 M_z=-28.80 M_x=-4.99
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.30 $\sigma_{m,d}$=77.51 Sfr.=0.52

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 62 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=145.76 T_z=1575.84 M_y=0.00 T_y=-31.22 M_z=0.00 M_x=-4.99
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=6.90 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.10

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=145.76 T_z=1575.84 M_y=0.00 T_y=-31.22 M_z=0.00 M_x=-4.99
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=6.90 Sfr.=0.32

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 1 SND Xl=2.04
  Sollecitazioni: N=-465.06 T_z=0.00 M_y=-364.87 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-1.84
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.97 $\sigma_{m,d}$=-19.00 Sfr.=0.10

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=2.04
  Sollecitazioni: N=145.76 T_z=0.00 M_y=-1453.72 T_y=0.00 M_z=-28.80 M_x=-4.99
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70

Tensioni: $\sigma_{m,d}$=77.51 Sfr.=0.52

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-465.06 T_z=395.52 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-1.84
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.97 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.50 (L/740)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.31 (L/1180)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.65 (L/570)

Asta n. 2028 (2109 2110) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=1.72
Sollecitazioni: N=40.01 T_z=0.00 M_y=-315.26 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=343.00 $\lambda_{rel,y}$=1.33 $\lambda_{rel,z}$=1.85 $K_{c,y}$=0.50 $K_{c,z}$=0.27
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.28 $\sigma_{m,d}$=91.97 Sfr.=0.33

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=40.01 T_z=367.65 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.28 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.72
Sollecitazioni: N=40.01 T_z=0.00 M_y=-315.26 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.28 $\sigma_{m,d}$=91.97 Sfr.=0.31

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=40.01 T_z=367.65 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=5.33 Sfr.=0.12

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.72
Sollecitazioni: N=40.01 T_z=0.00 M_y=-315.26 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=91.97 Sfr.=0.31

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 62 SLU Xl=1.72
Sollecitazioni: N=86.63 T_z=0.00 M_y=-1256.07 T_y=0.00 M_z=-24.88 M_x=-2.12
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=343.00 $\lambda_{rel,y}$=0.79 $\lambda_{rel,z}$=0.95 $K_{c,y}$=0.90 $K_{c,z}$=0.81
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.18 $\sigma_{m,d}$=66.98 Sfr.=0.45

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 1 SND Xl=1.72
Sollecitazioni: N=-338.35 T_z=0.00 M_y=-315.26 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=343.00 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=16.42 Sfr.=0.09

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 1 SND
Sollecitazioni: N=-338.35
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-236.45
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=343.00 $\lambda_{rel,y}$=0.79 $\lambda_{rel,z}$=0.95 $K_{c,y}$=0.90 $K_{c,z}$=0.81
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.70 $\sigma_{m,d}$=12.31 Sfr.=0.07

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 13 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=418.37 T_z=367.65 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.87 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 25 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=86.51 T_z=1250.91 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-2.14
Resistenze: K_{mod}=0.80
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 62 SLU Xl=1.72
Sollecitazioni: N=86.63 T_z=0.00 M_y=-1256.07 T_y=0.00 M_z=-24.88 M_x=-2.12
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.18 $\sigma_{m,d}$=66.98 Sfr.=0.45

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 62 SLU Xl=3.43
Sollecitazioni: N=86.63 T_z=-1464.81 M_y=0.00 T_y=29.02 M_z=0.00 M_x=-2.12
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=6.41 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.09

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=3.43
  Sollecitazioni: N=86.63 T_z=-1464.81 M_y=0.00 T_y=29.02 M_z=0.00 M_x=-2.12
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=6.41 Sfr.=0.30

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 1 SND Xl=1.72
  Sollecitazioni: N=-338.35 T_z=0.00 M_y=-315.26 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.70 $\sigma_{m,d}$=-16.42 Sfr.=0.09

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=1.72
  Sollecitazioni: N=86.63 T_z=0.00 M_y=-1256.07 T_y=0.00 M_z=-24.88 M_x=-2.12
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=66.98 Sfr.=0.45

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-338.35 T_z=367.65 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.70 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.37 (L/915)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.23 (L/1459)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.49 (L/705)

Asta n. 2028 (2110 2111) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=1.72
  Sollecitazioni: N=9.33 T_z=0.00 M_y=-315.26 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
  L=343.00 $\lambda_{rel,y}$=1.33 $\lambda_{rel,z}$=1.85 $K_{c,y}$=0.50 $K_{c,z}$=0.27
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.06 $\sigma_{m,d}$=91.97 Sfr.=0.33

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=9.33 T_z=367.65 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.06 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.72
  Sollecitazioni: N=9.33 T_z=0.00 M_y=-315.26 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.06 $\sigma_{m,d}$=91.97 Sfr.=0.31

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=9.33 T_z=367.65 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=5.33 Sfr.=0.12

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.72
  Sollecitazioni: N=9.33 T_z=0.00 M_y=-315.26 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=91.97 Sfr.=0.31

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 25 SLU Xl=1.72
  Sollecitazioni: N=7.39 T_z=0.00 M_y=-1072.65 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-2.03
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,t}$=105.93
  L=343.00 $\lambda_{rel,y}$=0.79 $\lambda_{rel,z}$=0.95 $K_{c,y}$=0.90 $K_{c,z}$=0.81
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 $\sigma_{m,d}$=55.87 Sfr.=0.42

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 1 SND Xl=1.72
  Sollecitazioni: N=-273.66 T_z=0.00 M_y=-315.26 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=343.00 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=16.42 Sfr.=0.09

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 62 SLU Xl=1.72
  Sollecitazioni: N=0.00 T_z=0.00 M_y=-1256.07 T_y=0.00 M_z=-24.88 M_x=-1.88
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=343.00 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=66.98 Sfr.=0.45

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 61 SLU
  Sollecitazioni: N=-5.11
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-804.49
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=-0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=343.00 $\lambda_{rel,y}$=0.79 $\lambda_{rel,z}$=0.95 $K_{c,y}$=0.90 $K_{c,z}$=0.81

Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 $\sigma_{m,d}$=41.90 Sfr.=0.28

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 13 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=292.32 T_z=367.65 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.61 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 25 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=7.39 T_z=1250.91 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-2.03
Resistenze: K_{mod}=0.80
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 25 SLU Xl=1.72
Sollecitazioni: N=7.39 T_z=0.00 M_y=-1072.65 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-2.03
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=105.93 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 $\sigma_{m,d}$=55.87 Sfr.=0.42

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 62 SLU Xl=3.43
Sollecitazioni: N=0.00 T_z=-1464.81 M_y=0.00 T_y=29.02 M_z=0.00 M_x=-1.88
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=6.41 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.09

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=3.43
Sollecitazioni: N=0.00 T_z=-1464.81 M_y=0.00 T_y=29.02 M_z=0.00 M_x=-1.88
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=6.41 Sfr.=0.30

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 61 SLU Xl=1.72
Sollecitazioni: N=-5.11 T_z=0.00 M_y=-1072.65 T_y=0.00 M_z=-41.47 M_x=-1.30
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 $\sigma_{m,d}$=58.46 Sfr.=0.39

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=1.72
Sollecitazioni: N=0.00 T_z=0.00 M_y=-1256.07 T_y=0.00 M_z=-24.88 M_x=-1.88
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=66.98 Sfr.=0.45

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-273.66 T_z=367.65 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.57 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.37 (L/915)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.23 (L/1460)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.49 (L/705)

Asta n. 2028 (2111 2051) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=1.04
Sollecitazioni: N=15.78 T_z=0.00 M_y=-114.84 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=5.38
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=227.00 $\lambda_{rel,y}$=0.88 $\lambda_{rel,z}$=1.23 $K_{c,y}$=0.85 $K_{c,z}$=0.58
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.11 $\sigma_{m,d}$=33.50 Sfr.=0.12

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=15.78 T_z=221.90 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=5.38
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.11 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=15.78 T_z=221.90 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=5.38
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.04
Sollecitazioni: N=15.78 T_z=0.00 M_y=-114.84 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=5.38
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.11 $\sigma_{m,d}$=33.50 Sfr.=0.11

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=2.07
Sollecitazioni: N=15.78 T_z=-221.92 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=5.38
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=3.22 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=2.07
Sollecitazioni: N=15.78 T_z=-221.92 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=5.38
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75

Tensioni: τ_d=3.22 Sfr.=0.07

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.04
Sollecitazioni: N=15.78 T_z=0.00 M_y=-114.84 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=5.38
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=33.50 Sfr.=0.11

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 26 SLU Xl=1.04
Sollecitazioni: N=2.49 T_z=0.00 M_y=-348.97 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=14.28
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,t}$=105.93
L=227.00 $\lambda_{rel,y}$=0.52 $\lambda_{rel,z}$=0.63 $K_{c,y}$=0.97 $K_{c,z}$=0.95
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=18.18 Sfr.=0.14

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 25 SLU Xl=1.04
Sollecitazioni: N=-1.22 T_z=0.00 M_y=-390.73 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=15.80
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=227.00 $\lambda_{rel,m}$=0.21 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=20.35 Sfr.=0.15

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 62 SLU Xl=1.04
Sollecitazioni: N=-6.32 T_z=0.00 M_y=-457.54 T_y=0.00 M_z=-9.06 M_x=15.57
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=227.00 $\lambda_{rel,m}$=0.21 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=24.40 Sfr.=0.16

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 62 SLU
Sollecitazioni: N=-6.32
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.01 $M_{y,eq}$=-343.15
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=227.00 $\lambda_{rel,y}$=0.52 $\lambda_{rel,z}$=0.63 $K_{c,y}$=0.97 $K_{c,z}$=0.95
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 $\sigma_{m,d}$=17.87 Sfr.=0.12

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 13 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=228.65 T_z=221.90 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=5.55
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.48 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 25 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1.22 T_z=754.99 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=15.80
Resistenze: K_{mod}=0.80
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.02 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 26 SLU Xl=1.04
Sollecitazioni: N=2.49 T_z=0.00 M_y=-348.97 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=14.28
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=105.93 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=18.18 Sfr.=0.14

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 62 SLU Xl=2.07
Sollecitazioni: N=-6.32 T_z=-884.18 M_y=0.00 T_y=17.51 M_z=0.00 M_x=15.57
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=3.87 $\tau_{tor,d}$=0.02 Sfr.=0.03

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=2.07
Sollecitazioni: N=-6.32 T_z=-884.18 M_y=0.00 T_y=17.51 M_z=0.00 M_x=15.57
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=3.87 Sfr.=0.18

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 62 SLU Xl=1.04
Sollecitazioni: N=-6.32 T_z=0.00 M_y=-457.54 T_y=0.00 M_z=-9.06 M_x=15.57
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 $\sigma_{m,d}$=-24.40 Sfr.=0.16

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=1.04
Sollecitazioni: N=-6.32 T_z=0.00 M_y=-457.54 T_y=0.00 M_z=-9.06 M_x=15.57
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=24.40 Sfr.=0.16

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-197.10 T_z=221.90 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=5.69
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.41 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.04 (L/5041)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.03 (L/7765)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.05 (L/3939)

Asta n. 2029 (-2554 -2555) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=1.57
  Sollecitazioni: N=15.65 T_z=0.00 M_y=-237.28 T_y=0.00 M_z=24.94 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
  L=314.00 $\lambda_{rel,y}$=1.22 $\lambda_{rel,z}$=1.70 $K_{c,y}$=0.59 $K_{c,z}$=0.32
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.11 $\sigma_{m,d}$=79.35 Sfr.=0.28

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=15.65 T_z=302.27 M_y=0.00 T_y=31.77 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.11 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.57
  Sollecitazioni: N=15.65 T_z=0.00 M_y=-237.28 T_y=0.00 M_z=24.94 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.11 $\sigma_{m,d}$=79.35 Sfr.=0.25

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=3.14
  Sollecitazioni: N=15.65 T_z=-302.27 M_y=0.00 T_y=-31.77 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=4.41 Sfr.=0.10

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.57
  Sollecitazioni: N=15.65 T_z=0.00 M_y=-237.28 T_y=0.00 M_z=24.94 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=79.35 Sfr.=0.25

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 62 SLU Xl=1.57
  Sollecitazioni: N=30.35 T_z=0.00 M_y=-939.47 T_y=0.00 M_z=80.04 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=314.00 $\lambda_{rel,y}$=0.72 $\lambda_{rel,z}$=0.87 $K_{c,y}$=0.92 $K_{c,z}$=0.86
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.06 $\sigma_{m,d}$=53.93 Sfr.=0.35

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 1 SND Xl=1.57
  Sollecitazioni: N=-140.74 T_z=0.00 M_y=-237.28 T_y=0.00 M_z=24.94 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=314.00 $\lambda_{rel,m}$=0.25 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=13.92 Sfr.=0.07

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 1 SND
  Sollecitazioni: N=-140.74
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-177.96
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=18.70
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=314.00 $\lambda_{rel,y}$=0.72 $\lambda_{rel,z}$=0.87 $K_{c,y}$=0.92 $K_{c,z}$=0.86
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.29 $\sigma_{m,d}$=10.44 Sfr.=0.06

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 13 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=172.05 T_z=302.27 M_y=0.00 T_y=31.77 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.36 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 62 SLU Xl=1.57
  Sollecitazioni: N=30.35 T_z=0.00 M_y=-939.47 T_y=0.00 M_z=80.04 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.06 $\sigma_{m,d}$=53.93 Sfr.=0.35

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=3.14
  Sollecitazioni: N=30.35 T_z=-1196.78 M_y=0.00 T_y=-101.97 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=5.25 Sfr.=0.24

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 1 SND Xl=1.57
  Sollecitazioni: N=-140.74 T_z=0.00 M_y=-237.28 T_y=0.00 M_z=24.94 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.29 $\sigma_{m,d}$=-13.92 Sfr.=0.07

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=1.57
  Sollecitazioni: N=30.35 T_z=0.00 M_y=-939.47 T_y=0.00 M_z=80.04 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=53.93 Sfr.=0.35

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-140.74 T_z=302.27 M_y=0.00 T_y=31.77 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.29 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.24 (L/1327) $f_{Z,L}$=0.23 (L/1336)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.15 (L/2127)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.31 (L/1020) $f_{z,L}$=0.31 (L/1028)

Asta n. 2029 (-2555 -2556) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=1.49
  Sollecitazioni: N=7.14 T_z=0.00 M_y=-212.28 T_y=0.00 M_z=22.31 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
  L=297.00 $\lambda_{rel,y}$=1.15 $\lambda_{rel,z}$=1.61 $K_{c,y}$=0.64 $K_{c,z}$=0.36
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.05 $\sigma_{m,d}$=70.99 Sfr.=0.25

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=7.14 T_z=285.90 M_y=0.00 T_y=30.05 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.05 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.49
  Sollecitazioni: N=7.14 T_z=0.00 M_y=-212.28 T_y=0.00 M_z=22.31 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.05 $\sigma_{m,d}$=70.99 Sfr.=0.23

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=2.97
  Sollecitazioni: N=7.14 T_z=-285.90 M_y=0.00 T_y=-30.05 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=4.17 Sfr.=0.10

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.49
  Sollecitazioni: N=7.14 T_z=0.00 M_y=-212.28 T_y=0.00 M_z=22.31 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=70.99 Sfr.=0.23

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 62 SLU Xl=1.49
  Sollecitazioni: N=11.18 T_z=0.00 M_y=-840.49 T_y=0.00 M_z=71.61 M_x=-1.45
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=297.00 $\lambda_{rel,y}$=0.68 $\lambda_{rel,z}$=0.82 $K_{c,y}$=0.94 $K_{c,z}$=0.89
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 $\sigma_{m,d}$=48.25 Sfr.=0.32

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 36 SLU Xl=1.49
  Sollecitazioni: N=-102.96 T_z=0.00 M_y=-716.77 T_y=0.00 M_z=75.33 M_x=-1.40
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=297.00 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=42.04 Sfr.=0.27

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 36 SLU
  Sollecitazioni: N=-102.96
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-537.58
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=56.50
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=297.00 $\lambda_{rel,y}$=0.68 $\lambda_{rel,z}$=0.82 $K_{c,y}$=0.94 $K_{c,z}$=0.89
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.21 $\sigma_{m,d}$=31.53 Sfr.=0.21

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 13 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=264.24 T_z=285.90 M_y=0.00 T_y=30.05 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.55 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 25 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=13.98 T_z=965.35 M_y=0.00 T_y=101.46 M_z=0.00 M_x=-1.40
  Resistenze: K_{mod}=0.80
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 62 SLU Xl=1.49
  Sollecitazioni: N=11.18 T_z=0.00 M_y=-840.49 T_y=0.00 M_z=71.61 M_x=-1.45
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 $\sigma_{m,d}$=48.25 Sfr.=0.32

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 62 SLU Xl=2.97
  Sollecitazioni: N=11.18 T_z=-1131.98 M_y=0.00 T_y=-96.44 M_z=0.00 M_x=-1.45
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=4.97 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=2.97
  Sollecitazioni: N=11.18 T_z=-1131.98 M_y=0.00 T_y=-96.44 M_z=0.00 M_x=-1.45
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=4.97 Sfr.=0.23

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 36 SLU Xl=1.49
  Sollecitazioni: N=-102.96 T_z=0.00 M_y=-716.77 T_y=0.00 M_z=75.33 M_x=-1.40

Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.21 $\sigma_{m,d}$=-42.04 Sfr.=0.27

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=1.49
Sollecitazioni: N=11.18 T_z=0.00 M_y=-840.49 T_y=0.00 M_z=71.61 M_x=-1.45
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=48.25 Sfr.=0.31

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-249.95 T_z=285.90 M_y=0.00 T_y=30.05 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.52 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.19 (L/1567) $f_{Z,L}$=0.19 (L/1580)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.12 (L/2513)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.25 (L/1205) $f_{Z,L}$=0.24 (L/1215)

Asta n. 2029 (-2556 -2557) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=1.89
Sollecitazioni: N=0.00 T_z=0.00 M_y=-343.86 T_y=0.00 M_z=36.14 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=378.00 $\lambda_{rel,m}$=0.42 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=114.99 Sfr.=0.40

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=0.00 T_z=363.88 M_y=0.00 T_y=38.24 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=5.30 Sfr.=0.12

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.89
Sollecitazioni: N=0.00 T_z=0.00 M_y=-343.86 T_y=0.00 M_z=36.14 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=114.99 Sfr.=0.37

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 25 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=2.54 T_z=0.00 M_y=-1161.05 T_y=0.00 M_z=122.03 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,t}$=105.93
L=378.00 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=68.10 Sfr.=0.50

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 62 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=0.00 T_z=0.00 M_y=-1361.46 T_y=0.00 M_z=116.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=378.00 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=78.16 Sfr.=0.51

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 36 SLU
Sollecitazioni: N=-120.50
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.01 $M_{y,eq}$=-870.79
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=91.52
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=378.00 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.25 $\sigma_{m,d}$=51.07 Sfr.=0.33

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 13 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=446.86 T_z=363.88 M_y=0.00 T_y=38.24 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.93 Sfr.=0.01

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 25 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=2.54 T_z=0.00 M_y=-1161.05 T_y=0.00 M_z=122.03 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=105.93 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=68.10 Sfr.=0.50

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=3.78
Sollecitazioni: N=0.00 T_z=-1440.71 M_y=0.00 T_y=-122.75 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=6.33 Sfr.=0.29

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 36 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-120.50 T_z=0.00 M_y=-1161.05 T_y=0.00 M_z=122.03 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.25 $\sigma_{m,d}$=-68.10 Sfr.=0.44

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=0.00 T_z=0.00 M_y=-1361.46 T_y=0.00 M_z=116.00 M_x=0.00

Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=78.16 Sfr.=0.51

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-446.08 T_z=363.88 M_y=0.00 T_y=38.24 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.93 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.50 (L/760) $f_{Z,L}$=0.49 (L/766)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.31 (L/1219) $f_{Z,L}$=0.31 (L/1226)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.65 (L/584) $f_{Z,L}$=0.64 (L/589)

Asta n. 2029 (-2557 -2558) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-16.68 T_z=0.00 M_y=-343.86 T_y=0.00 M_z=36.14 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=378.00 $\lambda_{rel,m}$=0.42 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=114.99 Sfr.=0.40

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
Sollecitazioni: N=-16.68
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-257.90
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=27.11
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=378.00 $\lambda_{rel,y}$=1.47 $\lambda_{rel,z}$=2.04 $K_{c,y}$=0.42 $K_{c,z}$=0.23
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.12 $\sigma_{m,d}$=86.24 Sfr.=0.30

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=3.78
Sollecitazioni: N=-16.68 T_z=-363.88 M_y=0.00 T_y=-38.25 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=5.30 Sfr.=0.12

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-16.68 T_z=0.00 M_y=-343.86 T_y=0.00 M_z=36.14 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.12 $\sigma_{m,d}$=-114.99 Sfr.=0.37

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-16.68 T_z=0.00 M_y=-343.86 T_y=0.00 M_z=36.14 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=114.99 Sfr.=0.37

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-16.68 T_z=363.88 M_y=0.00 T_y=38.24 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.12 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 49 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=87.70 T_z=0.00 M_y=-1161.05 T_y=0.00 M_z=122.03 M_x=1.18
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=378.00 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.18 $\sigma_{m,d}$=68.10 Sfr.=0.44

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 62 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-37.26 T_z=0.00 M_y=-1361.46 T_y=0.00 M_z=115.99 M_x=1.09
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=378.00 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=78.16 Sfr.=0.51

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 62 SLU
Sollecitazioni: N=-37.26
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.01 $M_{y,eq}$=-1021.10
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=87.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=378.00 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.08 $\sigma_{m,d}$=58.62 Sfr.=0.38

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 13 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=553.11 T_z=363.88 M_y=0.00 T_y=38.24 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.15 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 25 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-30.14 T_z=1228.63 M_y=0.00 T_y=129.13 M_z=0.00 M_x=1.18
Resistenze: K_{mod}=0.80
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 49 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=87.70 T_z=0.00 M_y=-1161.05 T_y=0.00 M_z=122.03 M_x=1.18
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.18 $\sigma_{m,d}$=68.10 Sfr.=0.44

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 62 SLU Xl=3.78
  Sollecitazioni: N=-37.26 T_z=-1440.71 M_y=0.00 T_y=-122.75 M_z=0.00 M_x=1.09
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=6.33 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.08

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=3.78
  Sollecitazioni: N=-37.26 T_z=-1440.71 M_y=0.00 T_y=-122.75 M_z=0.00 M_x=1.09
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=6.33 Sfr.=0.29

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 62 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-37.26 T_z=0.00 M_y=-1361.46 T_y=0.00 M_z=115.99 M_x=1.09
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.08 $\sigma_{m,d}$=-78.16 Sfr.=0.51

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-37.26 T_z=0.00 M_y=-1361.46 T_y=0.00 M_z=115.99 M_x=1.09
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=78.16 Sfr.=0.51

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-586.46 T_z=363.88 M_y=0.00 T_y=38.24 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.22 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.50 (L/760) $f_{z,L}$=0.49 (L/766)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.31 (L/1219) $f_{z,L}$=0.31 (L/1226)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.65 (L/584) $f_{z,L}$=0.64 (L/589)

Asta n. 2029 (-2558 -2559) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=1.87
  Sollecitazioni: N=-22.08 T_z=0.00 M_y=-336.62 T_y=0.00 M_z=35.38 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=374.00 $\lambda_{rel,m}$=0.41 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=112.57 Sfr.=0.39

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
  Sollecitazioni: N=-22.08
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-252.47
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=26.54
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=374.00 $\lambda_{rel,y}$=1.45 $\lambda_{rel,z}$=2.02 $K_{c,y}$=0.43 $K_{c,z}$=0.23
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.15 $\sigma_{m,d}$=84.43 Sfr.=0.30

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=3.74
  Sollecitazioni: N=-22.08 T_z=-360.02 M_y=0.00 T_y=-37.84 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=5.25 Sfr.=0.12

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.87
  Sollecitazioni: N=-22.08 T_z=0.00 M_y=-336.62 T_y=0.00 M_z=35.38 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.15 $\sigma_{m,d}$=-112.57 Sfr.=0.36

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.87
  Sollecitazioni: N=-22.08 T_z=0.00 M_y=-336.62 T_y=0.00 M_z=35.38 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=112.57 Sfr.=0.36

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-22.08 T_z=360.02 M_y=0.00 T_y=37.84 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.15 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 62 SLU Xl=1.87
  Sollecitazioni: N=1.03 T_z=0.00 M_y=-1332.80 T_y=0.00 M_z=113.55 M_x=1.70
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=374.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.03 $K_{c,y}$=0.87 $K_{c,z}$=0.74
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.00 $\sigma_{m,d}$=76.51 Sfr.=0.50

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 25 SLU Xl=1.87
  Sollecitazioni: N=-2.26 T_z=0.00 M_y=-1136.61 T_y=0.00 M_z=119.46 M_x=1.36
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=374.00 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=66.66 Sfr.=0.49

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 25 SLU
  Sollecitazioni: N=-2.26
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-852.45
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=89.60
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=374.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.03 $K_{c,y}$=0.87 $K_{c,z}$=0.74
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.00 $\sigma_{m,d}$=50.00 Sfr.=0.36

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 13 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=414.87 T_z=360.02 M_y=0.00 T_y=37.84 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.86 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 62 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=1.03 T_z=1425.45 M_y=0.00 T_y=121.45 M_z=0.00 M_x=1.70
  Resistenze: K_{mod}=0.90
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 62 SLU Xl=1.87
  Sollecitazioni: N=1.03 T_z=0.00 M_y=-1332.80 T_y=0.00 M_z=113.55 M_x=1.70
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.00 $\sigma_{m,d}$=76.51 Sfr.=0.50

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 62 SLU Xl=3.74
  Sollecitazioni: N=1.03 T_z=-1425.45 M_y=0.00 T_y=-121.45 M_z=0.00 M_x=1.70
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=6.26 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.08

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=3.74
  Sollecitazioni: N=1.03 T_z=-1425.45 M_y=0.00 T_y=-121.45 M_z=0.00 M_x=1.70
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=6.26 Sfr.=0.29

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 25 SLU Xl=1.87
  Sollecitazioni: N=-2.26 T_z=0.00 M_y=-1136.61 T_y=0.00 M_z=119.46 M_x=1.36
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.00 $\sigma_{m,d}$=66.66 Sfr.=0.49

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=1.87
  Sollecitazioni: N=1.03 T_z=0.00 M_y=-1332.80 T_y=0.00 M_z=113.55 M_x=1.70
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=76.51 Sfr.=0.50

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-459.03 T_z=360.02 M_y=0.00 T_y=37.84 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.96 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.48 (L/785) $f_{z,L}$=0.47 (L/791)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.30 (L/1258) $f_{z,L}$=0.30 (L/1266)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.62 (L/603) $f_{z,L}$=0.61 (L/608)

Asta n. 2029 (-2559 -2560) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=1.86
  Sollecitazioni: N=-43.49 T_z=0.00 M_y=-334.82 T_y=0.00 M_z=35.19 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=373.00 $\lambda_{rel,m}$=0.41 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=111.97 Sfr.=0.39

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
  Sollecitazioni: N=-43.49
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-251.12
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=26.39
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=373.00 $\lambda_{rel,y}$=1.45 $\lambda_{rel,z}$=2.02 $K_{c,y}$=0.43 $K_{c,z}$=0.23
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.30 $\sigma_{m,d}$=83.98 Sfr.=0.30

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=3.73
  Sollecitazioni: N=-43.49 T_z=-359.06 M_y=0.00 T_y=-37.74 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75

Tensioni: τ_d=5.23 Sfr.=0.12

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.86
  Sollecitazioni: N=-43.49 T_z=0.00 M_y=-334.82 T_y=0.00 M_z=35.19 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.30 $\sigma_{m,d}$=-111.97 Sfr.=0.36

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.86
  Sollecitazioni: N=-43.49 T_z=0.00 M_y=-334.82 T_y=0.00 M_z=35.19 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=111.97 Sfr.=0.36

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-43.49 T_z=359.06 M_y=0.00 T_y=37.74 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.30 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 49 SLU Xl=1.86
  Sollecitazioni: N=28.77 T_z=0.00 M_y=-1130.54 T_y=0.00 M_z=118.82 M_x=-1.46
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=373.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.03 $K_{c,y}$=0.87 $K_{c,z}$=0.74
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.06 $\sigma_{m,d}$=66.31 Sfr.=0.43

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 62 SLU Xl=1.86
  Sollecitazioni: N=-41.03 T_z=0.00 M_y=-1325.68 T_y=0.00 M_z=112.95 M_x=-1.73
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=373.00 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=76.10 Sfr.=0.50

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 62 SLU
  Sollecitazioni: N=-41.03
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-994.26
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=84.71
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=373.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.03 $K_{c,y}$=0.87 $K_{c,z}$=0.74
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.09 $\sigma_{m,d}$=57.08 Sfr.=0.37

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 13 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=283.55 T_z=359.06 M_y=0.00 T_y=37.74 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.59 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 62 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-41.03 T_z=1421.64 M_y=0.00 T_y=121.12 M_z=0.00 M_x=-1.73
  Resistenze: K_{mod}=0.90
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 49 SLU Xl=1.86
  Sollecitazioni: N=28.77 T_z=0.00 M_y=-1130.54 T_y=0.00 M_z=118.82 M_x=-1.46
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.06 $\sigma_{m,d}$=66.31 Sfr.=0.43

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 62 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-41.03 T_z=1421.64 M_y=0.00 T_y=121.12 M_z=0.00 M_x=-1.73
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=6.24 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.08

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-41.03 T_z=1421.64 M_y=0.00 T_y=121.12 M_z=0.00 M_x=-1.73
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=6.24 Sfr.=0.29

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 62 SLU Xl=1.86
  Sollecitazioni: N=-41.03 T_z=0.00 M_y=-1325.68 T_y=0.00 M_z=112.95 M_x=-1.73
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.09 $\sigma_{m,d}$=-76.10 Sfr.=0.50

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=1.86
  Sollecitazioni: N=-41.03 T_z=0.00 M_y=-1325.68 T_y=0.00 M_z=112.95 M_x=-1.73
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=76.10 Sfr.=0.50

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-370.53 T_z=359.06 M_y=0.00 T_y=37.74 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.77 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.47 (L/791) $f_{Z,L}$=0.47 (L/797)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.29 (L/1269) $f_{Z,L}$=0.29 (L/1276)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.61 (L/608) $f_{Z,L}$=0.61 (L/613)

Asta n. 2029 (-2560 -2561) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=1.88
  Sollecitazioni: N=-53.44 T_z=0.00 M_y=-340.23 T_y=0.00 M_z=35.76 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=376.00 $\lambda_{rel,m}$=0.41 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=113.78 Sfr.=0.40

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
  Sollecitazioni: N=-53.44
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-255.17
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=26.82
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=376.00 $\lambda_{rel,y}$=1.46 $\lambda_{rel,z}$=2.03 $K_{c,y}$=0.43 $K_{c,z}$=0.23
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.37 $\sigma_{m,d}$=85.33 Sfr.=0.30

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=3.76
  Sollecitazioni: N=-53.44 T_z=-361.95 M_y=0.00 T_y=-38.04 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=5.28 Sfr.=0.12

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.88
  Sollecitazioni: N=-53.44 T_z=0.00 M_y=-340.23 T_y=0.00 M_z=35.76 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.37 $\sigma_{m,d}$=-113.78 Sfr.=0.36

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.88
  Sollecitazioni: N=-53.44 T_z=0.00 M_y=-340.23 T_y=0.00 M_z=35.76 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=113.78 Sfr.=0.36

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-53.44 T_z=361.95 M_y=0.00 T_y=38.04 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.37 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 48 SLU Xl=1.88
  Sollecitazioni: N=19.97 T_z=0.00 M_y=-822.95 T_y=0.00 M_z=86.49 M_x=1.06
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=376.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.74
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.04 $\sigma_{m,d}$=48.27 Sfr.=0.31

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 62 SLU Xl=1.88
  Sollecitazioni: N=-73.68 T_z=0.00 M_y=-1347.09 T_y=0.00 M_z=114.77 M_x=1.57
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=376.00 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=77.33 Sfr.=0.50

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 62 SLU
  Sollecitazioni: N=-73.68
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-1010.32
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=86.08
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=376.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.74
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.15 $\sigma_{m,d}$=58.00 Sfr.=0.38

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 13 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=124.42 T_z=361.95 M_y=0.00 T_y=38.04 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.26 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 25 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-77.74 T_z=1222.12 M_y=0.00 T_y=128.45 M_z=0.00 M_x=1.41
  Resistenze: K_{mod}=0.80
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 48 SLU Xl=1.88
  Sollecitazioni: N=19.97 T_z=0.00 M_y=-822.95 T_y=0.00 M_z=86.49 M_x=1.06
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.04 $\sigma_{m,d}$=48.27 Sfr.=0.31

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 62 SLU Xl=3.76
  Sollecitazioni: N=-73.68 T_z=-1433.07 M_y=0.00 T_y=-122.10 M_z=0.00 M_x=1.57
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=6.29 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.08

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=3.76
  Sollecitazioni: N=-73.68 T_z=-1433.07 M_y=0.00 T_y=-122.10 M_z=0.00 M_x=1.57
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=6.29 Sfr.=0.29

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 62 SLU Xl=1.88
  Sollecitazioni: N=-73.68 T_z=0.00 M_y=-1347.09 T_y=0.00 M_z=114.77 M_x=1.57
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.15 $\sigma_{m,d}$=-77.33 Sfr.=0.50

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=1.88
  Sollecitazioni: N=-73.68 T_z=0.00 M_y=-1347.09 T_y=0.00 M_z=114.77 M_x=1.57
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=77.33 Sfr.=0.50

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-231.30 T_z=361.95 M_y=0.00 T_y=38.04 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.48 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.49 (L/772) $f_{Z,L}$=0.48 (L/778)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.30 (L/1238) $f_{Z,L}$=0.30 (L/1245)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.63 (L/594) $f_{Z,L}$=0.63 (L/598)

Asta n. 2029 (-2561 -2562) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=1.88
  Sollecitazioni: N=-49.41 T_z=0.00 M_y=-340.23 T_y=0.00 M_z=35.76 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=376.00 $\lambda_{rel,m}$=0.41 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=113.78 Sfr.=0.40

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
  Sollecitazioni: N=-49.41
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-255.17
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=26.82
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=376.00 $\lambda_{rel,y}$=1.46 $\lambda_{rel,z}$=2.03 $K_{c,y}$=0.43 $K_{c,z}$=0.23
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.34 $\sigma_{m,d}$=85.33 Sfr.=0.30

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=3.76
  Sollecitazioni: N=-49.41 T_z=-361.95 M_y=0.00 T_y=-38.04 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=5.28 Sfr.=0.12

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.88
  Sollecitazioni: N=-49.41 T_z=0.00 M_y=-340.23 T_y=0.00 M_z=35.76 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.34 $\sigma_{m,d}$=-113.78 Sfr.=0.36

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.88
  Sollecitazioni: N=-49.41 T_z=0.00 M_y=-340.23 T_y=0.00 M_z=35.76 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=113.78 Sfr.=0.36

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-49.41 T_z=361.95 M_y=0.00 T_y=38.04 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.34 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 62 SLU Xl=1.88
  Sollecitazioni: N=-66.68 T_z=0.00 M_y=-1347.09 T_y=0.00 M_z=114.77 M_x=-1.44
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=376.00 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=77.33 Sfr.=0.50

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 62 SLU
  Sollecitazioni: N=-66.68
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-1010.32
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=86.08
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=376.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.74
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.14 $\sigma_{m,d}$=58.00 Sfr.=0.38

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 25 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-73.23 T_z=1222.12 M_y=0.00 T_y=128.45 M_z=0.00 M_x=-1.31

Resistenze: K_{mod}=0.80
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 62 SLU Xl=3.76
Sollecitazioni: N=-66.68 T_z=-1433.07 M_y=0.00 T_y=-122.10 M_z=0.00 M_x=-1.44
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=6.29 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.08

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=3.76
Sollecitazioni: N=-66.68 T_z=-1433.07 M_y=0.00 T_y=-122.10 M_z=0.00 M_x=-1.44
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=6.29 Sfr.=0.29

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 62 SLU Xl=1.88
Sollecitazioni: N=-66.68 T_z=0.00 M_y=-1347.09 T_y=0.00 M_z=114.77 M_x=-1.44
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.14 $\sigma_{m,d}$=-77.33 Sfr.=0.50

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=1.88
Sollecitazioni: N=-66.68 T_z=0.00 M_y=-1347.09 T_y=0.00 M_z=114.77 M_x=-1.44
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=77.33 Sfr.=0.50

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 35 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-142.60 T_z=875.48 M_y=0.00 T_y=92.02 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.30 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.49 (L/772) $f_{Z,L}$=0.48 (L/778)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.30 (L/1239) $f_{Z,L}$=0.30 (L/1245)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.63 (L/593) $f_{Z,L}$=0.63 (L/598)

Asta n. 2029 (-2562 -2563) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=1.87
Sollecitazioni: N=-51.52 T_z=0.00 M_y=-336.62 T_y=0.00 M_z=35.38 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=374.00 $\lambda_{rel,m}$=0.41 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=112.57 Sfr.=0.39

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
Sollecitazioni: N=-51.52
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-252.47
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=26.54
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=374.00 $\lambda_{rel,y}$=1.45 $\lambda_{rel,z}$=2.02 $K_{c,y}$=0.43 $K_{c,z}$=0.23
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.36 $\sigma_{m,d}$=84.43 Sfr.=0.30

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-51.52 T_z=360.02 M_y=0.00 T_y=37.84 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=5.25 Sfr.=0.12

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.87
Sollecitazioni: N=-51.52 T_z=0.00 M_y=-336.62 T_y=0.00 M_z=35.38 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.36 $\sigma_{m,d}$=-112.57 Sfr.=0.36

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.87
Sollecitazioni: N=-51.52 T_z=0.00 M_y=-336.62 T_y=0.00 M_z=35.38 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=112.57 Sfr.=0.36

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-51.52 T_z=360.02 M_y=0.00 T_y=37.84 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.36 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 13 SND Xl=1.87
Sollecitazioni: N=89.51 T_z=0.00 M_y=-336.62 T_y=0.00 M_z=35.38 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
L=374.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.03 $K_{c,y}$=0.87 $K_{c,z}$=0.74
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.19 $\sigma_{m,d}$=19.74 Sfr.=0.11

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 62 SLU Xl=1.87
Sollecitazioni: N=-58.36 T_z=0.00 M_y=-1332.80 T_y=0.00 M_z=113.55 M_x=1.94
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70

Ltors=374.00 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=76.51 Sfr.=0.50

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 62 SLU
Sollecitazioni: N=-58.36
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-999.60
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=85.16
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=374.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.03 $K_{c,y}$=0.87 $K_{c,z}$=0.74
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.12 $\sigma_{m,d}$=57.39 Sfr.=0.38

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 13 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=89.51 T_z=360.02 M_y=0.00 T_y=37.84 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.19 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 25 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-79.14 T_z=1215.62 M_y=0.00 T_y=127.77 M_z=0.00 M_x=1.79
Resistenze: K_{mod}=0.80
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 13 SND Xl=1.87
Sollecitazioni: N=89.51 T_z=0.00 M_y=-336.62 T_y=0.00 M_z=35.38 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.19 $\sigma_{m,d}$=19.74 Sfr.=0.11

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-58.36 T_z=1425.45 M_y=0.00 T_y=121.45 M_z=0.00 M_x=1.94
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=6.26 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.08

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-58.36 T_z=1425.45 M_y=0.00 T_y=121.45 M_z=0.00 M_x=1.94
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=6.26 Sfr.=0.29

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 62 SLU Xl=1.87
Sollecitazioni: N=-58.36 T_z=0.00 M_y=-1332.80 T_y=0.00 M_z=113.55 M_x=1.94
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.12 $\sigma_{m,d}$=-76.51 Sfr.=0.50

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=1.87
Sollecitazioni: N=-58.36 T_z=0.00 M_y=-1332.80 T_y=0.00 M_z=113.55 M_x=1.94
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=76.51 Sfr.=0.50

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-192.55 T_z=360.02 M_y=0.00 T_y=37.84 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.40 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.48 (L/785) $f_{Z,L}$=0.47 (L/790)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.30 (L/1258) $f_{Z,L}$=0.30 (L/1265)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.62 (L/603) $f_{Z,L}$=0.61 (L/608)

Asta n. 2029 (-2563 -2564) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=1.86
Sollecitazioni: N=-26.23 T_z=0.00 M_y=-334.82 T_y=0.00 M_z=35.19 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=373.00 $\lambda_{rel,m}$=0.41 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=111.97 Sfr.=0.39

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
Sollecitazioni: N=-26.23
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-251.12
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=26.39
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=373.00 $\lambda_{rel,y}$=1.45 $\lambda_{rel,z}$=2.02 $K_{c,y}$=0.43 $K_{c,z}$=0.23
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.18 $\sigma_{m,d}$=83.98 Sfr.=0.30

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=3.73
Sollecitazioni: N=-26.23 T_z=-359.06 M_y=0.00 T_y=-37.74 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=5.23 Sfr.=0.12

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.86

Sollecitazioni: N=-26.23 T_z=0.00 M_y=-334.82 T_y=0.00 M_z=35.19 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.18 $\sigma_{m,d}$=-111.97 Sfr.=0.36

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.86
Sollecitazioni: N=-26.23 T_z=0.00 M_y=-334.82 T_y=0.00 M_z=35.19 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=111.97 Sfr.=0.36

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-26.23 T_z=359.06 M_y=0.00 T_y=37.74 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.18 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 13 SND Xl=1.86
Sollecitazioni: N=271.89 T_z=0.00 M_y=-334.82 T_y=0.00 M_z=35.19 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
L=373.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.03 $K_{c,y}$=0.87 $K_{c,z}$=0.74
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.57 $\sigma_{m,d}$=19.64 Sfr.=0.11

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 62 SLU Xl=1.86
Sollecitazioni: N=-5.59 T_z=0.00 M_y=-1325.68 T_y=0.00 M_z=112.95 M_x=-2.10
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=373.00 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=76.10 Sfr.=0.50

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 62 SLU
Sollecitazioni: N=-5.59
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-994.26
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=84.71
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=373.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.03 $K_{c,y}$=0.87 $K_{c,z}$=0.74
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 $\sigma_{m,d}$=57.08 Sfr.=0.37

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 13 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=271.89 T_z=359.06 M_y=0.00 T_y=37.74 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.57 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 25 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-22.20 T_z=1212.37 M_y=0.00 T_y=127.42 M_z=0.00 M_x=-1.87
Resistenze: K_{mod}=0.80
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 13 SND Xl=1.86
Sollecitazioni: N=271.89 T_z=0.00 M_y=-334.82 T_y=0.00 M_z=35.19 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.57 $\sigma_{m,d}$=19.64 Sfr.=0.11

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-5.59 T_z=1421.64 M_y=0.00 T_y=121.12 M_z=0.00 M_x=-2.10
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=6.24 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.08

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-5.59 T_z=1421.64 M_y=0.00 T_y=121.12 M_z=0.00 M_x=-2.10
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=6.24 Sfr.=0.29

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 62 SLU Xl=1.86
Sollecitazioni: N=-5.59 T_z=0.00 M_y=-1325.68 T_y=0.00 M_z=112.95 M_x=-2.10
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 $\sigma_{m,d}$=76.10 Sfr.=0.50

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=1.86
Sollecitazioni: N=-5.59 T_z=0.00 M_y=-1325.68 T_y=0.00 M_z=112.95 M_x=-2.10
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=76.10 Sfr.=0.50

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-324.34 T_z=359.06 M_y=0.00 T_y=37.74 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.68 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.47 (L/791) $f_{z,L}$=0.47 (L/797)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.29 (L/1268) $f_{z,L}$=0.29 (L/1275)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.61 (L/608) $f_{z,L}$=0.61 (L/613)

Asta n. 2029 (-2564 -2565) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=1.95
  Sollecitazioni: N=-5.16 T_z=0.00 M_y=-364.17 T_y=0.00 M_z=38.27 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=389.00 $\lambda_{rel,m}$=0.42 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=121.78 Sfr.=0.42

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
  Sollecitazioni: N=-5.16
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-273.12
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=28.71
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=389.00 $\lambda_{rel,y}$=1.51 $\lambda_{rel,z}$=2.10 $K_{c,y}$=0.40 $K_{c,z}$=0.22
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.04 $\sigma_{m,d}$=91.34 Sfr.=0.32

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=3.89
  Sollecitazioni: N=-5.16 T_z=-374.46 M_y=0.00 T_y=-39.36 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=5.46 Sfr.=0.12

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.95
  Sollecitazioni: N=-5.16 T_z=0.00 M_y=-364.17 T_y=0.00 M_z=38.27 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.04 $\sigma_{m,d}$=121.78 Sfr.=0.39

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.95
  Sollecitazioni: N=-5.16 T_z=0.00 M_y=-364.17 T_y=0.00 M_z=38.27 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=121.78 Sfr.=0.39

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-5.16 T_z=374.46 M_y=0.00 T_y=39.36 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.04 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 1 SND Xl=1.95
  Sollecitazioni: N=386.25 T_z=0.00 M_y=-364.17 T_y=0.00 M_z=38.27 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
  L=389.00 $\lambda_{rel,y}$=0.89 $\lambda_{rel,z}$=1.07 $K_{c,y}$=0.85 $K_{c,z}$=0.71
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.80 $\sigma_{m,d}$=21.36 Sfr.=0.12

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 62 SLU Xl=1.95
  Sollecitazioni: N=-13.43 T_z=0.00 M_y=-1441.85 T_y=0.00 M_z=122.84 M_x=-2.30
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=389.00 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=82.77 Sfr.=0.54

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 62 SLU
  Sollecitazioni: N=-13.43
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-1081.39
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=92.13
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=389.00 $\lambda_{rel,y}$=0.89 $\lambda_{rel,z}$=1.07 $K_{c,y}$=0.85 $K_{c,z}$=0.71
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.03 $\sigma_{m,d}$=62.08 Sfr.=0.41

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=386.25 T_z=374.46 M_y=0.00 T_y=39.36 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.80 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 25 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-8.28 T_z=1264.38 M_y=0.00 T_y=132.89 M_z=0.00 M_x=-2.44
  Resistenze: K_{mod}=0.80
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 1 SND Xl=1.95
  Sollecitazioni: N=386.25 T_z=0.00 M_y=-364.17 T_y=0.00 M_z=38.27 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.80 $\sigma_{m,d}$=21.36 Sfr.=0.12

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 62 SLU Xl=3.89
  Sollecitazioni: N=-13.43 T_z=-1482.62 M_y=0.00 T_y=-126.32 M_z=0.00 M_x=-2.30
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=6.51 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.09

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=3.89
  Sollecitazioni: N=-13.43 T_z=-1482.62 M_y=0.00 T_y=-126.32 M_z=0.00 M_x=-2.30

Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=6.51 Sfr.=0.30

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 62 SLU Xl=1.95
Sollecitazioni: N=-13.43 T_z=0.00 M_y=-1441.85 T_y=0.00 M_z=122.84 M_x=-2.30
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.03 $\sigma_{m,d}$=-82.77 Sfr.=0.54

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=1.95
Sollecitazioni: N=-13.43 T_z=0.00 M_y=-1441.85 T_y=0.00 M_z=122.84 M_x=-2.30
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=82.77 Sfr.=0.54

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 13 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-396.57 T_z=374.46 M_y=0.00 T_y=39.36 M_z=0.00 M_x=-1.03
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.83 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.56 (L/697) $f_{z,L}$=0.55 (L/703)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.35 (L/1118) $f_{z,L}$=0.35 (L/1125)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.73 (L/536) $f_{z,L}$=0.72 (L/540)

Asta n. 2029 (-2565 -2566) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=1.72
Sollecitazioni: N=8.93 T_z=0.00 M_y=-283.13 T_y=0.00 M_z=29.76 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=343.00 $\lambda_{rel,y}$=1.33 $\lambda_{rel,z}$=1.85 $K_{c,y}$=0.50 $K_{c,z}$=0.27
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.06 $\sigma_{m,d}$=94.68 Sfr.=0.33

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=8.93 T_z=330.18 M_y=0.00 T_y=34.70 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.06 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.72
Sollecitazioni: N=8.93 T_z=0.00 M_y=-283.13 T_y=0.00 M_z=29.76 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.06 $\sigma_{m,d}$=94.68 Sfr.=0.30

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=3.43
Sollecitazioni: N=8.93 T_z=-330.18 M_y=0.00 T_y=-34.70 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=4.81 Sfr.=0.11

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.72
Sollecitazioni: N=8.93 T_z=0.00 M_y=-283.13 T_y=0.00 M_z=29.76 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=94.68 Sfr.=0.30

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 62 SLU Xl=1.72
Sollecitazioni: N=13.62 T_z=0.00 M_y=-1121.01 T_y=0.00 M_z=95.51 M_x=-1.35
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=343.00 $\lambda_{rel,y}$=0.79 $\lambda_{rel,z}$=0.95 $K_{c,y}$=0.90 $K_{c,z}$=0.81
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.03 $\sigma_{m,d}$=64.36 Sfr.=0.42

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 1 SND Xl=1.72
Sollecitazioni: N=-227.47 T_z=0.00 M_y=-283.13 T_y=0.00 M_z=29.76 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=343.00 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=16.61 Sfr.=0.09

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 13 SND
Sollecitazioni: N=-228.58
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-212.35
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=22.32
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=343.00 $\lambda_{rel,y}$=0.79 $\lambda_{rel,z}$=0.95 $K_{c,y}$=0.90 $K_{c,z}$=0.81
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.48 $\sigma_{m,d}$=12.45 Sfr.=0.07

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=246.43 T_z=330.18 M_y=0.00 T_y=34.70 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.51 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 25 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=17.39 T_z=1114.87 M_y=0.00 T_y=117.18 M_z=0.00 M_x=-1.49

Resistenze: K_{mod}=0.80
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 62 SLU Xl=1.72
Sollecitazioni: N=13.62 T_z=0.00 M_y=-1121.01 T_y=0.00 M_z=95.51 M_x=-1.35
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.03 $\sigma_{m,d}$=64.36 Sfr.=0.42

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 62 SLU Xl=3.43
Sollecitazioni: N=13.62 T_z=-1307.31 M_y=0.00 T_y=-111.38 M_z=0.00 M_x=-1.35
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=5.74 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.07

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=3.43
Sollecitazioni: N=13.62 T_z=-1307.31 M_y=0.00 T_y=-111.38 M_z=0.00 M_x=-1.35
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=5.74 Sfr.=0.26

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 13 SND Xl=1.72
Sollecitazioni: N=-228.58 T_z=0.00 M_y=-283.13 T_y=0.00 M_z=29.76 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.48 $\sigma_{m,d}$=-16.61 Sfr.=0.09

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=1.72
Sollecitazioni: N=13.62 T_z=0.00 M_y=-1121.01 T_y=0.00 M_z=95.51 M_x=-1.35
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=64.36 Sfr.=0.42

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 13 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-228.58 T_z=330.18 M_y=0.00 T_y=34.70 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.48 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.34 (L/1018) $f_{Z,L}$=0.33 (L/1025)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.21 (L/1632) $f_{Z,L}$=0.21 (L/1641)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.44 (L/782) $f_{Z,L}$=0.43 (L/788)

Asta n. 2029 (-2566 -2567) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=1.72
Sollecitazioni: N=21.85 T_z=0.00 M_y=-283.13 T_y=0.00 M_z=29.76 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=343.00 $\lambda_{rel,y}$=1.33 $\lambda_{rel,z}$=1.85 $K_{c,y}$=0.50 $K_{c,z}$=0.27
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.15 $\sigma_{m,d}$=94.68 Sfr.=0.33

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=21.85 T_z=330.18 M_y=0.00 T_y=34.70 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.15 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.72
Sollecitazioni: N=21.85 T_z=0.00 M_y=-283.13 T_y=0.00 M_z=29.76 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.15 $\sigma_{m,d}$=94.68 Sfr.=0.30

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=3.43
Sollecitazioni: N=21.85 T_z=-330.18 M_y=0.00 T_y=-34.70 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=4.81 Sfr.=0.11

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.72
Sollecitazioni: N=21.85 T_z=0.00 M_y=-283.13 T_y=0.00 M_z=29.76 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=94.68 Sfr.=0.30

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 62 SLU Xl=1.72
Sollecitazioni: N=44.92 T_z=0.00 M_y=-1121.01 T_y=0.00 M_z=95.51 M_x=-2.57
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=343.00 $\lambda_{rel,y}$=0.79 $\lambda_{rel,z}$=0.95 $K_{c,y}$=0.90 $K_{c,z}$=0.81
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.09 $\sigma_{m,d}$=64.36 Sfr.=0.42

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 1 SND Xl=1.72
Sollecitazioni: N=-54.32 T_z=0.00 M_y=-283.13 T_y=0.00 M_z=29.76 M_x=-1.12
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=343.00 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=16.61 Sfr.=0.09

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 1 SND
  Sollecitazioni: N=-54.32
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-212.35
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=22.32
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=343.00 $\lambda_{rel,y}$=0.79 $\lambda_{rel,z}$=0.95 $K_{c,y}$=0.90 $K_{c,z}$=0.81
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.11 $\sigma_{m,d}$=12.45 Sfr.=0.07

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 13 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=98.03 T_z=330.18 M_y=0.00 T_y=34.70 M_z=0.00 M_x=-1.03
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.20 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 25 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=47.65 T_z=1114.87 M_y=0.00 T_y=117.18 M_z=0.00 M_x=-2.66
  Resistenze: K_{mod}=0.80
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 62 SLU Xl=1.72
  Sollecitazioni: N=44.92 T_z=0.00 M_y=-1121.01 T_y=0.00 M_z=95.51 M_x=-2.57
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.09 $\sigma_{m,d}$=64.36 Sfr.=0.42

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 62 SLU Xl=3.43
  Sollecitazioni: N=44.92 T_z=-1307.31 M_y=0.00 T_y=-111.38 M_z=0.00 M_x=-2.57
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=5.74 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.07

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=3.43
  Sollecitazioni: N=44.92 T_z=-1307.31 M_y=0.00 T_y=-111.38 M_z=0.00 M_x=-2.57
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=5.74 Sfr.=0.26

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 1 SND Xl=1.72
  Sollecitazioni: N=-54.32 T_z=0.00 M_y=-283.13 T_y=0.00 M_z=29.76 M_x=-1.12
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.11 $\sigma_{m,d}$=-16.61 Sfr.=0.09

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=1.72
  Sollecitazioni: N=44.92 T_z=0.00 M_y=-1121.01 T_y=0.00 M_z=95.51 M_x=-2.57
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=64.36 Sfr.=0.42

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-54.32 T_z=330.18 M_y=0.00 T_y=34.70 M_z=0.00 M_x=-1.12
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.11 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.34 (L/1018) $f_{z,L}$=0.33 (L/1025)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.21 (L/1632) $f_{z,L}$=0.21 (L/1641)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.44 (L/782) $f_{z,L}$=0.43 (L/788)

Asta n. 2029 (-2567 -2568) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=1.14
  Sollecitazioni: N=1.04 T_z=0.00 M_y=-124.01 T_y=0.00 M_z=13.03 M_x=3.94
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
  L=227.00 $\lambda_{rel,y}$=0.88 $\lambda_{rel,z}$=1.23 $K_{c,y}$=0.85 $K_{c,z}$=0.58
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=41.47 Sfr.=0.14

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=1.04 T_z=218.52 M_y=0.00 T_y=22.97 M_z=0.00 M_x=3.94
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=1.04 T_z=218.52 M_y=0.00 T_y=22.97 M_z=0.00 M_x=3.94
  Resistenze: K_{fi}=1.25
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.14
  Sollecitazioni: N=1.04 T_z=0.00 M_y=-124.01 T_y=0.00 M_z=13.03 M_x=3.94
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=41.47 Sfr.=0.13

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=2.27
  Sollecitazioni: N=1.04 T_z=-218.52 M_y=0.00 T_y=-22.97 M_z=0.00 M_x=3.94

Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=3.19 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=2.27
Sollecitazioni: N=1.04 T_z=-218.52 M_y=0.00 T_y=-22.97 M_z=0.00 M_x=3.94
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=3.19 Sfr.=0.07

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.14
Sollecitazioni: N=1.04 T_z=0.00 M_y=-124.01 T_y=0.00 M_z=13.03 M_x=3.94
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=41.47 Sfr.=0.13

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 63 SLU Xl=1.14
Sollecitazioni: N=1.31 T_z=0.00 M_y=-446.45 T_y=0.00 M_z=37.15 M_x=9.89
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=227.00 $\lambda_{rel,y}$=0.52 $\lambda_{rel,z}$=0.63 $K_{c,y}$=0.97 $K_{c,z}$=0.95
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.00 $\sigma_{m,d}$=25.57 Sfr.=0.17

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 62 SLU Xl=1.14
Sollecitazioni: N=0.00 T_z=0.00 M_y=-490.99 T_y=0.00 M_z=41.83 M_x=11.02
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=227.00 $\lambda_{rel,m}$=0.21 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=28.19 Sfr.=0.18

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 25 SLU
Sollecitazioni: N=-1.30
[Par.] $M_{y,sx}$=-0.00 $M_{y,dx}$=-0.01 $M_{y,eq}$=-314.04
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=33.01
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=227.00 $\lambda_{rel,y}$=0.52 $\lambda_{rel,z}$=0.63 $K_{c,y}$=0.97 $K_{c,z}$=0.95
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.00 $\sigma_{m,d}$=18.42 Sfr.=0.13

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 13 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=81.87 T_z=218.52 M_y=0.00 T_y=22.97 M_z=0.00 M_x=4.04
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.17 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 25 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1.30 T_z=737.83 M_y=0.00 T_y=77.55 M_z=0.00 M_x=11.67
Resistenze: K_{mod}=0.80
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 63 SLU Xl=1.14
Sollecitazioni: N=1.31 T_z=0.00 M_y=-446.45 T_y=0.00 M_z=37.15 M_x=9.89
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.00 $\sigma_{m,d}$=25.57 Sfr.=0.17

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 62 SLU Xl=2.27
Sollecitazioni: N=0.00 T_z=-865.19 M_y=0.00 T_y=-73.71 M_z=0.00 M_x=11.02
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=3.80 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.03

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=2.27
Sollecitazioni: N=0.00 T_z=-865.19 M_y=0.00 T_y=-73.71 M_z=0.00 M_x=11.02
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=3.80 Sfr.=0.17

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 25 SLU Xl=1.14
Sollecitazioni: N=-1.30 T_z=0.00 M_y=-418.72 T_y=0.00 M_z=44.01 M_x=11.67
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.00 $\sigma_{m,d}$=24.56 Sfr.=0.18

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=1.14
Sollecitazioni: N=0.00 T_z=0.00 M_y=-490.99 T_y=0.00 M_z=41.83 M_x=11.02
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=28.19 Sfr.=0.18

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-79.80 T_z=218.52 M_y=0.00 T_y=22.97 M_z=0.00 M_x=4.09
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.17 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.06 (L/3515)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.04 (L/5633)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.08 (L/2701)

Asta n. 2030 (-2569 -2570) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 87 SLU I Xl=1.57
  Sollecitazioni: N=-18.17 T_z=0.00 M_y=-249.49 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=314.00 $\lambda_{rel,m}$=0.38 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=72.78 Sfr.=0.26

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
  Sollecitazioni: N=-18.17
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-187.12
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=314.00 $\lambda_{rel,y}$=1.22 $\lambda_{rel,z}$=1.70 $K_{c,y}$=0.59 $K_{c,z}$=0.32
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.13 $\sigma_{m,d}$=54.59 Sfr.=0.20

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-18.17 T_z=317.82 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=4.61 Sfr.=0.11

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.57
  Sollecitazioni: N=-18.17 T_z=0.00 M_y=-249.49 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.13 $\sigma_{m,d}$=-72.78 Sfr.=0.24

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.57
  Sollecitazioni: N=-18.17 T_z=0.00 M_y=-249.49 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=72.78 Sfr.=0.24

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-18.17 T_z=317.82 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.13 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 1 SND Xl=1.57
  Sollecitazioni: N=38.99 T_z=0.00 M_y=-249.49 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
  L=314.00 $\lambda_{rel,y}$=0.72 $\lambda_{rel,z}$=0.87 $K_{c,y}$=0.92 $K_{c,z}$=0.86
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.08 $\sigma_{m,d}$=12.99 Sfr.=0.07

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 25 SLU Xl=1.57
  Sollecitazioni: N=-43.47 T_z=0.00 M_y=-845.24 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=314.00 $\lambda_{rel,m}$=0.25 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=44.02 Sfr.=0.33

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 62 SLU Xl=1.57
  Sollecitazioni: N=-43.53 T_z=0.00 M_y=-845.33 T_y=0.00 M_z=-19.72 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=314.00 $\lambda_{rel,m}$=0.25 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=45.26 Sfr.=0.30

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 25 SLU
  Sollecitazioni: N=-43.47
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-633.93
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=314.00 $\lambda_{rel,y}$=0.72 $\lambda_{rel,z}$=0.87 $K_{c,y}$=0.92 $K_{c,z}$=0.86
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.09 $\sigma_{m,d}$=33.02 Sfr.=0.25

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=38.99 T_z=317.82 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.08 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 1 SND Xl=1.57
  Sollecitazioni: N=38.99 T_z=0.00 M_y=-249.49 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.08 $\sigma_{m,d}$=12.99 Sfr.=0.07

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 25 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-43.47 T_z=1076.74 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=19.31
  Tensioni: τ_d=4.71 Sfr.=0.24

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 25 SLU Xl=1.57
  Sollecitazioni: N=-43.47 T_z=0.00 M_y=-845.24 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.09 $\sigma_{m,d}$=-44.02 Sfr.=0.33

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 25 SLU Xl=1.57
  Sollecitazioni: N=-43.47 T_z=0.00 M_y=-845.24 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=44.02 Sfr.=0.33

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 35 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-68.22 T_z=770.69 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.14 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.21 (L/1483)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 5 (teorica) $f_{Z,L}$=0.12 (L/2638)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 17 (teorica) $f_{Z,G}$=0.29 (L/1098)

Asta n. 2030 (-2570 -2571) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 87 SLU I Xl=1.49
  Sollecitazioni: N=-18.52 T_z=0.00 M_y=-223.21 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=297.00 $\lambda_{rel,m}$=0.37 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=65.11 Sfr.=0.24

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
  Sollecitazioni: N=-18.52
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-167.40
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=297.00 $\lambda_{rel,y}$=1.15 $\lambda_{rel,z}$=1.61 $K_{c,y}$=0.64 $K_{c,z}$=0.36
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.13 $\sigma_{m,d}$=48.84 Sfr.=0.18

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-18.52 T_z=300.61 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=4.36 Sfr.=0.10

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.49
  Sollecitazioni: N=-18.52 T_z=0.00 M_y=-223.21 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.13 $\sigma_{m,d}$=-65.11 Sfr.=0.22

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.49
  Sollecitazioni: N=-18.52 T_z=0.00 M_y=-223.21 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=65.11 Sfr.=0.22

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-18.52 T_z=300.61 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.13 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 1 SND Xl=1.49
  Sollecitazioni: N=51.42 T_z=0.00 M_y=-223.21 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
  L=297.00 $\lambda_{rel,y}$=0.68 $\lambda_{rel,z}$=0.82 $K_{c,y}$=0.94 $K_{c,z}$=0.89
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.11 $\sigma_{m,d}$=11.63 Sfr.=0.06

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 25 SLU Xl=1.49
  Sollecitazioni: N=-37.00 T_z=0.00 M_y=-756.19 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=297.00 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=39.39 Sfr.=0.30

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 62 SLU Xl=1.49
  Sollecitazioni: N=-36.86 T_z=0.00 M_y=-756.27 T_y=0.00 M_z=-17.64 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=297.00 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=40.49 Sfr.=0.27

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 25 SLU
  Sollecitazioni: N=-37.00
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-567.15
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=297.00 $\lambda_{rel,y}$=0.68 $\lambda_{rel,z}$=0.82 $K_{c,y}$=0.94 $K_{c,z}$=0.89
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.08 $\sigma_{m,d}$=29.54 Sfr.=0.22

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=51.42 T_z=300.61 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00

Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.11 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 1 SND Xl=1.49
Sollecitazioni: N=51.42 T_z=0.00 M_y=-223.21 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.11 $\sigma_{m,d}$=11.63 Sfr.=0.06

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 25 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-37.00 T_z=1018.44 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=19.31
Tensioni: τ_d=4.46 Sfr.=0.23

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 25 SLU Xl=1.49
Sollecitazioni: N=-37.00 T_z=0.00 M_y=-756.19 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.08 $\sigma_{m,d}$=-39.39 Sfr.=0.30

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 25 SLU Xl=1.49
Sollecitazioni: N=-37.00 T_z=0.00 M_y=-756.19 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=39.39 Sfr.=0.30

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 13 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-88.46 T_z=300.61 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.18 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 17 (teorica) $f_{Z,L}$=0.17 (L/1753)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 17 (teorica) $f_{Z,L}$=0.10 (L/3117)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 5 (teorica) $f_{Z,L}$=0.23 (L/1298)

Asta n. 2030 (-2571 -2572) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 87 SLU I Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-24.16 T_z=0.00 M_y=-361.56 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=378.00 $\lambda_{rel,m}$=0.42 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=105.47 Sfr.=0.38

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
Sollecitazioni: N=-24.16
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-271.17
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=378.00 $\lambda_{rel,y}$=1.47 $\lambda_{rel,z}$=2.04 $K_{c,y}$=0.42 $K_{c,z}$=0.23
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.17 $\sigma_{m,d}$=79.11 Sfr.=0.29

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-24.16 T_z=382.60 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=5.55 Sfr.=0.13

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-24.16 T_z=0.00 M_y=-361.56 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.17 $\sigma_{m,d}$=-105.47 Sfr.=0.35

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-24.16 T_z=0.00 M_y=-361.56 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=105.47 Sfr.=0.35

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-24.16 T_z=382.60 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.17 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 1 SND Xl=1.89
Sollecitazioni: N=40.58 T_z=0.00 M_y=-361.56 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
L=378.00 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.08 $\sigma_{m,d}$=18.83 Sfr.=0.10

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 25 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-45.12 T_z=0.00 M_y=-1224.91 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=378.00 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00

Tensioni: $\sigma_{m,d}$=63.80 Sfr.=0.48

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 62 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-45.11 T_z=0.00 M_y=-1225.04 T_y=0.00 M_z=-28.57 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=378.00 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=65.59 Sfr.=0.44

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 25 SLU
Sollecitazioni: N=-45.12
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-918.68
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=378.00 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.09 $\sigma_{m,d}$=47.85 Sfr.=0.36

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=40.58 T_z=382.60 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.08 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 1 SND Xl=1.89
Sollecitazioni: N=40.58 T_z=0.00 M_y=-361.56 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.08 $\sigma_{m,d}$=18.83 Sfr.=0.10

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 25 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-45.12 T_z=1296.20 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=19.31
Tensioni: τ_d=5.67 Sfr.=0.29

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 25 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-45.12 T_z=0.00 M_y=-1224.91 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.09 $\sigma_{m,d}$=-63.80 Sfr.=0.48

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 25 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-45.12 T_z=0.00 M_y=-1224.91 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=63.80 Sfr.=0.48

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 13 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-88.91 T_z=382.60 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.19 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 17 (teorica) $f_{z,L}$=0.44 (L/850)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 17 (teorica) $f_{z,L}$=0.25 (L/1512)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.60 (L/629)

Asta n. 2030 (-2572 -2573) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 87 SLU I Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-24.47 T_z=0.00 M_y=-361.56 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=378.00 $\lambda_{rel,m}$=0.42 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=105.47 Sfr.=0.38

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
Sollecitazioni: N=-24.47
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-271.17
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=378.00 $\lambda_{rel,y}$=1.47 $\lambda_{rel,z}$=2.04 $K_{c,y}$=0.42 $K_{c,z}$=0.23
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.17 $\sigma_{m,d}$=79.11 Sfr.=0.29

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-24.47 T_z=382.60 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=5.55 Sfr.=0.13

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-24.47 T_z=0.00 M_y=-361.56 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.17 $\sigma_{m,d}$=-105.47 Sfr.=0.35

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-24.47 T_z=0.00 M_y=-361.56 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70

Tensioni: $\sigma_{m,d}$=105.47 Sfr.=0.35

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-24.47 T_z=382.60 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.17 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 48 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=12.23 T_z=0.00 M_y=-876.75 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=378.00 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.03 $\sigma_{m,d}$=45.66 Sfr.=0.31

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 25 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-41.30 T_z=0.00 M_y=-1224.91 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=378.00 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=63.80 Sfr.=0.48

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 62 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-39.98 T_z=0.00 M_y=-1225.04 T_y=0.00 M_z=-28.57 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=378.00 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=65.59 Sfr.=0.44

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 25 SLU
Sollecitazioni: N=-41.30
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-918.68
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=378.00 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.09 $\sigma_{m,d}$=47.85 Sfr.=0.36

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=23.88 T_z=382.60 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.05 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 48 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=12.23 T_z=0.00 M_y=-876.75 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.03 $\sigma_{m,d}$=45.66 Sfr.=0.31

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 25 SLU Xl=3.78
Sollecitazioni: N=-41.30 T_z=-1296.20 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=19.31
Tensioni: τ_d=5.67 Sfr.=0.29

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 25 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-41.30 T_z=0.00 M_y=-1224.91 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.09 $\sigma_{m,d}$=-63.80 Sfr.=0.48

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 25 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-41.30 T_z=0.00 M_y=-1224.91 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=63.80 Sfr.=0.48

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 35 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-88.13 T_z=927.78 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.18 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 17 (teorica) $f_{z,L}$=0.44 (L/850)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.25 (L/1511)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 5 (teorica) $f_{z,L}$=0.60 (L/629)

Asta n. 2030 (-2573 -2574) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 87 SLU I Xl=1.87
Sollecitazioni: N=-25.48 T_z=0.00 M_y=-353.94 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=374.00 $\lambda_{rel,m}$=0.41 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=103.25 Sfr.=0.37

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
Sollecitazioni: N=-25.48
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-265.46

Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=374.00 $\lambda_{rel,y}$=1.45 $\lambda_{rel,z}$=2.02 $K_{c,y}$=0.43 $K_{c,z}$=0.23
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.18 $\sigma_{m,d}$=77.44 Sfr.=0.28

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-25.48 T_z=378.55 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=5.49 Sfr.=0.13

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.87
Sollecitazioni: N=-25.48 T_z=0.00 M_y=-353.94 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.18 $\sigma_{m,d}$=-103.25 Sfr.=0.34

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.87
Sollecitazioni: N=-25.48 T_z=0.00 M_y=-353.94 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=103.25 Sfr.=0.34

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-25.48 T_z=378.55 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.18 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 48 SLU Xl=1.87
Sollecitazioni: N=21.52 T_z=0.00 M_y=-858.29 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=374.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.03 $K_{c,y}$=0.87 $K_{c,z}$=0.74
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.04 $\sigma_{m,d}$=44.70 Sfr.=0.30

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 25 SLU Xl=1.87
Sollecitazioni: N=-45.05 T_z=0.00 M_y=-1199.12 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=374.00 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=62.45 Sfr.=0.47

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 62 SLU Xl=1.87
Sollecitazioni: N=-43.55 T_z=0.00 M_y=-1199.25 T_y=0.00 M_z=-27.97 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=374.00 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=64.21 Sfr.=0.43

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 25 SLU
Sollecitazioni: N=-45.05
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-899.34
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=374.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.03 $K_{c,y}$=0.87 $K_{c,z}$=0.74
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.09 $\sigma_{m,d}$=46.84 Sfr.=0.35

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 48 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=21.52 T_z=917.96 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.04 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 48 SLU Xl=1.87
Sollecitazioni: N=21.52 T_z=0.00 M_y=-858.29 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.04 $\sigma_{m,d}$=44.70 Sfr.=0.30

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 25 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-45.05 T_z=1282.48 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=19.31
Tensioni: τ_d=5.61 Sfr.=0.29

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 25 SLU Xl=1.87
Sollecitazioni: N=-45.05 T_z=0.00 M_y=-1199.12 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.09 $\sigma_{m,d}$=-62.45 Sfr.=0.47

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 25 SLU Xl=1.87
Sollecitazioni: N=-45.05 T_z=0.00 M_y=-1199.12 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=62.45 Sfr.=0.47

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 35 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-102.53 T_z=917.96 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.21 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 5 (teorica) $f_{z,L}$=0.43 (L/877)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 17 (teorica) $f_{z,L}$=0.24 (L/1561)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.58 (L/650)

Asta n. 2030 (-2574 -2575) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 87 SLU I Xl=1.86
  Sollecitazioni: N=-17.34 T_z=0.00 M_y=-352.05 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=373.00 $\lambda_{rel,m}$=0.41 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=102.70 Sfr.=0.37

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
  Sollecitazioni: N=-17.34
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-264.04
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=373.00 $\lambda_{rel,y}$=1.45 $\lambda_{rel,z}$=2.02 $K_{c,y}$=0.43 $K_{c,z}$=0.23
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.12 $\sigma_{m,d}$=77.03 Sfr.=0.28

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-17.34 T_z=377.54 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=5.47 Sfr.=0.13

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.86
  Sollecitazioni: N=-17.34 T_z=0.00 M_y=-352.05 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.12 $\sigma_{m,d}$=-102.70 Sfr.=0.34

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.86
  Sollecitazioni: N=-17.34 T_z=0.00 M_y=-352.05 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=102.70 Sfr.=0.34

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-17.34 T_z=377.54 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.12 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 49 SLU Xl=1.86
  Sollecitazioni: N=9.84 T_z=0.00 M_y=-1192.72 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=373.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.03 $K_{c,y}$=0.87 $K_{c,z}$=0.74
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 $\sigma_{m,d}$=62.12 Sfr.=0.42

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 25 SLU Xl=1.86
  Sollecitazioni: N=-31.19 T_z=0.00 M_y=-1192.72 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=373.00 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=62.12 Sfr.=0.47

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 62 SLU Xl=1.86
  Sollecitazioni: N=-28.87 T_z=0.00 M_y=-1192.85 T_y=0.00 M_z=-27.82 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=373.00 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=63.87 Sfr.=0.43

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 25 SLU
  Sollecitazioni: N=-31.19
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-894.54
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=373.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.03 $K_{c,y}$=0.87 $K_{c,z}$=0.74
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.06 $\sigma_{m,d}$=46.59 Sfr.=0.35

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 48 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=40.47 T_z=915.50 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.08 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 49 SLU Xl=1.86
  Sollecitazioni: N=9.84 T_z=0.00 M_y=-1192.72 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 $\sigma_{m,d}$=62.12 Sfr.=0.42

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 25 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-31.19 T_z=1279.05 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=19.31

Tensioni: τ_d=5.60 Sfr.=0.29

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 25 SLU Xl=1.86
Sollecitazioni: N=-31.19 T_z=0.00 M_y=-1192.72 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.06 $\sigma_{m,d}$=-62.12 Sfr.=0.47

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 25 SLU Xl=1.86
Sollecitazioni: N=-31.19 T_z=0.00 M_y=-1192.72 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=62.12 Sfr.=0.47

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 35 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-96.08 T_z=915.50 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.20 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 17 (teorica) $f_{Z,L}$=0.42 (L/884)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.24 (L/1573)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 30 (teorica) $f_{Z,L}$=0.57 (L/655)

Asta n. 2030 (-2575 -2576) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 87 SLU I Xl=1.88
Sollecitazioni: N=-18.70 T_z=0.00 M_y=-357.74 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=376.00 $\lambda_{rel,m}$=0.41 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=104.36 Sfr.=0.38

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
Sollecitazioni: N=-18.70
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-268.30
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=376.00 $\lambda_{rel,y}$=1.46 $\lambda_{rel,z}$=2.03 $K_{c,y}$=0.43 $K_{c,z}$=0.23
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.13 $\sigma_{m,d}$=78.27 Sfr.=0.29

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-18.70 T_z=380.57 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=5.52 Sfr.=0.13

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.88
Sollecitazioni: N=-18.70 T_z=0.00 M_y=-357.74 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.13 $\sigma_{m,d}$=-104.36 Sfr.=0.35

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.88
Sollecitazioni: N=-18.70 T_z=0.00 M_y=-357.74 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=104.36 Sfr.=0.35

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-18.70 T_z=380.57 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.13 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 49 SLU Xl=1.88
Sollecitazioni: N=9.31 T_z=0.00 M_y=-1211.98 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=376.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.74
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 $\sigma_{m,d}$=63.12 Sfr.=0.42

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 25 SLU Xl=1.88
Sollecitazioni: N=-31.93 T_z=0.00 M_y=-1211.98 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=376.00 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=63.12 Sfr.=0.48

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 62 SLU Xl=1.88
Sollecitazioni: N=-28.18 T_z=0.00 M_y=-1212.11 T_y=0.00 M_z=-28.27 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=376.00 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=64.90 Sfr.=0.43

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 25 SLU
Sollecitazioni: N=-31.93
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-908.99

Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=376.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.74
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.07 $\sigma_{m,d}$=47.34 Sfr.=0.36

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 48 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=39.50 T_z=922.87 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.08 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 49 SLU Xl=1.88
Sollecitazioni: N=9.31 T_z=0.00 M_y=-1211.98 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 $\sigma_{m,d}$=63.12 Sfr.=0.42

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 25 SLU Xl=3.76
Sollecitazioni: N=-31.93 T_z=-1289.34 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=19.31
Tensioni: τ_d=5.64 Sfr.=0.29

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 25 SLU Xl=1.88
Sollecitazioni: N=-31.93 T_z=0.00 M_y=-1211.98 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.07 $\sigma_{m,d}$=-63.12 Sfr.=0.48

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 25 SLU Xl=1.88
Sollecitazioni: N=-31.93 T_z=0.00 M_y=-1211.98 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=63.12 Sfr.=0.48

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 35 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-97.82 T_z=922.87 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.20 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.44 (L/863)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.24 (L/1536)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 30 (teorica) $f_{Z,G}$=0.59 (L/639)

Asta n. 2030 (-2576 -2577) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 87 SLU I Xl=1.88
Sollecitazioni: N=-28.33 T_z=0.00 M_y=-357.74 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=376.00 $\lambda_{rel,m}$=0.41 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=104.36 Sfr.=0.38

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
Sollecitazioni: N=-28.33
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-268.30
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=376.00 $\lambda_{rel,y}$=1.46 $\lambda_{rel,z}$=2.03 $K_{c,y}$=0.43 $K_{c,z}$=0.23
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.20 $\sigma_{m,d}$=78.27 Sfr.=0.29

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-28.33 T_z=380.57 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=5.52 Sfr.=0.13

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.88
Sollecitazioni: N=-28.33 T_z=0.00 M_y=-357.74 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.20 $\sigma_{m,d}$=-104.36 Sfr.=0.35

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.88
Sollecitazioni: N=-28.33 T_z=0.00 M_y=-357.74 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=104.36 Sfr.=0.35

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-28.33 T_z=380.57 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.20 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 48 SLU Xl=1.88
Sollecitazioni: N=19.73 T_z=0.00 M_y=-867.50 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=376.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.74

Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.04 $\sigma_{m,d}$=45.18 Sfr.=0.30

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 25 SLU Xl=1.88
Sollecitazioni: N=-46.97 T_z=0.00 M_y=-1211.98 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=376.00 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=63.12 Sfr.=0.48

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 62 SLU Xl=1.88
Sollecitazioni: N=-42.65 T_z=0.00 M_y=-1212.11 T_y=0.00 M_z=-28.27 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=376.00 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=64.90 Sfr.=0.43

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 25 SLU
Sollecitazioni: N=-46.97
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-908.99
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=376.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.74
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.10 $\sigma_{m,d}$=47.34 Sfr.=0.36

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 48 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=19.73 T_z=922.87 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.04 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 48 SLU Xl=1.88
Sollecitazioni: N=19.73 T_z=0.00 M_y=-867.50 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.04 $\sigma_{m,d}$=45.18 Sfr.=0.30

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 25 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-46.97 T_z=1289.34 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=19.31
Tensioni: τ_d=5.64 Sfr.=0.29

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 25 SLU Xl=1.88
Sollecitazioni: N=-46.97 T_z=0.00 M_y=-1211.98 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.10 $\sigma_{m,d}$=-63.12 Sfr.=0.48

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 25 SLU Xl=1.88
Sollecitazioni: N=-46.97 T_z=0.00 M_y=-1211.98 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=63.12 Sfr.=0.48

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 35 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-106.74 T_z=922.87 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.22 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.44 (L/863)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 5 (teorica) $f_{z,L}$=0.24 (L/1536)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 5 (teorica) $f_{z,L}$=0.59 (L/639)

Asta n. 2030 (-2577 -2578) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 87 SLU I Xl=1.87
Sollecitazioni: N=-22.59 T_z=0.00 M_y=-353.94 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=374.00 $\lambda_{rel,m}$=0.41 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=103.25 Sfr.=0.37

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
Sollecitazioni: N=-22.59
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-265.46
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=374.00 $\lambda_{rel,y}$=1.45 $\lambda_{rel,z}$=2.02 $K_{c,y}$=0.43 $K_{c,z}$=0.23
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.16 $\sigma_{m,d}$=77.44 Sfr.=0.28

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-22.59 T_z=378.55 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=5.49 Sfr.=0.13

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.87
Sollecitazioni: N=-22.59 T_z=0.00 M_y=-353.94 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00

Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.16 $\sigma_{m,d}$=-103.25 Sfr.=0.34

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.87
Sollecitazioni: N=-22.59 T_z=0.00 M_y=-353.94 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=103.25 Sfr.=0.34

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-22.59 T_z=378.55 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.16 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 48 SLU Xl=1.87
Sollecitazioni: N=18.82 T_z=0.00 M_y=-858.29 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=374.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.03 $K_{c,y}$=0.87 $K_{c,z}$=0.74
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.04 $\sigma_{m,d}$=44.70 Sfr.=0.30

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 25 SLU Xl=1.87
Sollecitazioni: N=-42.68 T_z=0.00 M_y=-1199.12 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=374.00 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=62.45 Sfr.=0.47

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 62 SLU Xl=1.87
Sollecitazioni: N=-38.31 T_z=0.00 M_y=-1199.25 T_y=0.00 M_z=-27.97 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=374.00 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=64.21 Sfr.=0.43

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 25 SLU
Sollecitazioni: N=-42.68
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-899.34
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=374.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.03 $K_{c,y}$=0.87 $K_{c,z}$=0.74
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.09 $\sigma_{m,d}$=46.84 Sfr.=0.35

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 48 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=18.82 T_z=917.96 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.04 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 48 SLU Xl=1.87
Sollecitazioni: N=18.82 T_z=0.00 M_y=-858.29 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.04 $\sigma_{m,d}$=44.70 Sfr.=0.30

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 25 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-42.68 T_z=1282.48 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=19.31
Tensioni: τ_d=5.61 Sfr.=0.29

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 25 SLU Xl=1.87
Sollecitazioni: N=-42.68 T_z=0.00 M_y=-1199.12 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.09 $\sigma_{m,d}$=-62.45 Sfr.=0.47

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 25 SLU Xl=1.87
Sollecitazioni: N=-42.68 T_z=0.00 M_y=-1199.12 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=62.45 Sfr.=0.47

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 35 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-93.35 T_z=917.96 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.19 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.43 (L/877)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.24 (L/1560)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.58 (L/650)

Asta n. 2030 (-2578 -2579) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 87 SLU I Xl=1.86
Sollecitazioni: N=-20.97 T_z=0.00 M_y=-352.05 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70

Ltors=373.00 $\lambda_{rel,m}$=0.41 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=102.70 Sfr.=0.37

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
Sollecitazioni: N=-20.97
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-264.04
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=373.00 $\lambda_{rel,y}$=1.45 $\lambda_{rel,z}$=2.02 $K_{c,y}$=0.43 $K_{c,z}$=0.23
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.14 $\sigma_{m,d}$=77.03 Sfr.=0.28

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-20.97 T_z=377.54 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=5.47 Sfr.=0.13

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.86
Sollecitazioni: N=-20.97 T_z=0.00 M_y=-352.05 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.14 $\sigma_{m,d}$=-102.70 Sfr.=0.34

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.86
Sollecitazioni: N=-20.97 T_z=0.00 M_y=-352.05 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=102.70 Sfr.=0.34

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-20.97 T_z=377.54 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.14 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 48 SLU Xl=1.86
Sollecitazioni: N=11.20 T_z=0.00 M_y=-853.71 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=373.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.03 $K_{c,y}$=0.87 $K_{c,z}$=0.74
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 $\sigma_{m,d}$=44.46 Sfr.=0.30

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 25 SLU Xl=1.86
Sollecitazioni: N=-44.17 T_z=0.00 M_y=-1192.72 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=373.00 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=62.12 Sfr.=0.47

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 62 SLU Xl=1.86
Sollecitazioni: N=-39.47 T_z=0.00 M_y=-1192.85 T_y=0.00 M_z=-27.82 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=373.00 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=63.87 Sfr.=0.43

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 25 SLU
Sollecitazioni: N=-44.17
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-894.54
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=373.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.03 $K_{c,y}$=0.87 $K_{c,z}$=0.74
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.09 $\sigma_{m,d}$=46.59 Sfr.=0.35

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 48 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=11.20 T_z=915.50 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 48 SLU Xl=1.86
Sollecitazioni: N=11.20 T_z=0.00 M_y=-853.71 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 $\sigma_{m,d}$=44.46 Sfr.=0.30

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 25 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-44.17 T_z=1279.05 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=19.31
Tensioni: τ_d=5.60 Sfr.=0.29

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 25 SLU Xl=1.86
Sollecitazioni: N=-44.17 T_z=0.00 M_y=-1192.72 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.09 $\sigma_{m,d}$=-62.12 Sfr.=0.47

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 25 SLU Xl=1.86
Sollecitazioni: N=-44.17 T_z=0.00 M_y=-1192.72 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70

Tensioni: $\sigma_{m,d}$=62.12 Sfr.=0.47

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 35 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-84.91 T_z=915.50 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.18 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 5 (teorica) $f_{Z,L}$=0.42 (L/884)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.24 (L/1573)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.57 (L/655)

Asta n. 2030 (-2579 -2580) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 87 SLU I Xl=1.95
Sollecitazioni: N=-27.04 T_z=0.00 M_y=-382.90 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=389.00 $\lambda_{rel,m}$=0.42 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=111.70 Sfr.=0.40

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
Sollecitazioni: N=-27.04
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-287.18
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=389.00 $\lambda_{rel,y}$=1.51 $\lambda_{rel,z}$=2.10 $K_{c,y}$=0.40 $K_{c,z}$=0.22
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.19 $\sigma_{m,d}$=83.78 Sfr.=0.31

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-27.04 T_z=393.73 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=5.71 Sfr.=0.13

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.95
Sollecitazioni: N=-27.04 T_z=0.00 M_y=-382.90 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.19 $\sigma_{m,d}$=-111.70 Sfr.=0.37

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.95
Sollecitazioni: N=-27.04 T_z=0.00 M_y=-382.90 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=111.70 Sfr.=0.37

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-27.04 T_z=393.73 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.19 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 1 SND Xl=1.95
Sollecitazioni: N=40.78 T_z=0.00 M_y=-382.90 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
L=389.00 $\lambda_{rel,y}$=0.89 $\lambda_{rel,z}$=1.07 $K_{c,y}$=0.85 $K_{c,z}$=0.71
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.08 $\sigma_{m,d}$=19.94 Sfr.=0.11

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 25 SLU Xl=1.95
Sollecitazioni: N=-50.93 T_z=0.00 M_y=-1297.24 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=389.00 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=67.56 Sfr.=0.51

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 62 SLU Xl=1.95
Sollecitazioni: N=-45.39 T_z=0.00 M_y=-1297.38 T_y=0.00 M_z=-30.26 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=389.00 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=69.46 Sfr.=0.46

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 25 SLU
Sollecitazioni: N=-50.93
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-972.93
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=389.00 $\lambda_{rel,y}$=0.89 $\lambda_{rel,z}$=1.07 $K_{c,y}$=0.85 $K_{c,z}$=0.71
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.11 $\sigma_{m,d}$=50.67 Sfr.=0.38

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=40.78 T_z=393.73 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.08 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 1 SND Xl=1.95

Sollecitazioni: N=40.78 T_z=0.00 M_y=-382.90 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.08 $\sigma_{m,d}$=19.94 Sfr.=0.11

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 25 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-50.93 T_z=1333.92 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=19.31
Tensioni: τ_d=5.84 Sfr.=0.30

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 25 SLU Xl=1.95
Sollecitazioni: N=-50.93 T_z=0.00 M_y=-1297.24 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.11 $\sigma_{m,d}$=-67.56 Sfr.=0.51

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 25 SLU Xl=1.95
Sollecitazioni: N=-50.93 T_z=0.00 M_y=-1297.24 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=67.56 Sfr.=0.51

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 35 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-84.40 T_z=954.77 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.18 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.50 (L/780)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.28 (L/1387)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.67 (L/577)

Asta n. 2030 (-2580 -2581) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 87 SLU I Xl=1.72
Sollecitazioni: N=-29.48 T_z=0.00 M_y=-297.70 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=343.00 $\lambda_{rel,m}$=0.40 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=86.85 Sfr.=0.31

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
Sollecitazioni: N=-29.48
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-223.28
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=343.00 $\lambda_{rel,y}$=1.33 $\lambda_{rel,z}$=1.85 $K_{c,y}$=0.50 $K_{c,z}$=0.27
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.20 $\sigma_{m,d}$=65.14 Sfr.=0.24

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-29.48 T_z=347.17 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=5.03 Sfr.=0.12

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.72
Sollecitazioni: N=-29.48 T_z=0.00 M_y=-297.70 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.20 $\sigma_{m,d}$=-86.85 Sfr.=0.29

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.72
Sollecitazioni: N=-29.48 T_z=0.00 M_y=-297.70 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=86.85 Sfr.=0.29

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-29.48 T_z=347.17 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.20 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 1 SND Xl=1.72
Sollecitazioni: N=52.93 T_z=0.00 M_y=-297.70 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
L=343.00 $\lambda_{rel,y}$=0.79 $\lambda_{rel,z}$=0.95 $K_{c,y}$=0.90 $K_{c,z}$=0.81
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.11 $\sigma_{m,d}$=15.51 Sfr.=0.09

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 25 SLU Xl=1.72
Sollecitazioni: N=-58.41 T_z=0.00 M_y=-1008.58 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=343.00 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=52.53 Sfr.=0.40

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 62 SLU Xl=1.72
Sollecitazioni: N=-53.53 T_z=0.00 M_y=-1008.68 T_y=0.00 M_z=-23.53 M_x=0.00

Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=343.00 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=54.01 Sfr.=0.36

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 25 SLU
Sollecitazioni: N=-58.41
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-756.43
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=343.00 $\lambda_{rel,y}$=0.79 $\lambda_{rel,z}$=0.95 $K_{c,y}$=0.90 $K_{c,z}$=0.81
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.12 $\sigma_{m,d}$=39.40 Sfr.=0.30

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=52.93 T_z=347.17 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.11 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 1 SND Xl=1.72
Sollecitazioni: N=52.93 T_z=0.00 M_y=-297.70 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.11 $\sigma_{m,d}$=15.51 Sfr.=0.09

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 25 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-58.41 T_z=1176.18 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=19.31
Tensioni: τ_d=5.15 Sfr.=0.27

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 25 SLU Xl=1.72
Sollecitazioni: N=-58.41 T_z=0.00 M_y=-1008.58 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.12 $\sigma_{m,d}$=-52.53 Sfr.=0.40

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 25 SLU Xl=1.72
Sollecitazioni: N=-58.41 T_z=0.00 M_y=-1008.58 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=52.53 Sfr.=0.40

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 13 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-111.89 T_z=347.17 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.23 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.30 (L/1137)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 17 (teorica) $f_{z,G}$=0.17 (L/2023)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 17 (teorica) $f_{z,L}$=0.41 (L/842)

Asta n. 2030 (-2581 -2582) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 87 SLU I Xl=1.72
Sollecitazioni: N=-33.41 T_z=0.00 M_y=-297.70 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=343.00 $\lambda_{rel,m}$=0.40 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=86.85 Sfr.=0.31

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
Sollecitazioni: N=-33.41
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-223.28
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=343.00 $\lambda_{rel,y}$=1.33 $\lambda_{rel,z}$=1.85 $K_{c,y}$=0.50 $K_{c,z}$=0.27
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.23 $\sigma_{m,d}$=65.14 Sfr.=0.24

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-33.41 T_z=347.17 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=5.03 Sfr.=0.12

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.72
Sollecitazioni: N=-33.41 T_z=0.00 M_y=-297.70 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.23 $\sigma_{m,d}$=-86.85 Sfr.=0.29

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.72
Sollecitazioni: N=-33.41 T_z=0.00 M_y=-297.70 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=86.85 Sfr.=0.29

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-33.41 T_z=347.17 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00

Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.23 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 1 SND Xl=1.72
Sollecitazioni: N=58.69 T_z=0.00 M_y=-297.70 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-1.07
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
L=343.00 $\lambda_{rel,y}$=0.79 $\lambda_{rel,z}$=0.95 $K_{c,y}$=0.90 $K_{c,z}$=0.81
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.12 $\sigma_{m,d}$=15.51 Sfr.=0.09

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 25 SLU Xl=1.72
Sollecitazioni: N=-73.39 T_z=0.00 M_y=-1008.58 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-2.56
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=343.00 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=52.53 Sfr.=0.40

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 62 SLU Xl=1.72
Sollecitazioni: N=-67.11 T_z=0.00 M_y=-1008.68 T_y=0.00 M_z=-23.53 M_x=-2.57
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=343.00 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=54.01 Sfr.=0.36

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 25 SLU
Sollecitazioni: N=-73.39
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-756.43
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=343.00 $\lambda_{rel,y}$=0.79 $\lambda_{rel,z}$=0.95 $K_{c,y}$=0.90 $K_{c,z}$=0.81
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.15 $\sigma_{m,d}$=39.40 Sfr.=0.30

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=58.69 T_z=347.17 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-1.07
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.12 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 25 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-73.39 T_z=1176.18 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-2.56
Resistenze: K_{mod}=0.80
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 1 SND Xl=1.72
Sollecitazioni: N=58.69 T_z=0.00 M_y=-297.70 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-1.07
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.12 $\sigma_{m,d}$=15.51 Sfr.=0.09

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 25 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-73.39 T_z=1176.18 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-2.56
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=5.15 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.07

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 25 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-73.39 T_z=1176.18 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-2.56
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=19.31
Tensioni: τ_d=5.15 Sfr.=0.27

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 25 SLU Xl=1.72
Sollecitazioni: N=-73.39 T_z=0.00 M_y=-1008.58 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-2.56
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.15 $\sigma_{m,d}$=-52.53 Sfr.=0.40

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 25 SLU Xl=1.72
Sollecitazioni: N=-73.39 T_z=0.00 M_y=-1008.58 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-2.56
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=52.53 Sfr.=0.40

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 13 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-125.51 T_z=347.17 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-1.06
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.26 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.30 (L/1137)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 30 (teorica) $f_{Z,L}$=0.17 (L/2023)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 17 (teorica) $f_{Z,L}$=0.41 (L/842)

Asta n. 2031 (-2539 -2540) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=1.57
Sollecitazioni: N=12.98 T_z=0.00 M_y=-238.71 T_y=0.00 M_z=25.09 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80

L=314.00 $\lambda_{rel,y}$=1.22 $\lambda_{rel,z}$=1.70 $K_{c,y}$=0.59 $K_{c,z}$=0.32
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.09 $\sigma_{m,d}$=79.83 Sfr.=0.28

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=12.98 T_z=304.08 M_y=0.00 T_y=31.96 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.09 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.57
Sollecitazioni: N=12.98 T_z=0.00 M_y=-238.71 T_y=0.00 M_z=25.09 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.09 $\sigma_{m,d}$=79.83 Sfr.=0.26

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=3.14
Sollecitazioni: N=12.98 T_z=-304.08 M_y=0.00 T_y=-31.96 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=4.43 Sfr.=0.10

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.57
Sollecitazioni: N=12.98 T_z=0.00 M_y=-238.71 T_y=0.00 M_z=25.09 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=79.83 Sfr.=0.26

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU Xl=1.57
Sollecitazioni: N=26.91 T_z=0.00 M_y=-941.47 T_y=0.00 M_z=118.09 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=314.00 $\lambda_{rel,y}$=0.72 $\lambda_{rel,z}$=0.87 $K_{c,y}$=0.92 $K_{c,z}$=0.86
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.06 $\sigma_{m,d}$=56.42 Sfr.=0.36

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 1 SND Xl=1.57
Sollecitazioni: N=-61.99 T_z=0.00 M_y=-238.71 T_y=0.00 M_z=25.09 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=314.00 $\lambda_{rel,m}$=0.25 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=14.00 Sfr.=0.07

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 13 SND
Sollecitazioni: N=-62.78
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-179.03
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=18.82
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=314.00 $\lambda_{rel,y}$=0.72 $\lambda_{rel,z}$=0.87 $K_{c,y}$=0.92 $K_{c,z}$=0.86
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.13 $\sigma_{m,d}$=10.50 Sfr.=0.06

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=88.73 T_z=304.08 M_y=0.00 T_y=31.96 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.18 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU Xl=1.57
Sollecitazioni: N=26.91 T_z=0.00 M_y=-941.47 T_y=0.00 M_z=118.09 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.06 $\sigma_{m,d}$=56.42 Sfr.=0.36

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=3.14
Sollecitazioni: N=26.91 T_z=-1199.32 M_y=0.00 T_y=-150.44 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=5.29 Sfr.=0.24

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 13 SND Xl=1.57
Sollecitazioni: N=-62.78 T_z=0.00 M_y=-238.71 T_y=0.00 M_z=25.09 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.13 $\sigma_{m,d}$=-14.00 Sfr.=0.07

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=1.57
Sollecitazioni: N=26.91 T_z=0.00 M_y=-941.47 T_y=0.00 M_z=118.09 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=56.42 Sfr.=0.36

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 13 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-62.78 T_z=304.08 M_y=0.00 T_y=31.96 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.13 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.24 (L/1315) $f_{Z,L}$=0.24 (L/1333)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.15 (L/2106) $f_{Z,L}$=0.15 (L/2139)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.31 (L/1011) $f_{Z,L}$=0.31 (L/1024)

Asta n. 2031 (-2540 -2541) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=1.49
  Sollecitazioni: N=-1.16 T_z=0.00 M_y=-213.56 T_y=0.00 M_z=22.45 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=297.00 $\lambda_{rel,m}$=0.37 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=71.42 Sfr.=0.25

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
  Sollecitazioni: N=-1.16
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-160.17
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=16.83
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=297.00 $\lambda_{rel,y}$=1.15 $\lambda_{rel,z}$=1.61 $K_{c,y}$=0.64 $K_{c,z}$=0.36
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 $\sigma_{m,d}$=53.56 Sfr.=0.19

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=2.97
  Sollecitazioni: N=-1.16 T_z=-287.62 M_y=0.00 T_y=-30.23 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=4.19 Sfr.=0.10

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.49
  Sollecitazioni: N=-1.16 T_z=0.00 M_y=-213.56 T_y=0.00 M_z=22.45 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 $\sigma_{m,d}$=71.42 Sfr.=0.23

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.49
  Sollecitazioni: N=-1.16 T_z=0.00 M_y=-213.56 T_y=0.00 M_z=22.45 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=71.42 Sfr.=0.23

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-1.16 T_z=287.62 M_y=0.00 T_y=30.23 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 49 SLU Xl=1.49
  Sollecitazioni: N=107.90 T_z=0.00 M_y=-721.29 T_y=0.00 M_z=75.81 M_x=1.51
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=297.00 $\lambda_{rel,y}$=0.68 $\lambda_{rel,z}$=0.82 $K_{c,y}$=0.94 $K_{c,z}$=0.89
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.22 $\sigma_{m,d}$=42.31 Sfr.=0.28

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU Xl=1.49
  Sollecitazioni: N=-2.95 T_z=0.00 M_y=-842.28 T_y=0.00 M_z=105.65 M_x=1.34
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=297.00 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=50.47 Sfr.=0.33

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU
  Sollecitazioni: N=-2.95
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-631.71
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=79.24
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=297.00 $\lambda_{rel,y}$=0.68 $\lambda_{rel,z}$=0.82 $K_{c,y}$=0.94 $K_{c,z}$=0.89
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 $\sigma_{m,d}$=37.85 Sfr.=0.24

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 48 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=181.86 T_z=695.85 M_y=0.00 T_y=73.14 M_z=0.00 M_x=1.20
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.38 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 25 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-2.36 T_z=971.44 M_y=0.00 T_y=102.10 M_z=0.00 M_x=1.51
  Resistenze: K_{mod}=0.80
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 49 SLU Xl=1.49
  Sollecitazioni: N=107.90 T_z=0.00 M_y=-721.29 T_y=0.00 M_z=75.81 M_x=1.51
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.22 $\sigma_{m,d}$=42.31 Sfr.=0.28

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU Xl=2.97
  Sollecitazioni: N=-2.95 T_z=-1134.39 M_y=0.00 T_y=-142.29 M_z=0.00 M_x=1.34
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=5.00 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=2.97
  Sollecitazioni: N=-2.95 T_z=-1134.39 M_y=0.00 T_y=-142.29 M_z=0.00 M_x=1.34
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72

Tensioni: τ_d=5.00 Sfr.=0.23

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU Xl=1.49
Sollecitazioni: N=-2.95 T_z=0.00 M_y=-842.28 T_y=0.00 M_z=105.65 M_x=1.34
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 $\sigma_{m,d}$=50.47 Sfr.=0.33

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=1.49
Sollecitazioni: N=-2.95 T_z=0.00 M_y=-842.28 T_y=0.00 M_z=105.65 M_x=1.34
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=50.47 Sfr.=0.33

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 35 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-185.45 T_z=695.85 M_y=0.00 T_y=73.14 M_z=0.00 M_x=1.19
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.39 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,G}$=0.19 (L/1554) $f_{z,L}$=0.19 (L/1576)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{z,G}$=0.12 (L/2488) $f_{z,L}$=0.12 (L/2527)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,G}$=0.25 (L/1195) $f_{z,L}$=0.25 (L/1211)

Asta n. 2031 (-2541 -2542) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-4.44 T_z=0.00 M_y=-345.93 T_y=0.00 M_z=36.36 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=378.00 $\lambda_{rel,m}$=0.42 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=115.68 Sfr.=0.40

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
Sollecitazioni: N=-4.44
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-259.45
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=27.27
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=378.00 $\lambda_{rel,y}$=1.47 $\lambda_{rel,z}$=2.04 $K_{c,y}$=0.42 $K_{c,z}$=0.23
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.03 $\sigma_{m,d}$=86.76 Sfr.=0.30

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-4.44 T_z=366.06 M_y=0.00 T_y=38.47 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=5.34 Sfr.=0.12

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-4.44 T_z=0.00 M_y=-345.93 T_y=0.00 M_z=36.36 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.03 $\sigma_{m,d}$=115.68 Sfr.=0.37

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-4.44 T_z=0.00 M_y=-345.93 T_y=0.00 M_z=36.36 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=115.68 Sfr.=0.37

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-4.44 T_z=366.06 M_y=0.00 T_y=38.47 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.03 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 49 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=102.64 T_z=0.00 M_y=-1168.37 T_y=0.00 M_z=122.80 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=378.00 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.21 $\sigma_{m,d}$=68.53 Sfr.=0.45

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-13.15 T_z=0.00 M_y=-1364.36 T_y=0.00 M_z=171.14 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=378.00 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=81.76 Sfr.=0.53

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU
Sollecitazioni: N=-13.15
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-1023.27
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=128.35
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=378.00 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.03 $\sigma_{m,d}$=61.32 Sfr.=0.40

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=264.22 T_z=366.06 M_y=0.00 T_y=38.47 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.55 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 49 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=102.64 T_z=0.00 M_y=-1168.37 T_y=0.00 M_z=122.80 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.21 $\sigma_{m,d}$=68.53 Sfr.=0.45

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-13.15 T_z=1443.77 M_y=0.00 T_y=181.10 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=6.37 Sfr.=0.29

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-13.15 T_z=0.00 M_y=-1364.36 T_y=0.00 M_z=171.14 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.03 $\sigma_{m,d}$=-81.76 Sfr.=0.53

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-13.15 T_z=0.00 M_y=-1364.36 T_y=0.00 M_z=171.14 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=81.76 Sfr.=0.53

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 13 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-273.10 T_z=366.06 M_y=0.00 T_y=38.47 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.57 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.50 (L/754) $f_{Z,L}$=0.49 (L/764)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.31 (L/1207) $f_{Z,L}$=0.31 (L/1226)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.65 (L/579) $f_{Z,L}$=0.64 (L/587)

Asta n. 2031 (-2542 -2543) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-12.21 T_z=0.00 M_y=-345.93 T_y=0.00 M_z=36.36 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=378.00 $\lambda_{rel,m}$=0.42 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=115.68 Sfr.=0.40

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
  Sollecitazioni: N=-12.21
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-259.45
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=27.27
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=378.00 $\lambda_{rel,y}$=1.47 $\lambda_{rel,z}$=2.04 $K_{c,y}$=0.42 $K_{c,z}$=0.23
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.08 $\sigma_{m,d}$=86.76 Sfr.=0.30

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=3.78
  Sollecitazioni: N=-12.21 T_z=-366.06 M_y=0.00 T_y=-38.47 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=5.34 Sfr.=0.12

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-12.21 T_z=0.00 M_y=-345.93 T_y=0.00 M_z=36.36 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.08 $\sigma_{m,d}$=-115.68 Sfr.=0.37

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-12.21 T_z=0.00 M_y=-345.93 T_y=0.00 M_z=36.36 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=115.68 Sfr.=0.37

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-12.21 T_z=366.06 M_y=0.00 T_y=38.47 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.08 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 49 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=84.79 T_z=0.00 M_y=-1168.37 T_y=0.00 M_z=122.80 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=378.00 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.18 $\sigma_{m,d}$=68.53 Sfr.=0.45

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU Xl=1.89

Sollecitazioni: N=-28.63 T_z=0.00 M_y=-1364.36 T_y=0.00 M_z=171.14 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=378.00 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=81.76 Sfr.=0.53

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU
Sollecitazioni: N=-28.63
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-1023.27
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=128.35
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=378.00 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.06 $\sigma_{m,d}$=61.32 Sfr.=0.40

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=397.33 T_z=366.06 M_y=0.00 T_y=38.47 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.83 Sfr.=0.01

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 49 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=84.79 T_z=0.00 M_y=-1168.37 T_y=0.00 M_z=122.80 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.18 $\sigma_{m,d}$=68.53 Sfr.=0.45

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=3.78
Sollecitazioni: N=-28.63 T_z=-1443.77 M_y=0.00 T_y=-181.10 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=6.37 Sfr.=0.29

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-28.63 T_z=0.00 M_y=-1364.36 T_y=0.00 M_z=171.14 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.06 $\sigma_{m,d}$=-81.76 Sfr.=0.53

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-28.63 T_z=0.00 M_y=-1364.36 T_y=0.00 M_z=171.14 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=81.76 Sfr.=0.53

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 13 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-421.76 T_z=366.06 M_y=0.00 T_y=38.47 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.88 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,G}$=0.50 (L/754) $f_{z,L}$=0.49 (L/764)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{z,G}$=0.31 (L/1207) $f_{z,L}$=0.31 (L/1225)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,G}$=0.65 (L/580) $f_{z,L}$=0.64 (L/587)

Asta n. 2031 (-2543 -2544) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=1.87
Sollecitazioni: N=-27.96 T_z=0.00 M_y=-338.65 T_y=0.00 M_z=35.59 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=374.00 $\lambda_{rel,m}$=0.41 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=113.25 Sfr.=0.39

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
Sollecitazioni: N=-27.96
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-253.98
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=26.69
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=374.00 $\lambda_{rel,y}$=1.45 $\lambda_{rel,z}$=2.02 $K_{c,y}$=0.43 $K_{c,z}$=0.23
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.19 $\sigma_{m,d}$=84.94 Sfr.=0.30

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-27.96 T_z=362.19 M_y=0.00 T_y=38.07 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=5.28 Sfr.=0.12

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.87
Sollecitazioni: N=-27.96 T_z=0.00 M_y=-338.65 T_y=0.00 M_z=35.59 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.19 $\sigma_{m,d}$=-113.25 Sfr.=0.36

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.87
Sollecitazioni: N=-27.96 T_z=0.00 M_y=-338.65 T_y=0.00 M_z=35.59 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=113.25 Sfr.=0.36

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-27.96 T_z=362.19 M_y=0.00 T_y=38.07 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.19 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 49 SLU Xl=1.87
  Sollecitazioni: N=52.61 T_z=0.00 M_y=-1143.78 T_y=0.00 M_z=120.22 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=374.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.03 $K_{c,y}$=0.87 $K_{c,z}$=0.74
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.11 $\sigma_{m,d}$=67.09 Sfr.=0.44

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU Xl=1.87
  Sollecitazioni: N=-50.25 T_z=0.00 M_y=-1335.64 T_y=0.00 M_z=167.54 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=374.00 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=80.04 Sfr.=0.52

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU
  Sollecitazioni: N=-50.25
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-1001.73
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=125.65
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=374.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.03 $K_{c,y}$=0.87 $K_{c,z}$=0.74
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.10 $\sigma_{m,d}$=60.03 Sfr.=0.39

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=420.32 T_z=362.19 M_y=0.00 T_y=38.07 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.88 Sfr.=0.01

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 49 SLU Xl=1.87
  Sollecitazioni: N=52.61 T_z=0.00 M_y=-1143.78 T_y=0.00 M_z=120.22 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.11 $\sigma_{m,d}$=67.09 Sfr.=0.44

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-50.25 T_z=1428.49 M_y=0.00 T_y=179.18 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=6.30 Sfr.=0.29

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU Xl=1.87
  Sollecitazioni: N=-50.25 T_z=0.00 M_y=-1335.64 T_y=0.00 M_z=167.54 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.10 $\sigma_{m,d}$=-80.04 Sfr.=0.52

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=1.87
  Sollecitazioni: N=-50.25 T_z=0.00 M_y=-1335.64 T_y=0.00 M_z=167.54 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=80.04 Sfr.=0.52

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 13 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-476.24 T_z=362.19 M_y=0.00 T_y=38.07 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.99 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,G}$=0.48 (L/778) $f_{z,L}$=0.47 (L/789)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{z,G}$=0.30 (L/1246) $f_{z,L}$=0.30 (L/1265)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,G}$=0.62 (L/598) $f_{z,L}$=0.62 (L/606)

Asta n. 2031 (-2544 -2545) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=1.86
  Sollecitazioni: N=-74.34 T_z=0.00 M_y=-336.84 T_y=0.00 M_z=35.40 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=373.00 $\lambda_{rel,m}$=0.41 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=112.64 Sfr.=0.39

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
  Sollecitazioni: N=-74.34
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-252.63
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=26.55
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=373.00 $\lambda_{rel,y}$=1.45 $\lambda_{rel,z}$=2.02 $K_{c,y}$=0.43 $K_{c,z}$=0.23
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.51 $\sigma_{m,d}$=84.48 Sfr.=0.30

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.00

Sollecitazioni: N=-74.34 T_z=361.22 M_y=0.00 T_y=37.97 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=5.27 Sfr.=0.12

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.86
Sollecitazioni: N=-74.34 T_z=0.00 M_y=-336.84 T_y=0.00 M_z=35.40 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.51 $\sigma_{m,d}$=-112.64 Sfr.=0.36

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.86
Sollecitazioni: N=-74.34 T_z=0.00 M_y=-336.84 T_y=0.00 M_z=35.40 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=112.64 Sfr.=0.36

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-74.34 T_z=361.22 M_y=0.00 T_y=37.97 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.51 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 48 SLU Xl=1.86
Sollecitazioni: N=28.86 T_z=0.00 M_y=-814.93 T_y=0.00 M_z=85.65 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=373.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.03 $K_{c,y}$=0.87 $K_{c,z}$=0.74
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.06 $\sigma_{m,d}$=47.80 Sfr.=0.31

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU Xl=1.86
Sollecitazioni: N=-124.36 T_z=0.00 M_y=-1328.51 T_y=0.00 M_z=166.64 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=373.00 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=79.61 Sfr.=0.51

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU
Sollecitazioni: N=-124.36
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-996.38
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=124.98
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=373.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.03 $K_{c,y}$=0.87 $K_{c,z}$=0.74
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.26 $\sigma_{m,d}$=59.71 Sfr.=0.39

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=308.44 T_z=361.22 M_y=0.00 T_y=37.97 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.64 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 48 SLU Xl=1.86
Sollecitazioni: N=28.86 T_z=0.00 M_y=-814.93 T_y=0.00 M_z=85.65 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.06 $\sigma_{m,d}$=47.80 Sfr.=0.31

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-124.36 T_z=1424.67 M_y=0.00 T_y=178.70 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=6.28 Sfr.=0.29

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU Xl=1.86
Sollecitazioni: N=-124.36 T_z=0.00 M_y=-1328.51 T_y=0.00 M_z=166.64 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.26 $\sigma_{m,d}$=-79.61 Sfr.=0.51

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=1.86
Sollecitazioni: N=-124.36 T_z=0.00 M_y=-1328.51 T_y=0.00 M_z=166.64 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=79.61 Sfr.=0.51

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 13 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-457.12 T_z=361.22 M_y=0.00 T_y=37.97 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.95 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.48 (L/785) $f_{Z,L}$=0.47 (L/795)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.30 (L/1256) $f_{Z,L}$=0.29 (L/1276)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.62 (L/603) $f_{Z,L}$=0.61 (L/611)

Asta n. 2031 (-2545 -2546) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=1.88
Sollecitazioni: N=-83.36 T_z=0.00 M_y=-342.28 T_y=0.00 M_z=35.97 M_x=0.00

Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=376.00 $\lambda_{rel,m}$=0.41 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=114.46 Sfr.=0.40

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
Sollecitazioni: N=-83.36
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-256.71
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=26.98
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=376.00 $\lambda_{rel,y}$=1.46 $\lambda_{rel,z}$=2.03 $K_{c,y}$=0.43 $K_{c,z}$=0.23
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.58 $\sigma_{m,d}$=85.85 Sfr.=0.31

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=3.76
Sollecitazioni: N=-83.36 T_z=-364.12 M_y=0.00 T_y=-38.27 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=5.31 Sfr.=0.12

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.88
Sollecitazioni: N=-83.36 T_z=0.00 M_y=-342.28 T_y=0.00 M_z=35.97 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.58 $\sigma_{m,d}$=-114.46 Sfr.=0.37

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.88
Sollecitazioni: N=-83.36 T_z=0.00 M_y=-342.28 T_y=0.00 M_z=35.97 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=114.46 Sfr.=0.37

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-83.36 T_z=364.12 M_y=0.00 T_y=38.27 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.58 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 1 SND Xl=1.88
Sollecitazioni: N=185.41 T_z=0.00 M_y=-342.28 T_y=0.00 M_z=35.97 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
L=376.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.74
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.39 $\sigma_{m,d}$=20.08 Sfr.=0.11

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU Xl=1.88
Sollecitazioni: N=-145.87 T_z=0.00 M_y=-1349.96 T_y=0.00 M_z=169.33 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=376.00 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=80.89 Sfr.=0.52

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU
Sollecitazioni: N=-145.87
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-1012.47
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=127.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=376.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.74
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.30 $\sigma_{m,d}$=60.67 Sfr.=0.39

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=185.41 T_z=364.12 M_y=0.00 T_y=38.27 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.39 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 1 SND Xl=1.88
Sollecitazioni: N=185.41 T_z=0.00 M_y=-342.28 T_y=0.00 M_z=35.97 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.39 $\sigma_{m,d}$=20.08 Sfr.=0.11

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=3.76
Sollecitazioni: N=-145.87 T_z=-1436.13 M_y=0.00 T_y=-180.14 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=6.33 Sfr.=0.29

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU Xl=1.88
Sollecitazioni: N=-145.87 T_z=0.00 M_y=-1349.96 T_y=0.00 M_z=169.33 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.30 $\sigma_{m,d}$=-80.89 Sfr.=0.52

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=1.88
Sollecitazioni: N=-145.87 T_z=0.00 M_y=-1349.96 T_y=0.00 M_z=169.33 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=80.89 Sfr.=0.52

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 13 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-352.12 T_z=364.12 M_y=0.00 T_y=38.27 M_z=0.00 M_x=0.00

Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.73 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.49 (L/766) $f_{Z,L}$=0.48 (L/776)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.31 (L/1227) $f_{Z,L}$=0.30 (L/1246)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.64 (L/589) $f_{Z,L}$=0.63 (L/596)

Asta n. 2031 (-2546 -2547) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=1.88
Sollecitazioni: N=-56.70 T_z=0.00 M_y=-342.28 T_y=0.00 M_z=35.97 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=376.00 $\lambda_{rel,m}$=0.41 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=114.46 Sfr.=0.40

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
Sollecitazioni: N=-56.70
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-256.71
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=26.98
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=376.00 $\lambda_{rel,y}$=1.46 $\lambda_{rel,z}$=2.03 $K_{c,y}$=0.43 $K_{c,z}$=0.23
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.39 $\sigma_{m,d}$=85.85 Sfr.=0.31

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=3.76
Sollecitazioni: N=-56.70 T_z=-364.12 M_y=0.00 T_y=-38.27 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=5.31 Sfr.=0.12

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.88
Sollecitazioni: N=-56.70 T_z=0.00 M_y=-342.28 T_y=0.00 M_z=35.97 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.39 $\sigma_{m,d}$=-114.46 Sfr.=0.37

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.88
Sollecitazioni: N=-56.70 T_z=0.00 M_y=-342.28 T_y=0.00 M_z=35.97 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=114.46 Sfr.=0.37

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-56.70 T_z=364.12 M_y=0.00 T_y=38.27 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.39 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 1 SND Xl=1.88
Sollecitazioni: N=53.31 T_z=0.00 M_y=-342.28 T_y=0.00 M_z=35.97 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
L=376.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.74
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.11 $\sigma_{m,d}$=20.08 Sfr.=0.11

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU Xl=1.88
Sollecitazioni: N=-98.24 T_z=0.00 M_y=-1349.97 T_y=0.00 M_z=169.33 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=376.00 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=80.89 Sfr.=0.52

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU
Sollecitazioni: N=-98.24
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.01 $M_{y,eq}$=-1012.47
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=127.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=376.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.74
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.20 $\sigma_{m,d}$=60.67 Sfr.=0.39

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=53.31 T_z=364.12 M_y=0.00 T_y=38.27 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.11 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 1 SND Xl=1.88
Sollecitazioni: N=53.31 T_z=0.00 M_y=-342.28 T_y=0.00 M_z=35.97 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.11 $\sigma_{m,d}$=20.08 Sfr.=0.11

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-98.24 T_z=1436.13 M_y=0.00 T_y=180.14 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=6.33 Sfr.=0.29

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU Xl=1.88
  Sollecitazioni: N=-98.24 T_z=0.00 M_y=-1349.97 T_y=0.00 M_z=169.33 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.20 $\sigma_{m,d}$=-80.89 Sfr.=0.52

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=1.88
  Sollecitazioni: N=-98.24 T_z=0.00 M_y=-1349.97 T_y=0.00 M_z=169.33 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=80.89 Sfr.=0.52

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 35 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-170.07 T_z=880.95 M_y=0.00 T_y=92.59 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.35 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.49 (L/766) $f_{Z,L}$=0.48 (L/776)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.31 (L/1227) $f_{Z,L}$=0.30 (L/1245)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.64 (L/589) $f_{Z,L}$=0.63 (L/596)

Asta n. 2031 (-2547 -2548) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=1.87
  Sollecitazioni: N=-53.79 T_z=0.00 M_y=-338.65 T_y=0.00 M_z=35.59 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=374.00 $\lambda_{rel,m}$=0.41 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=113.25 Sfr.=0.39

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
  Sollecitazioni: N=-53.79
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-253.98
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=26.69
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=374.00 $\lambda_{rel,y}$=1.45 $\lambda_{rel,z}$=2.02 $K_{c,y}$=0.43 $K_{c,z}$=0.23
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.37 $\sigma_{m,d}$=84.94 Sfr.=0.30

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-53.79 T_z=362.19 M_y=0.00 T_y=38.07 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=5.28 Sfr.=0.12

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.87
  Sollecitazioni: N=-53.79 T_z=0.00 M_y=-338.65 T_y=0.00 M_z=35.59 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.37 $\sigma_{m,d}$=-113.25 Sfr.=0.36

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.87
  Sollecitazioni: N=-53.79 T_z=0.00 M_y=-338.65 T_y=0.00 M_z=35.59 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=113.25 Sfr.=0.36

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-53.79 T_z=362.19 M_y=0.00 T_y=38.07 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.37 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 1 SND Xl=1.87
  Sollecitazioni: N=19.68 T_z=0.00 M_y=-338.65 T_y=0.00 M_z=35.59 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
  L=374.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.03 $K_{c,y}$=0.87 $K_{c,z}$=0.74
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.04 $\sigma_{m,d}$=19.86 Sfr.=0.11

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU Xl=1.87
  Sollecitazioni: N=-54.00 T_z=0.00 M_y=-1335.64 T_y=0.00 M_z=167.54 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=374.00 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=80.04 Sfr.=0.52

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU
  Sollecitazioni: N=-54.00
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.01 $M_{y,eq}$=-1001.73
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=125.65
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=374.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.03 $K_{c,y}$=0.87 $K_{c,z}$=0.74
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.11 $\sigma_{m,d}$=60.03 Sfr.=0.39

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=0.00

Sollecitazioni: N=19.68 T_z=362.19 M_y=0.00 T_y=38.07 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.04 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 1 SND Xl=1.87
Sollecitazioni: N=19.68 T_z=0.00 M_y=-338.65 T_y=0.00 M_z=35.59 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.04 $\sigma_{m,d}$=19.86 Sfr.=0.11

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-54.00 T_z=1428.49 M_y=0.00 T_y=179.18 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=6.30 Sfr.=0.29

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU Xl=1.87
Sollecitazioni: N=-54.00 T_z=0.00 M_y=-1335.64 T_y=0.00 M_z=167.54 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.11 $\sigma_{m,d}$=-80.04 Sfr.=0.52

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=1.87
Sollecitazioni: N=-54.00 T_z=0.00 M_y=-1335.64 T_y=0.00 M_z=167.54 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=80.04 Sfr.=0.52

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 35 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-118.72 T_z=876.26 M_y=0.00 T_y=92.10 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.25 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.48 (L/778) $f_{Z,L}$=0.47 (L/789)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.30 (L/1246) $f_{Z,L}$=0.30 (L/1265)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.62 (L/598) $f_{Z,L}$=0.62 (L/606)

Asta n. 2031 (-2548 -2549) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=1.86
Sollecitazioni: N=-53.86 T_z=0.00 M_y=-336.84 T_y=0.00 M_z=35.40 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=373.00 $\lambda_{rel,m}$=0.41 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=112.64 Sfr.=0.39

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
Sollecitazioni: N=-53.86
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-252.63
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=26.55
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=373.00 $\lambda_{rel,y}$=1.45 $\lambda_{rel,z}$=2.02 $K_{c,y}$=0.43 $K_{c,z}$=0.23
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.37 $\sigma_{m,d}$=84.48 Sfr.=0.30

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-53.86 T_z=361.22 M_y=0.00 T_y=37.97 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=5.27 Sfr.=0.12

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.86
Sollecitazioni: N=-53.86 T_z=0.00 M_y=-336.84 T_y=0.00 M_z=35.40 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.37 $\sigma_{m,d}$=-112.64 Sfr.=0.36

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.86
Sollecitazioni: N=-53.86 T_z=0.00 M_y=-336.84 T_y=0.00 M_z=35.40 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=112.64 Sfr.=0.36

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-53.86 T_z=361.22 M_y=0.00 T_y=37.97 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.37 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 1 SND Xl=1.86
Sollecitazioni: N=159.93 T_z=0.00 M_y=-336.84 T_y=0.00 M_z=35.40 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
L=373.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.03 $K_{c,y}$=0.87 $K_{c,z}$=0.74
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.33 $\sigma_{m,d}$=19.76 Sfr.=0.11

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU Xl=1.86
Sollecitazioni: N=-58.55 T_z=0.00 M_y=-1328.51 T_y=0.00 M_z=166.64 M_x=0.00

Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=373.00 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=79.61 Sfr.=0.51

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU
Sollecitazioni: N=-58.55
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.01 $M_{y,eq}$=-996.38
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=124.98
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=373.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.03 $K_{c,y}$=0.87 $K_{c,z}$=0.74
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.12 $\sigma_{m,d}$=59.71 Sfr.=0.39

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=159.93 T_z=361.22 M_y=0.00 T_y=37.97 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.33 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 1 SND Xl=1.86
Sollecitazioni: N=159.93 T_z=0.00 M_y=-336.84 T_y=0.00 M_z=35.40 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.33 $\sigma_{m,d}$=19.76 Sfr.=0.11

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-58.55 T_z=1424.67 M_y=0.00 T_y=178.71 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=6.28 Sfr.=0.29

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU Xl=1.86
Sollecitazioni: N=-58.55 T_z=0.00 M_y=-1328.51 T_y=0.00 M_z=166.64 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.12 $\sigma_{m,d}$=-79.61 Sfr.=0.51

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=1.86
Sollecitazioni: N=-58.55 T_z=0.00 M_y=-1328.51 T_y=0.00 M_z=166.64 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=79.61 Sfr.=0.51

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 13 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-267.66 T_z=361.22 M_y=0.00 T_y=37.97 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.56 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.48 (L/784) $f_{Z,L}$=0.47 (L/795)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.30 (L/1256) $f_{Z,L}$=0.29 (L/1275)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.62 (L/603) $f_{Z,L}$=0.61 (L/611)

Asta n. 2031 (-2549 -2550) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=1.95
Sollecitazioni: N=-46.21 T_z=0.00 M_y=-366.42 T_y=0.00 M_z=38.51 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=389.00 $\lambda_{rel,m}$=0.42 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=122.53 Sfr.=0.43

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
Sollecitazioni: N=-46.21
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-274.81
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=28.88
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=389.00 $\lambda_{rel,y}$=1.51 $\lambda_{rel,z}$=2.10 $K_{c,y}$=0.40 $K_{c,z}$=0.22
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.32 $\sigma_{m,d}$=91.90 Sfr.=0.33

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=3.89
Sollecitazioni: N=-46.21 T_z=-376.80 M_y=0.00 T_y=-39.60 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=5.49 Sfr.=0.13

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.95
Sollecitazioni: N=-46.21 T_z=0.00 M_y=-366.42 T_y=0.00 M_z=38.51 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.32 $\sigma_{m,d}$=-122.53 Sfr.=0.39

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.95
Sollecitazioni: N=-46.21 T_z=0.00 M_y=-366.42 T_y=0.00 M_z=38.51 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=122.53 Sfr.=0.39

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-46.21 T_z=376.76 M_y=0.00 T_y=39.60 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.32 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 1 SND Xl=1.95
  Sollecitazioni: N=319.74 T_z=0.00 M_y=-366.42 T_y=0.00 M_z=38.51 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
  L=389.00 $\lambda_{rel,y}$=0.89 $\lambda_{rel,z}$=1.07 $K_{c,y}$=0.85 $K_{c,z}$=0.71
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.67 $\sigma_{m,d}$=21.49 Sfr.=0.12

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU Xl=1.95
  Sollecitazioni: N=-91.73 T_z=0.00 M_y=-1445.20 T_y=0.00 M_z=181.27 M_x=2.36
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=389.00 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=86.60 Sfr.=0.56

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU
  Sollecitazioni: N=-91.74
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.01 $M_{y,eq}$=-1083.90
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=135.96
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=389.00 $\lambda_{rel,y}$=0.89 $\lambda_{rel,z}$=1.07 $K_{c,y}$=0.85 $K_{c,z}$=0.71
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.19 $\sigma_{m,d}$=64.95 Sfr.=0.42

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=319.74 T_z=376.76 M_y=0.00 T_y=39.60 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.67 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 25 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-86.65 T_z=1272.52 M_y=0.00 T_y=133.75 M_z=0.00 M_x=2.58
  Resistenze: K_{mod}=0.80
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 1 SND Xl=1.95
  Sollecitazioni: N=319.74 T_z=0.00 M_y=-366.42 T_y=0.00 M_z=38.51 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.67 $\sigma_{m,d}$=21.49 Sfr.=0.12

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU Xl=3.89
  Sollecitazioni: N=-91.74 T_z=-1486.16 M_y=0.00 T_y=-186.41 M_z=0.00 M_x=2.36
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=6.55 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.09

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=3.89
  Sollecitazioni: N=-91.74 T_z=-1486.16 M_y=0.00 T_y=-186.41 M_z=0.00 M_x=2.36
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=6.55 Sfr.=0.30

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU Xl=1.95
  Sollecitazioni: N=-91.73 T_z=0.00 M_y=-1445.20 T_y=0.00 M_z=181.27 M_x=2.36
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.19 $\sigma_{m,d}$=-86.60 Sfr.=0.56

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=1.95
  Sollecitazioni: N=-91.73 T_z=0.00 M_y=-1445.20 T_y=0.00 M_z=181.27 M_x=2.36
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=86.60 Sfr.=0.56

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 13 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-412.17 T_z=376.76 M_y=0.00 T_y=39.60 M_z=0.00 M_x=1.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.86 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.56 (L/691) $f_{Z,L}$=0.55 (L/701)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.35 (L/1107) $f_{Z,L}$=0.35 (L/1124)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.73 (L/532) $f_{Z,L}$=0.72 (L/538)

Asta n. 2031 (-2550 -2551) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=1.72
  Sollecitazioni: N=-28.05 T_z=0.00 M_y=-284.93 T_y=0.00 M_z=29.95 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=343.00 $\lambda_{rel,m}$=0.40 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=95.28 Sfr.=0.33

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
  Sollecitazioni: N=-28.05
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-213.70
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=22.46
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=343.00 $\lambda_{rel,y}$=1.33 $\lambda_{rel,z}$=1.85 $K_{c,y}$=0.50 $K_{c,z}$=0.27
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.19 $\sigma_{m,d}$=71.46 Sfr.=0.25

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=3.43
  Sollecitazioni: N=-28.05 T_z=-332.28 M_y=0.00 T_y=-34.92 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=4.84 Sfr.=0.11

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.72
  Sollecitazioni: N=-28.05 T_z=0.00 M_y=-284.93 T_y=0.00 M_z=29.95 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.19 $\sigma_{m,d}$=-95.28 Sfr.=0.31

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.72
  Sollecitazioni: N=-28.05 T_z=0.00 M_y=-284.93 T_y=0.00 M_z=29.95 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=95.28 Sfr.=0.31

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-28.05 T_z=332.28 M_y=0.00 T_y=34.92 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.19 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 1 SND Xl=1.72
  Sollecitazioni: N=216.84 T_z=0.00 M_y=-284.93 T_y=0.00 M_z=29.95 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
  L=343.00 $\lambda_{rel,y}$=0.79 $\lambda_{rel,z}$=0.95 $K_{c,y}$=0.90 $K_{c,z}$=0.81
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.45 $\sigma_{m,d}$=16.71 Sfr.=0.09

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU Xl=1.72
  Sollecitazioni: N=-55.97 T_z=0.00 M_y=-1123.83 T_y=0.00 M_z=140.96 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=343.00 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=67.34 Sfr.=0.43

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU
  Sollecitazioni: N=-55.97
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.01 $M_{y,eq}$=-842.87
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=105.72
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=343.00 $\lambda_{rel,y}$=0.79 $\lambda_{rel,z}$=0.95 $K_{c,y}$=0.90 $K_{c,z}$=0.81
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.12 $\sigma_{m,d}$=50.51 Sfr.=0.33

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=216.84 T_z=332.28 M_y=0.00 T_y=34.92 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.45 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 1 SND Xl=1.72
  Sollecitazioni: N=216.84 T_z=0.00 M_y=-284.93 T_y=0.00 M_z=29.95 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.45 $\sigma_{m,d}$=16.71 Sfr.=0.09

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-55.97 T_z=1310.59 M_y=0.00 T_y=164.38 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=5.78 Sfr.=0.27

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU Xl=1.72
  Sollecitazioni: N=-55.97 T_z=0.00 M_y=-1123.83 T_y=0.00 M_z=140.96 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.12 $\sigma_{m,d}$=-67.34 Sfr.=0.43

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=1.72
  Sollecitazioni: N=-55.97 T_z=0.00 M_y=-1123.83 T_y=0.00 M_z=140.96 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=67.34 Sfr.=0.43

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 13 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-272.95 T_z=332.28 M_y=0.00 T_y=34.92 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.57 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,G}$=0.34 (L/1009) $f_{z,L}$=0.34 (L/1022)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{z,G}$=0.21 (L/1615) $f_{z,L}$=0.21 (L/1639)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,G}$=0.44 (L/775) $f_{z,L}$=0.44 (L/785)

Asta n. 2031 (-2551 -2552) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=1.72
  Sollecitazioni: N=-12.84 T_z=0.00 M_y=-284.93 T_y=0.00 M_z=29.95 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=343.00 $\lambda_{rel,m}$=0.40 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=95.28 Sfr.=0.33

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
  Sollecitazioni: N=-12.84
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-213.70
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=22.46
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=343.00 $\lambda_{rel,y}$=1.33 $\lambda_{rel,z}$=1.85 $K_{c,y}$=0.50 $K_{c,z}$=0.27
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.09 $\sigma_{m,d}$=71.46 Sfr.=0.25

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=3.43
  Sollecitazioni: N=-12.84 T_z=-332.28 M_y=0.00 T_y=-34.92 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=4.84 Sfr.=0.11

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.72
  Sollecitazioni: N=-12.84 T_z=0.00 M_y=-284.93 T_y=0.00 M_z=29.95 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.09 $\sigma_{m,d}$=-95.28 Sfr.=0.31

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.72
  Sollecitazioni: N=-12.84 T_z=0.00 M_y=-284.93 T_y=0.00 M_z=29.95 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=95.28 Sfr.=0.31

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-12.84 T_z=332.28 M_y=0.00 T_y=34.92 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.09 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 1 SND Xl=1.72
  Sollecitazioni: N=95.58 T_z=0.00 M_y=-284.93 T_y=0.00 M_z=29.95 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
  L=343.00 $\lambda_{rel,y}$=0.79 $\lambda_{rel,z}$=0.95 $K_{c,y}$=0.90 $K_{c,z}$=0.81
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.20 $\sigma_{m,d}$=16.71 Sfr.=0.09

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU Xl=1.72
  Sollecitazioni: N=-16.45 T_z=0.00 M_y=-1123.83 T_y=0.00 M_z=140.96 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=343.00 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=67.34 Sfr.=0.43

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU
  Sollecitazioni: N=-16.45
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.01 $M_{y,eq}$=-842.87
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=105.72
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=343.00 $\lambda_{rel,y}$=0.79 $\lambda_{rel,z}$=0.95 $K_{c,y}$=0.90 $K_{c,z}$=0.81
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.03 $\sigma_{m,d}$=50.51 Sfr.=0.33

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=95.58 T_z=332.28 M_y=0.00 T_y=34.92 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.20 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 1 SND Xl=1.72
  Sollecitazioni: N=95.58 T_z=0.00 M_y=-284.93 T_y=0.00 M_z=29.95 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.20 $\sigma_{m,d}$=16.71 Sfr.=0.09

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-16.45 T_z=1310.59 M_y=0.00 T_y=164.38 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=5.78 Sfr.=0.27

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU Xl=1.72
  Sollecitazioni: N=-16.45 T_z=0.00 M_y=-1123.83 T_y=0.00 M_z=140.96 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70

Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.03 $\sigma_{m,d}$=-67.34 Sfr.=0.43

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=1.72
Sollecitazioni: N=-16.45 T_z=0.00 M_y=-1123.83 T_y=0.00 M_z=140.96 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=67.34 Sfr.=0.43

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 13 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-121.26 T_z=332.28 M_y=0.00 T_y=34.92 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.25 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,G}$=0.34 (L/1009) $f_{z,L}$=0.34 (L/1022)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{z,G}$=0.21 (L/1615) $f_{z,L}$=0.21 (L/1640)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,G}$=0.44 (L/775) $f_{z,L}$=0.44 (L/785)

Asta n. 2031 (-2552 -2553) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=1.13
Sollecitazioni: N=-24.04 T_z=0.00 M_y=-124.78 T_y=0.00 M_z=13.11 M_x=-1.94
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=227.00 $\lambda_{rel,m}$=0.32 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=41.73 Sfr.=0.15

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
Sollecitazioni: N=-24.04
[Par.] $M_{y,sx}$=-0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-93.58
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=9.84
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=227.00 $\lambda_{rel,y}$=0.88 $\lambda_{rel,z}$=1.23 $K_{c,y}$=0.85 $K_{c,z}$=0.58
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.17 $\sigma_{m,d}$=31.29 Sfr.=0.11

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-24.04 T_z=219.88 M_y=0.00 T_y=23.11 M_z=0.00 M_x=-1.94
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-24.04 T_z=219.88 M_y=0.00 T_y=23.11 M_z=0.00 M_x=-1.94
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=3.21 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-24.04 T_z=219.88 M_y=0.00 T_y=23.11 M_z=0.00 M_x=-1.94
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=3.21 Sfr.=0.07

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.13
Sollecitazioni: N=-24.04 T_z=0.00 M_y=-124.78 T_y=0.00 M_z=13.11 M_x=-1.94
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.17 $\sigma_{m,d}$=-41.73 Sfr.=0.13

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.13
Sollecitazioni: N=-24.04 T_z=0.00 M_y=-124.78 T_y=0.00 M_z=13.11 M_x=-1.94
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=41.73 Sfr.=0.13

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-24.04 T_z=219.88 M_y=0.00 T_y=23.11 M_z=0.00 M_x=-1.94
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.17 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 1 SND Xl=1.13
Sollecitazioni: N=20.82 T_z=0.00 M_y=-124.78 T_y=0.00 M_z=13.11 M_x=-2.29
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
L=227.00 $\lambda_{rel,y}$=0.52 $\lambda_{rel,z}$=0.63 $K_{c,y}$=0.97 $K_{c,z}$=0.95
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.04 $\sigma_{m,d}$=7.32 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 61 SLU Xl=0.15
Sollecitazioni: N=-36.12 T_z=281.10 M_y=-45.81 T_y=4.08 M_z=0.00 M_x=-4.79
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=227.00 $\lambda_{rel,m}$=0.21 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=2.39 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU Xl=1.13
Sollecitazioni: N=-56.66 T_z=0.00 M_y=-492.13 T_y=0.00 M_z=61.73 M_x=-5.67
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70

Ltors=227.00 $\lambda_{rel,m}$=0.21 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=29.49 Sfr.=0.19

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU
Sollecitazioni: N=-56.67
[Par.] $M_{y,sx}$=-0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-369.10
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=46.30
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=227.00 $\lambda_{rel,y}$=0.52 $\lambda_{rel,z}$=0.63 $K_{c,y}$=0.97 $K_{c,z}$=0.95
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.12 $\sigma_{m,d}$=22.12 Sfr.=0.14

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=20.82 T_z=219.88 M_y=0.00 T_y=23.11 M_z=0.00 M_x=-2.29
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.04 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 25 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-52.44 T_z=742.67 M_y=0.00 T_y=78.06 M_z=0.00 M_x=-5.93
Resistenze: K_{mod}=0.80
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 1 SND Xl=1.13
Sollecitazioni: N=20.82 T_z=0.00 M_y=-124.78 T_y=0.00 M_z=13.11 M_x=-2.29
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.04 $\sigma_{m,d}$=7.32 Sfr.=0.04

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-56.67 T_z=867.25 M_y=0.00 T_y=108.78 M_z=0.00 M_x=-5.67
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=3.82 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.03

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-56.67 T_z=867.25 M_y=0.00 T_y=108.78 M_z=0.00 M_x=-5.67
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=3.82 Sfr.=0.18

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU Xl=1.13
Sollecitazioni: N=-56.66 T_z=0.00 M_y=-492.13 T_y=0.00 M_z=61.73 M_x=-5.67
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.12 $\sigma_{m,d}$=-29.49 Sfr.=0.19

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=1.13
Sollecitazioni: N=-56.66 T_z=0.00 M_y=-492.13 T_y=0.00 M_z=61.73 M_x=-5.67
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=29.49 Sfr.=0.19

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 25 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-52.44 T_z=742.67 M_y=0.00 T_y=78.06 M_z=0.00 M_x=-5.93
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.11 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.07 (L/3477)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.04 (L/5561)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.08 (L/2674) $f_{Z,L}$=0.08 (L/2709)

Asta n. 2032 (2052 2053) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 87 SLU I Xl=1.54
Sollecitazioni: N=-25.57 T_z=0.00 M_y=-217.87 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=314.00 $\lambda_{rel,m}$=0.38 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=63.56 Sfr.=0.23

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
Sollecitazioni: N=-25.57
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-163.40
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=314.00 $\lambda_{rel,y}$=1.22 $\lambda_{rel,z}$=1.70 $K_{c,y}$=0.59 $K_{c,z}$=0.32
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.18 $\sigma_{m,d}$=47.67 Sfr.=0.17

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=2.94
Sollecitazioni: N=-25.57 T_z=-310.86 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=4.51 Sfr.=0.10

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.54
Sollecitazioni: N=-25.57 T_z=0.00 M_y=-217.87 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00

Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.18 $\sigma_{m,d}$=-63.56 Sfr.=0.21

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.54
Sollecitazioni: N=-25.57 T_z=0.00 M_y=-217.87 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=63.56 Sfr.=0.21

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.14
Sollecitazioni: N=-25.57 T_z=310.86 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.18 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 37 SLU Xl=1.54
Sollecitazioni: N=4.15 T_z=0.00 M_y=-663.42 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=314.00 $\lambda_{rel,y}$=0.72 $\lambda_{rel,z}$=0.87 $K_{c,y}$=0.92 $K_{c,z}$=0.86
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=34.55 Sfr.=0.23

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 25 SLU Xl=1.54
Sollecitazioni: N=-65.19 T_z=0.00 M_y=-742.92 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=314.00 $\lambda_{rel,m}$=0.25 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=38.69 Sfr.=0.29

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU Xl=1.54
Sollecitazioni: N=-73.06 T_z=0.00 M_y=-870.12 T_y=0.00 M_z=17.55 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=314.00 $\lambda_{rel,m}$=0.25 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=46.42 Sfr.=0.31

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU
Sollecitazioni: N=-73.06
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-652.59
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=0.00 $M_{z,eq}$=13.16
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=314.00 $\lambda_{rel,y}$=0.72 $\lambda_{rel,z}$=0.87 $K_{c,y}$=0.92 $K_{c,z}$=0.86
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.15 $\sigma_{m,d}$=34.81 Sfr.=0.23

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 35 SLU Xl=0.14
Sollecitazioni: N=54.73 T_z=757.50 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.11 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 37 SLU Xl=1.54
Sollecitazioni: N=4.15 T_z=0.00 M_y=-663.42 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=34.55 Sfr.=0.23

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=2.94
Sollecitazioni: N=-73.06 T_z=-1241.49 M_y=0.00 T_y=-25.04 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=5.43 Sfr.=0.25

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU Xl=1.54
Sollecitazioni: N=-73.06 T_z=0.00 M_y=-870.12 T_y=0.00 M_z=17.55 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.15 $\sigma_{m,d}$=-46.42 Sfr.=0.31

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=1.54
Sollecitazioni: N=-73.06 T_z=0.00 M_y=-870.12 T_y=0.00 M_z=17.55 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=46.42 Sfr.=0.31

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 48 SLU Xl=0.14
Sollecitazioni: N=-157.35 T_z=757.50 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.33 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.17 (L/1609)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.11 (L/2565)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.23 (L/1239)

Asta n. 2032 (2053 2054) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=1.52
Sollecitazioni: N=14.83 T_z=0.00 M_y=-192.28 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00

Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=297.00 $\lambda_{rel,y}$=1.15 $\lambda_{rel,z}$=1.61 $K_{c,y}$=0.64 $K_{c,z}$=0.36
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.10 $\sigma_{m,d}$=56.09 Sfr.=0.20

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=14.83 T_z=292.04 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.10 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.52
Sollecitazioni: N=14.83 T_z=0.00 M_y=-192.28 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.10 $\sigma_{m,d}$=56.09 Sfr.=0.19

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=2.83
Sollecitazioni: N=14.83 T_z=-292.06 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=4.23 Sfr.=0.10

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.52
Sollecitazioni: N=14.83 T_z=0.00 M_y=-192.28 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=56.09 Sfr.=0.19

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 49 SLU Xl=1.52
Sollecitazioni: N=228.13 T_z=0.00 M_y=-655.65 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=2.11
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=297.00 $\lambda_{rel,y}$=0.68 $\lambda_{rel,z}$=0.82 $K_{c,y}$=0.94 $K_{c,z}$=0.89
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.48 $\sigma_{m,d}$=34.15 Sfr.=0.23

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 25 SLU Xl=1.52
Sollecitazioni: N=-12.69 T_z=0.00 M_y=-655.65 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=2.11
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=297.00 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=34.15 Sfr.=0.26

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU Xl=1.52
Sollecitazioni: N=-22.22 T_z=0.00 M_y=-767.92 T_y=0.00 M_z=15.48 M_x=1.94
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=297.00 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=40.96 Sfr.=0.27

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU
Sollecitazioni: N=-22.22
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-575.94
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=0.00 $M_{z,eq}$=11.61
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=297.00 $\lambda_{rel,y}$=0.68 $\lambda_{rel,z}$=0.82 $K_{c,y}$=0.94 $K_{c,z}$=0.89
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.05 $\sigma_{m,d}$=30.72 Sfr.=0.21

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=0.20
Sollecitazioni: N=495.39 T_z=292.04 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.03 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 25 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-12.69 T_z=995.82 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=2.11
Resistenze: K_{mod}=0.80
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 49 SLU Xl=1.52
Sollecitazioni: N=228.13 T_z=0.00 M_y=-655.65 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=2.11
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.48 $\sigma_{m,d}$=34.15 Sfr.=0.23

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU Xl=2.83
Sollecitazioni: N=-22.22 T_z=-1166.44 M_y=0.00 T_y=-23.52 M_z=0.00 M_x=1.94
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=5.10 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.06

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=2.83
Sollecitazioni: N=-22.22 T_z=-1166.44 M_y=0.00 T_y=-23.52 M_z=0.00 M_x=1.94
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=5.10 Sfr.=0.23

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU Xl=1.52
Sollecitazioni: N=-22.22 T_z=0.00 M_y=-767.92 T_y=0.00 M_z=15.48 M_x=1.94
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.05 $\sigma_{m,d}$=-40.96 Sfr.=0.27

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=1.52
  Sollecitazioni: N=-22.22 T_z=0.00 M_y=-767.92 T_y=0.00 M_z=15.48 M_x=1.94
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=40.96 Sfr.=0.27

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 35 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-398.77 T_z=711.64 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=1.66
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.83 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.13 (L/1953)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.08 (L/3114)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.18 (L/1504)

Asta n. 2032 (2054 2055) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=22.46 T_z=0.00 M_y=-290.25 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
  L=378.00 $\lambda_{rel,y}$=1.47 $\lambda_{rel,z}$=2.04 $K_{c,y}$=0.42 $K_{c,z}$=0.23
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.16 $\sigma_{m,d}$=84.67 Sfr.=0.31

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=22.46 T_z=331.05 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.16 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=22.46 T_z=0.00 M_y=-290.25 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.16 $\sigma_{m,d}$=84.67 Sfr.=0.28

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=22.46 T_z=331.05 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=4.80 Sfr.=0.11

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=22.46 T_z=0.00 M_y=-290.25 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=84.67 Sfr.=0.28

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 25 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=4.56 T_z=0.00 M_y=-977.88 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,t}$=105.93
  L=378.00 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=50.93 Sfr.=0.38

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 36 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-192.47 T_z=0.00 M_y=-977.88 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=378.00 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=50.93 Sfr.=0.34

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-2.99 T_z=0.00 M_y=-1144.06 T_y=0.00 M_z=22.92 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=378.00 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=61.02 Sfr.=0.41

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU
  Sollecitazioni: N=-2.99
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-858.05
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=0.00 $M_{z,eq}$=17.19
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=378.00 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 $\sigma_{m,d}$=45.76 Sfr.=0.31

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=636.83 T_z=331.05 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.33 Sfr.=0.01

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 25 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=4.56 T_z=0.00 M_y=-977.88 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=105.93 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70

Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=50.93 Sfr.=0.38

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=3.64
Sollecitazioni: N=-2.99 T_z=-1304.90 M_y=0.00 T_y=-26.14 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=5.71 Sfr.=0.26

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-2.99 T_z=0.00 M_y=-1144.06 T_y=0.00 M_z=22.92 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 $\sigma_{m,d}$=61.02 Sfr.=0.41

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-2.99 T_z=0.00 M_y=-1144.06 T_y=0.00 M_z=22.92 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=61.02 Sfr.=0.41

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 13 SND Xl=0.14
Sollecitazioni: N=-591.91 T_z=331.05 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.23 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,G}$=0.36 (L/981)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.22 (L/1575)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,G}$=0.46 (L/754)

Asta n. 2032 (2055 2056) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=1.86
Sollecitazioni: N=33.78 T_z=0.00 M_y=-279.83 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=378.00 $\lambda_{rel,y}$=1.47 $\lambda_{rel,z}$=2.04 $K_{c,y}$=0.42 $K_{c,z}$=0.23
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.23 $\sigma_{m,d}$=81.63 Sfr.=0.30

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=0.14
Sollecitazioni: N=33.78 T_z=325.05 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.23 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.86
Sollecitazioni: N=33.78 T_z=0.00 M_y=-279.83 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.23 $\sigma_{m,d}$=81.63 Sfr.=0.27

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=3.58
Sollecitazioni: N=33.78 T_z=-325.05 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=4.71 Sfr.=0.11

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.86
Sollecitazioni: N=33.78 T_z=0.00 M_y=-279.83 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=81.63 Sfr.=0.27

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU Xl=1.86
Sollecitazioni: N=15.69 T_z=0.00 M_y=-1103.01 T_y=0.00 M_z=22.10 M_x=-1.64
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=378.00 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.03 $\sigma_{m,d}$=58.83 Sfr.=0.39

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 36 SLU Xl=1.86
Sollecitazioni: N=-153.52 T_z=0.00 M_y=-942.78 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-1.61
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=378.00 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=49.10 Sfr.=0.33

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 36 SLU
Sollecitazioni: N=-153.52
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.01 $M_{y,eq}$=-707.09
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=378.00 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.32 $\sigma_{m,d}$=36.83 Sfr.=0.25

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=0.14
Sollecitazioni: N=878.75 T_z=325.05 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.83 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 25 SLU Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=22.72 T_z=1095.15 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-1.61
  Resistenze: K_{mod}=0.80
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU Xl=1.86
  Sollecitazioni: N=15.69 T_z=0.00 M_y=-1103.01 T_y=0.00 M_z=22.10 M_x=-1.64
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.03 $\sigma_{m,d}$=58.83 Sfr.=0.39

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU Xl=3.58
  Sollecitazioni: N=15.69 T_z=-1281.27 M_y=0.00 T_y=-25.67 M_z=0.00 M_x=-1.64
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=5.61 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.07

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=3.58
  Sollecitazioni: N=15.69 T_z=-1281.27 M_y=0.00 T_y=-25.67 M_z=0.00 M_x=-1.64
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=5.61 Sfr.=0.26

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 36 SLU Xl=1.86
  Sollecitazioni: N=-153.52 T_z=0.00 M_y=-942.78 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-1.61
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.32 $\sigma_{m,d}$=-49.10 Sfr.=0.33

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=1.86
  Sollecitazioni: N=15.69 T_z=0.00 M_y=-1103.01 T_y=0.00 M_z=22.10 M_x=-1.64
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=58.83 Sfr.=0.39

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 13 SND Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=-811.20 T_z=325.05 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.69 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,G}$=0.33 (L/1038)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.21 (L/1666)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.43 (L/798)

Asta n. 2032 (2056 2057) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=1.87
  Sollecitazioni: N=115.60 T_z=0.00 M_y=-301.54 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
  L=374.00 $\lambda_{rel,y}$=1.45 $\lambda_{rel,z}$=2.02 $K_{c,y}$=0.43 $K_{c,z}$=0.23
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.80 $\sigma_{m,d}$=87.97 Sfr.=0.32

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=115.60 T_z=361.14 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.80 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.87
  Sollecitazioni: N=115.60 T_z=0.00 M_y=-301.54 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.80 $\sigma_{m,d}$=87.97 Sfr.=0.30

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=115.60 T_z=361.14 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=5.24 Sfr.=0.12

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.87
  Sollecitazioni: N=115.60 T_z=0.00 M_y=-301.54 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=87.97 Sfr.=0.29

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU Xl=1.87
  Sollecitazioni: N=95.66 T_z=0.00 M_y=-1201.97 T_y=0.00 M_z=24.21 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=374.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.03 $K_{c,y}$=0.87 $K_{c,z}$=0.74
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.20 $\sigma_{m,d}$=64.12 Sfr.=0.43

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 36 SLU Xl=1.87
  Sollecitazioni: N=-94.24 T_z=0.00 M_y=-1026.42 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70

Ltors=374.00 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=53.46 Sfr.=0.36

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 36 SLU
Sollecitazioni: N=-94.24
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-769.81
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=374.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.03 $K_{c,y}$=0.87 $K_{c,z}$=0.74
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.20 $\sigma_{m,d}$=40.09 Sfr.=0.27

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 13 SND Xl=0.20
Sollecitazioni: N=1865.42 T_z=361.14 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=3.89 Sfr.=0.03

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU Xl=1.87
Sollecitazioni: N=95.66 T_z=0.00 M_y=-1201.97 T_y=0.00 M_z=24.21 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.20 $\sigma_{m,d}$=64.12 Sfr.=0.43

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=95.66 T_z=1439.55 M_y=0.00 T_y=29.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=6.30 Sfr.=0.29

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 36 SLU Xl=1.87
Sollecitazioni: N=-94.24 T_z=0.00 M_y=-1026.42 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.20 $\sigma_{m,d}$=-53.46 Sfr.=0.36

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=1.87
Sollecitazioni: N=95.66 T_z=0.00 M_y=-1201.97 T_y=0.00 M_z=24.21 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=64.12 Sfr.=0.43

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-1634.22 T_z=361.14 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-3.40 Sfr.=0.02

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.34 (L/981)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.21 (L/1566)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.44 (L/755)

Asta n. 2032 (2057 2058) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 87 SLU I Xl=1.86
Sollecitazioni: N=-338.02 T_z=0.00 M_y=-299.69 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=373.00 $\lambda_{rel,m}$=0.41 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=87.43 Sfr.=0.32

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
Sollecitazioni: N=-338.02
[Par.] $M_{y,sx}$=-0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-224.77
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=373.00 $\lambda_{rel,y}$=1.45 $\lambda_{rel,z}$=2.02 $K_{c,y}$=0.43 $K_{c,z}$=0.23
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.33 $\sigma_{m,d}$=65.57 Sfr.=0.27

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=3.53
Sollecitazioni: N=-338.02 T_z=-360.00 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=5.22 Sfr.=0.12

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.86
Sollecitazioni: N=-338.02 T_z=0.00 M_y=-299.69 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.33 $\sigma_{m,d}$=-87.43 Sfr.=0.29

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.86
Sollecitazioni: N=-338.02 T_z=0.00 M_y=-299.69 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=87.43 Sfr.=0.29

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-338.02 T_z=360.00 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00

Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.33 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 13 SND Xl=1.86
Sollecitazioni: N=891.76 T_z=0.00 M_y=-299.69 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
L=373.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.03 $K_{c,y}$=0.87 $K_{c,z}$=0.74
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.86 $\sigma_{m,d}$=15.61 Sfr.=0.10

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 25 SLU Xl=1.86
Sollecitazioni: N=-513.52 T_z=0.00 M_y=-1020.13 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=373.00 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=53.13 Sfr.=0.40

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU Xl=1.86
Sollecitazioni: N=-517.10 T_z=0.00 M_y=-1194.60 T_y=0.00 M_z=24.07 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=373.00 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=63.72 Sfr.=0.42

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU
Sollecitazioni: N=-517.10
[Par.] $M_{y,sx}$=-0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-895.95
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=0.00 $M_{z,eq}$=18.05
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=373.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.03 $K_{c,y}$=0.87 $K_{c,z}$=0.74
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.08 $\sigma_{m,d}$=47.79 Sfr.=0.33

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 13 SND Xl=0.20
Sollecitazioni: N=891.76 T_z=360.00 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.86 Sfr.=0.01

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 13 SND Xl=1.86
Sollecitazioni: N=891.76 T_z=0.00 M_y=-299.69 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.86 $\sigma_{m,d}$=15.61 Sfr.=0.10

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=3.53
Sollecitazioni: N=-517.10 T_z=-1434.96 M_y=0.00 T_y=-28.91 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=6.28 Sfr.=0.29

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU Xl=1.86
Sollecitazioni: N=-517.10 T_z=0.00 M_y=-1194.60 T_y=0.00 M_z=24.07 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.08 $\sigma_{m,d}$=-63.72 Sfr.=0.42

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=1.86
Sollecitazioni: N=-517.10 T_z=0.00 M_y=-1194.60 T_y=0.00 M_z=24.07 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=63.72 Sfr.=0.42

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-1567.80 T_z=360.00 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-3.27 Sfr.=0.02

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.34 (L/991)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.21 (L/1580)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.44 (L/764)

Asta n. 2032 (2058 2059) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 87 SLU I Xl=1.88
Sollecitazioni: N=-318.65 T_z=0.00 M_y=-305.12 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=376.00 $\lambda_{rel,m}$=0.41 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=89.01 Sfr.=0.32

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
Sollecitazioni: N=-318.65
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-228.84
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=376.00 $\lambda_{rel,y}$=1.46 $\lambda_{rel,z}$=2.03 $K_{c,y}$=0.43 $K_{c,z}$=0.23
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.20 $\sigma_{m,d}$=66.76 Sfr.=0.28

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=3.56
  Sollecitazioni: N=-318.65 T_z=-363.24 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=5.27 Sfr.=0.12

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.88
  Sollecitazioni: N=-318.65 T_z=0.00 M_y=-305.12 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.20 $\sigma_{m,d}$=-89.01 Sfr.=0.30

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.88
  Sollecitazioni: N=-318.65 T_z=0.00 M_y=-305.12 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=89.01 Sfr.=0.30

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-318.65 T_z=363.24 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.20 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 1 SND Xl=1.88
  Sollecitazioni: N=88.21 T_z=0.00 M_y=-305.12 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
  L=376.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.74
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.18 $\sigma_{m,d}$=15.89 Sfr.=0.09

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 25 SLU Xl=1.88
  Sollecitazioni: N=-434.04 T_z=0.00 M_y=-1038.59 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=376.00 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=54.09 Sfr.=0.41

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU Xl=1.88
  Sollecitazioni: N=-422.46 T_z=0.00 M_y=-1216.23 T_y=0.00 M_z=24.51 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=376.00 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=64.88 Sfr.=0.43

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU
  Sollecitazioni: N=-422.46
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-912.17
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=0.00 $M_{z,eq}$=18.38
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=376.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.74
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.88 $\sigma_{m,d}$=48.66 Sfr.=0.33

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=88.21 T_z=363.24 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.18 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 1 SND Xl=1.88
  Sollecitazioni: N=88.21 T_z=0.00 M_y=-305.12 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.18 $\sigma_{m,d}$=15.89 Sfr.=0.09

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=3.56
  Sollecitazioni: N=-422.46 T_z=-1447.89 M_y=0.00 T_y=-29.17 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=6.34 Sfr.=0.29

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU Xl=1.88
  Sollecitazioni: N=-422.46 T_z=0.00 M_y=-1216.23 T_y=0.00 M_z=24.51 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.88 $\sigma_{m,d}$=-64.88 Sfr.=0.43

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=1.88
  Sollecitazioni: N=-422.46 T_z=0.00 M_y=-1216.23 T_y=0.00 M_z=24.51 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=64.88 Sfr.=0.43

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 13 SND Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-725.52 T_z=363.24 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.51 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,G}$=0.35 (L/965)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{z,G}$=0.22 (L/1539)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.45 (L/744)

Asta n. 2032 (2059 2060) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=1.88
  Sollecitazioni: N=169.22 T_z=0.00 M_y=-305.12 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
  L=376.00 $\lambda_{rel,y}$=1.46 $\lambda_{rel,z}$=2.03 $K_{c,y}$=0.43 $K_{c,z}$=0.23
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.17 $\sigma_{m,d}$=89.01 Sfr.=0.33

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=169.22 T_z=363.24 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.17 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.88
  Sollecitazioni: N=169.22 T_z=0.00 M_y=-305.12 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.17 $\sigma_{m,d}$=89.01 Sfr.=0.30

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=3.56
  Sollecitazioni: N=169.22 T_z=-363.24 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=5.27 Sfr.=0.12

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.88
  Sollecitazioni: N=169.22 T_z=0.00 M_y=-305.12 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=89.01 Sfr.=0.30

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU Xl=1.88
  Sollecitazioni: N=243.06 T_z=0.00 M_y=-1216.23 T_y=0.00 M_z=24.51 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=376.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.74
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.51 $\sigma_{m,d}$=64.88 Sfr.=0.44

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 1 SND Xl=1.88
  Sollecitazioni: N=-107.89 T_z=0.00 M_y=-305.12 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=376.00 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=15.89 Sfr.=0.09

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 13 SND
  Sollecitazioni: N=-109.14
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-228.84
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=376.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.74
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.23 $\sigma_{m,d}$=11.92 Sfr.=0.07

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=447.59 T_z=363.24 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.93 Sfr.=0.01

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU Xl=1.88
  Sollecitazioni: N=243.06 T_z=0.00 M_y=-1216.23 T_y=0.00 M_z=24.51 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.51 $\sigma_{m,d}$=64.88 Sfr.=0.44

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=243.06 T_z=1447.89 M_y=0.00 T_y=29.17 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=6.34 Sfr.=0.29

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 13 SND Xl=1.88
  Sollecitazioni: N=-109.14 T_z=0.00 M_y=-305.12 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.23 $\sigma_{m,d}$=-15.89 Sfr.=0.09

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=1.88
  Sollecitazioni: N=243.06 T_z=0.00 M_y=-1216.23 T_y=0.00 M_z=24.51 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=64.88 Sfr.=0.43

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 13 SND Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-109.14 T_z=363.24 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.23 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.35 (L/964)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.22 (L/1539)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.45 (L/742)

Asta n. 2032 (2060 2061) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 87 SLU I Xl=1.87
  Sollecitazioni: N=-192.14 T_z=0.00 M_y=-301.50 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=374.00 $\lambda_{rel,m}$=0.41 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=87.95 Sfr.=0.32

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
  Sollecitazioni: N=-192.14
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-226.12
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=374.00 $\lambda_{rel,y}$=1.45 $\lambda_{rel,z}$=2.02 $K_{c,y}$=0.43 $K_{c,z}$=0.23
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.33 $\sigma_{m,d}$=65.97 Sfr.=0.26

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-192.14 T_z=361.08 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=5.24 Sfr.=0.12

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.87
  Sollecitazioni: N=-192.14 T_z=0.00 M_y=-301.50 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.33 $\sigma_{m,d}$=-87.95 Sfr.=0.29

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.87
  Sollecitazioni: N=-192.14 T_z=0.00 M_y=-301.50 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=87.95 Sfr.=0.29

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-192.14 T_z=361.08 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.33 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 25 SLU Xl=1.87
  Sollecitazioni: N=-267.75 T_z=0.00 M_y=-1026.27 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=374.00 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=53.45 Sfr.=0.40

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU Xl=1.87
  Sollecitazioni: N=-262.49 T_z=0.00 M_y=-1201.79 T_y=0.00 M_z=24.21 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=374.00 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=64.11 Sfr.=0.43

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU
  Sollecitazioni: N=-262.49
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.01 $M_{y,eq}$=-901.35
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=0.00 $M_{z,eq}$=18.16
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=374.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.03 $K_{c,y}$=0.87 $K_{c,z}$=0.74
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.55 $\sigma_{m,d}$=48.08 Sfr.=0.33

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-262.49 T_z=1439.27 M_y=0.00 T_y=29.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=6.30 Sfr.=0.29

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU Xl=1.87
  Sollecitazioni: N=-262.49 T_z=0.00 M_y=-1201.79 T_y=0.00 M_z=24.21 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.55 $\sigma_{m,d}$=-64.11 Sfr.=0.43

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=1.87
  Sollecitazioni: N=-262.49 T_z=0.00 M_y=-1201.79 T_y=0.00 M_z=24.21 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=64.11 Sfr.=0.43

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 35 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-335.35 T_z=878.70 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00

Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.70 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.34 (L/982)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{z,G}$=0.21 (L/1566)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.44 (L/757)

Asta n. 2032 (2061 2062) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 87 SLU I Xl=1.86
Sollecitazioni: N=-247.97 T_z=0.00 M_y=-299.69 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=373.00 $\lambda_{rel,m}$=0.41 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=87.43 Sfr.=0.32

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
Sollecitazioni: N=-247.97
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-224.77
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=373.00 $\lambda_{rel,y}$=1.45 $\lambda_{rel,z}$=2.02 $K_{c,y}$=0.43 $K_{c,z}$=0.23
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.71 $\sigma_{m,d}$=65.57 Sfr.=0.26

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=3.53
Sollecitazioni: N=-247.97 T_z=-360.00 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=5.22 Sfr.=0.12

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.86
Sollecitazioni: N=-247.97 T_z=0.00 M_y=-299.69 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.71 $\sigma_{m,d}$=-87.43 Sfr.=0.29

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.86
Sollecitazioni: N=-247.97 T_z=0.00 M_y=-299.69 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=87.43 Sfr.=0.29

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-247.97 T_z=360.00 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.71 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 13 SND Xl=1.86
Sollecitazioni: N=338.45 T_z=0.00 M_y=-299.69 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
L=373.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.03 $K_{c,y}$=0.87 $K_{c,z}$=0.74
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.71 $\sigma_{m,d}$=15.61 Sfr.=0.09

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 25 SLU Xl=1.86
Sollecitazioni: N=-357.99 T_z=0.00 M_y=-1020.13 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=373.00 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=53.13 Sfr.=0.40

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU Xl=1.86
Sollecitazioni: N=-354.56 T_z=0.00 M_y=-1194.61 T_y=0.00 M_z=24.07 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=373.00 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=63.72 Sfr.=0.42

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU
Sollecitazioni: N=-354.56
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-895.96
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=0.00 $M_{z,eq}$=18.05
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=373.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.03 $K_{c,y}$=0.87 $K_{c,z}$=0.74
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.74 $\sigma_{m,d}$=47.79 Sfr.=0.33

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 13 SND Xl=0.20
Sollecitazioni: N=338.45 T_z=360.00 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.71 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 13 SND Xl=1.86
Sollecitazioni: N=338.45 T_z=0.00 M_y=-299.69 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.71 $\sigma_{m,d}$=15.61 Sfr.=0.09

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-354.56 T_z=1434.97 M_y=0.00 T_y=28.91 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=6.28 Sfr.=0.29

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU Xl=1.86
  Sollecitazioni: N=-354.56 T_z=0.00 M_y=-1194.61 T_y=0.00 M_z=24.07 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.74 $\sigma_{m,d}$=-63.72 Sfr.=0.42

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=1.86
  Sollecitazioni: N=-354.56 T_z=0.00 M_y=-1194.61 T_y=0.00 M_z=24.07 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=63.72 Sfr.=0.42

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-834.39 T_z=360.00 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.74 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.34 (L/991)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.21 (L/1581)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.44 (L/763)

Asta n. 2032 (2062 2106) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=2.05
  Sollecitazioni: N=18.65 T_z=0.00 M_y=-367.99 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=1.56
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
  L=389.00 $\lambda_{rel,y}$=1.51 $\lambda_{rel,z}$=2.10 $K_{c,y}$=0.40 $K_{c,z}$=0.22
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.13 $\sigma_{m,d}$=107.35 Sfr.=0.39

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=18.65 T_z=398.91 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=1.56
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.13 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=18.65 T_z=398.91 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=1.56
  Resistenze: K_{fi}=1.25
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=2.05
  Sollecitazioni: N=18.65 T_z=0.00 M_y=-367.99 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=1.56
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.13 $\sigma_{m,d}$=107.35 Sfr.=0.36

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=18.65 T_z=398.91 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=1.56
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=5.78 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=18.65 T_z=398.91 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=1.56
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=5.78 Sfr.=0.13

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=2.05
  Sollecitazioni: N=18.65 T_z=0.00 M_y=-367.99 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=1.56
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=107.35 Sfr.=0.36

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 76 SLU Xl=2.05
  Sollecitazioni: N=5.89 T_z=0.00 M_y=-1332.92 T_y=0.00 M_z=29.55 M_x=4.04
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=389.00 $\lambda_{rel,y}$=0.89 $\lambda_{rel,z}$=1.07 $K_{c,y}$=0.85 $K_{c,z}$=0.71
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=71.27 Sfr.=0.47

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 25 SLU Xl=2.05
  Sollecitazioni: N=0.00 T_z=0.00 M_y=-1252.58 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=4.70
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=389.00 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=65.24 Sfr.=0.49

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU Xl=2.05
  Sollecitazioni: N=-3.24 T_z=0.00 M_y=-1466.82 T_y=0.00 M_z=29.55 M_x=4.50

Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=389.00 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=78.24 Sfr.=0.52

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU
Sollecitazioni: N=-3.25
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.01 $M_{y,eq}$=-1100.11
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=0.00 $M_{z,eq}$=22.17
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=389.00 $\lambda_{rel,y}$=0.89 $\lambda_{rel,z}$=1.07 $K_{c,y}$=0.85 $K_{c,z}$=0.71
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 $\sigma_{m,d}$=58.68 Sfr.=0.39

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 13 SND Xl=0.20
Sollecitazioni: N=882.71 T_z=398.91 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=1.68
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.84 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 25 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=0.00 T_z=1357.83 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=4.70
Resistenze: K_{mod}=0.80
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 76 SLU Xl=2.05
Sollecitazioni: N=5.89 T_z=0.00 M_y=-1332.92 T_y=0.00 M_z=29.55 M_x=4.04
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=71.27 Sfr.=0.47

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-3.25 T_z=1590.07 M_y=0.00 T_y=32.04 M_z=0.00 M_x=4.50
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=6.96 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.10

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-3.25 T_z=1590.07 M_y=0.00 T_y=32.04 M_z=0.00 M_x=4.50
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=6.96 Sfr.=0.32

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU Xl=2.05
Sollecitazioni: N=-3.24 T_z=0.00 M_y=-1466.82 T_y=0.00 M_z=29.55 M_x=4.50
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 $\sigma_{m,d}$=78.24 Sfr.=0.52

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=2.05
Sollecitazioni: N=-3.24 T_z=0.00 M_y=-1466.82 T_y=0.00 M_z=29.55 M_x=4.50
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=78.24 Sfr.=0.52

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-845.40 T_z=398.91 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=1.62
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.76 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.50 (L/733)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.32 (L/1169)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.65 (L/565)

Asta n. 2032 (2106 2107) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 87 SLU I Xl=1.72
Sollecitazioni: N=-43.42 T_z=0.00 M_y=-317.97 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=1.01
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=343.00 $\lambda_{rel,m}$=0.40 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=92.76 Sfr.=0.34

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
Sollecitazioni: N=-43.42
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-238.47
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=343.00 $\lambda_{rel,y}$=1.33 $\lambda_{rel,z}$=1.85 $K_{c,y}$=0.50 $K_{c,z}$=0.27
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.30 $\sigma_{m,d}$=69.57 Sfr.=0.26

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-43.42 T_z=370.81 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=1.01
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=0.00

Sollecitazioni: N=-43.42 T_z=370.81 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=1.01
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=5.38 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-43.42 T_z=370.81 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=1.01
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=5.38 Sfr.=0.12

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.72
Sollecitazioni: N=-43.42 T_z=0.00 M_y=-317.97 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=1.01
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.30 $\sigma_{m,d}$=-92.76 Sfr.=0.31

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.72
Sollecitazioni: N=-43.42 T_z=0.00 M_y=-317.97 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=1.01
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=92.76 Sfr.=0.31

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-43.42 T_z=370.81 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=1.01
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.30 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 1 SND Xl=1.72
Sollecitazioni: N=684.93 T_z=0.00 M_y=-317.97 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=1.09
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
L=343.00 $\lambda_{rel,y}$=0.79 $\lambda_{rel,z}$=0.95 $K_{c,y}$=0.90 $K_{c,z}$=0.81
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.43 $\sigma_{m,d}$=16.56 Sfr.=0.10

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 25 SLU Xl=1.72
Sollecitazioni: N=-140.01 T_z=0.00 M_y=-1082.32 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=2.86
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=343.00 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=56.37 Sfr.=0.43

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU Xl=1.72
Sollecitazioni: N=-139.70 T_z=0.00 M_y=-1267.44 T_y=0.00 M_z=25.54 M_x=3.11
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=343.00 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=67.61 Sfr.=0.45

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU
Sollecitazioni: N=-139.70
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.01 $M_{y,eq}$=-950.58
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=0.00 $M_{z,eq}$=19.15
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=343.00 $\lambda_{rel,y}$=0.79 $\lambda_{rel,z}$=0.95 $K_{c,y}$=0.90 $K_{c,z}$=0.81
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.29 $\sigma_{m,d}$=50.71 Sfr.=0.34

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=684.93 T_z=370.81 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=1.09
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.43 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 25 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-140.01 T_z=1262.18 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=2.86
Resistenze: K_{mod}=0.80
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 1 SND Xl=1.72
Sollecitazioni: N=684.93 T_z=0.00 M_y=-317.97 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=1.09
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.43 $\sigma_{m,d}$=16.56 Sfr.=0.10

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-139.70 T_z=1478.06 M_y=0.00 T_y=29.78 M_z=0.00 M_x=3.11
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=6.47 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.09

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-139.70 T_z=1478.06 M_y=0.00 T_y=29.78 M_z=0.00 M_x=3.11
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=6.47 Sfr.=0.30

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU Xl=1.72
Sollecitazioni: N=-139.70 T_z=0.00 M_y=-1267.44 T_y=0.00 M_z=25.54 M_x=3.11
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.29 $\sigma_{m,d}$=-67.61 Sfr.=0.45

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=1.72
  Sollecitazioni: N=-139.70 T_z=0.00 M_y=-1267.44 T_y=0.00 M_z=25.54 M_x=3.11
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=67.61 Sfr.=0.45

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 13 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-771.78 T_z=370.81 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=1.10
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.61 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.38 (L/907)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.24 (L/1447)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.49 (L/698)

Asta n. 2032 (2107 2108) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 87 SLU I Xl=1.72
  Sollecitazioni: N=-80.88 T_z=0.00 M_y=-317.97 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=343.00 $\lambda_{rel,m}$=0.40 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=92.76 Sfr.=0.34

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
  Sollecitazioni: N=-80.88
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-238.47
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=343.00 $\lambda_{rel,y}$=1.33 $\lambda_{rel,z}$=1.85 $K_{c,y}$=0.50 $K_{c,z}$=0.27
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.56 $\sigma_{m,d}$=69.57 Sfr.=0.26

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-80.88 T_z=370.81 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=5.38 Sfr.=0.12

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.72
  Sollecitazioni: N=-80.88 T_z=0.00 M_y=-317.97 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.56 $\sigma_{m,d}$=-92.76 Sfr.=0.31

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.72
  Sollecitazioni: N=-80.88 T_z=0.00 M_y=-317.97 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=92.76 Sfr.=0.31

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-80.88 T_z=370.81 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.56 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 1 SND Xl=1.72
  Sollecitazioni: N=527.99 T_z=0.00 M_y=-317.97 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=1.38
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
  L=343.00 $\lambda_{rel,y}$=0.79 $\lambda_{rel,z}$=0.95 $K_{c,y}$=0.90 $K_{c,z}$=0.81
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.10 $\sigma_{m,d}$=16.56 Sfr.=0.10

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 25 SLU Xl=1.72
  Sollecitazioni: N=-213.54 T_z=0.00 M_y=-1082.32 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=2.70
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=343.00 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=56.37 Sfr.=0.43

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU Xl=1.72
  Sollecitazioni: N=-247.29 T_z=0.00 M_y=-1267.44 T_y=0.00 M_z=25.54 M_x=2.73
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=343.00 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=67.61 Sfr.=0.45

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU
  Sollecitazioni: N=-247.29
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.01 $M_{y,eq}$=-950.58
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=0.00 $M_{z,eq}$=19.15
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=343.00 $\lambda_{rel,y}$=0.79 $\lambda_{rel,z}$=0.95 $K_{c,y}$=0.90 $K_{c,z}$=0.81
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.52 $\sigma_{m,d}$=50.71 Sfr.=0.34

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=0.00

Sollecitazioni: N=527.99 T_z=370.81 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=1.38
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.10 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 25 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-213.54 T_z=1262.18 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=2.70
Resistenze: K_{mod}=0.80
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 1 SND Xl=1.72
Sollecitazioni: N=527.99 T_z=0.00 M_y=-317.97 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=1.38
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.10 $\sigma_{m,d}$=16.56 Sfr.=0.10

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-247.29 T_z=1478.06 M_y=0.00 T_y=29.78 M_z=0.00 M_x=2.73
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=6.47 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.09

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-247.29 T_z=1478.06 M_y=0.00 T_y=29.78 M_z=0.00 M_x=2.73
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=6.47 Sfr.=0.30

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU Xl=1.72
Sollecitazioni: N=-247.29 T_z=0.00 M_y=-1267.44 T_y=0.00 M_z=25.54 M_x=2.73
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.52 $\sigma_{m,d}$=-67.61 Sfr.=0.45

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=1.72
Sollecitazioni: N=-247.29 T_z=0.00 M_y=-1267.44 T_y=0.00 M_z=25.54 M_x=2.73
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=67.61 Sfr.=0.45

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 13 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-689.75 T_z=370.81 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=1.25
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.44 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.38 (L/907)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.24 (L/1447)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.49 (L/698)

Asta n. 2032 (2063 2108) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 87 SLU I Xl=1.24
Sollecitazioni: N=-92.32 T_z=0.00 M_y=-115.79 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-6.11
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=227.00 $\lambda_{rel,m}$=0.32 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=33.78 Sfr.=0.12

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
Sollecitazioni: N=-92.32
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-86.85
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=227.00 $\lambda_{rel,y}$=0.88 $\lambda_{rel,z}$=1.23 $K_{c,y}$=0.85 $K_{c,z}$=0.58
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.64 $\sigma_{m,d}$=25.34 Sfr.=0.10

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-92.32 T_z=223.77 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-6.11
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-92.32 T_z=223.77 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-6.11
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=3.24 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-92.32 T_z=223.77 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-6.11
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=3.24 Sfr.=0.07

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.24
Sollecitazioni: N=-92.32 T_z=0.00 M_y=-115.79 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-6.11
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.64 $\sigma_{m,d}$=-33.78 Sfr.=0.11

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.24
  Sollecitazioni: N=-92.32 T_z=0.00 M_y=-115.79 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-6.11
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=33.78 Sfr.=0.11

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-92.32 T_z=223.77 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-6.11
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.64 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 1 SND Xl=1.24
  Sollecitazioni: N=315.62 T_z=0.00 M_y=-115.79 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-6.88
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
  L=227.00 $\lambda_{rel,y}$=0.52 $\lambda_{rel,z}$=0.63 $K_{c,y}$=0.97 $K_{c,z}$=0.95
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.66 $\sigma_{m,d}$=6.03 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 25 SLU Xl=1.24
  Sollecitazioni: N=-226.65 T_z=0.00 M_y=-394.15 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-17.99
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=227.00 $\lambda_{rel,m}$=0.21 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=20.53 Sfr.=0.16

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU Xl=1.24
  Sollecitazioni: N=-258.20 T_z=0.00 M_y=-461.56 T_y=0.00 M_z=-9.30 M_x=-18.44
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=227.00 $\lambda_{rel,m}$=0.21 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=24.62 Sfr.=0.16

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU
  Sollecitazioni: N=-258.21
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-346.17
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=0.00 $M_{z,eq}$=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=227.00 $\lambda_{rel,y}$=0.52 $\lambda_{rel,z}$=0.63 $K_{c,y}$=0.97 $K_{c,z}$=0.95
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.54 $\sigma_{m,d}$=18.03 Sfr.=0.12

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=315.62 T_z=223.77 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-6.88
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.66 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 25 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-226.65 T_z=761.68 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-17.99
  Resistenze: K_{mod}=0.80
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.02 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 1 SND Xl=1.24
  Sollecitazioni: N=315.62 T_z=0.00 M_y=-115.79 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-6.88
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.66 $\sigma_{m,d}$=6.03 Sfr.=0.04

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-258.21 T_z=891.96 M_y=0.00 T_y=-17.97 M_z=0.00 M_x=-18.44
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=3.90 $\tau_{tor,d}$=0.02 Sfr.=0.03

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-258.21 T_z=891.96 M_y=0.00 T_y=-17.97 M_z=0.00 M_x=-18.44
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=3.90 Sfr.=0.18

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU Xl=1.24
  Sollecitazioni: N=-258.20 T_z=0.00 M_y=-461.56 T_y=0.00 M_z=-9.30 M_x=-18.44
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.54 $\sigma_{m,d}$=-24.62 Sfr.=0.16

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=1.24
  Sollecitazioni: N=-258.20 T_z=0.00 M_y=-461.56 T_y=0.00 M_z=-9.30 M_x=-18.44
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=24.62 Sfr.=0.16

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 13 SND Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-500.27 T_z=223.77 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-6.74
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.04 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.03 (L/5995)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.02 (L/8913)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.05 (L/4470)

Asta n. 2033 (-2528 -2529) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=11.19 T_z=0.00 M_y=-331.71 T_y=0.00 M_z=-34.86 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
  L=378.00 $\lambda_{rel,y}$=1.47 $\lambda_{rel,z}$=2.04 $K_{c,y}$=0.42 $K_{c,z}$=0.23
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.08 $\sigma_{m,d}$=110.93 Sfr.=0.39

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=3.78
  Sollecitazioni: N=11.19 T_z=-351.01 M_y=0.00 T_y=36.89 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.08 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=11.19 T_z=0.00 M_y=-331.71 T_y=0.00 M_z=-34.86 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.08 $\sigma_{m,d}$=110.93 Sfr.=0.36

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=11.19 T_z=351.01 M_y=0.00 T_y=-36.89 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=5.12 Sfr.=0.12

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=11.19 T_z=0.00 M_y=-331.71 T_y=0.00 M_z=-34.86 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=110.93 Sfr.=0.36

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 49 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=6.09 T_z=0.00 M_y=-1116.57 T_y=0.00 M_z=-117.36 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=378.00 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=65.49 Sfr.=0.42

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-35.01 T_z=0.00 M_y=-1308.97 T_y=0.00 M_z=-111.14 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=378.00 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=75.12 Sfr.=0.49

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU
  Sollecitazioni: N=-35.01
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.01 $M_{y,eq}$=-981.72
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=0.00 $M_{z,eq}$=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=378.00 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.07 $\sigma_{m,d}$=51.13 Sfr.=0.34

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=1.51
  Sollecitazioni: N=333.24 T_z=70.20 M_y=-318.44 T_y=-7.38 M_z=-33.47 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.69 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 49 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=6.09 T_z=0.00 M_y=-1116.57 T_y=0.00 M_z=-117.36 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=65.49 Sfr.=0.42

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=3.78
  Sollecitazioni: N=-35.01 T_z=-1385.15 M_y=0.00 T_y=117.62 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=6.08 Sfr.=0.28

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-35.01 T_z=0.00 M_y=-1308.97 T_y=0.00 M_z=-111.14 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.07 $\sigma_{m,d}$=-75.12 Sfr.=0.49

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-35.01 T_z=0.00 M_y=-1308.97 T_y=0.00 M_z=-111.14 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=75.12 Sfr.=0.49

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 13 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-310.86 T_z=351.01 M_y=0.00 T_y=-36.89 M_z=0.00 M_x=0.00

Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.65 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,G}$=0.48 (L/790) $f_{z,L}$=0.47 (L/796)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{z,G}$=0.30 (L/1270) $f_{z,L}$=0.30 (L/1277)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,G}$=0.62 (L/607) $f_{z,L}$=0.62 (L/612)

Asta n. 2033 (-2529 -2530) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=1.89
Sollecitazioni: N=5.42 T_z=0.00 M_y=-331.70 T_y=0.00 M_z=-34.86 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=378.00 $\lambda_{rel,y}$=1.47 $\lambda_{rel,z}$=2.04 $K_{c,y}$=0.42 $K_{c,z}$=0.23
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.04 $\sigma_{m,d}$=110.93 Sfr.=0.39

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=5.42 T_z=351.01 M_y=0.00 T_y=-36.89 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.04 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.89
Sollecitazioni: N=5.42 T_z=0.00 M_y=-331.70 T_y=0.00 M_z=-34.86 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.04 $\sigma_{m,d}$=110.93 Sfr.=0.36

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=3.78
Sollecitazioni: N=5.42 T_z=-351.01 M_y=0.00 T_y=36.89 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=5.12 Sfr.=0.12

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.89
Sollecitazioni: N=5.42 T_z=0.00 M_y=-331.70 T_y=0.00 M_z=-34.86 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=110.93 Sfr.=0.36

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 49 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=5.17 T_z=0.00 M_y=-1116.57 T_y=0.00 M_z=-117.36 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=378.00 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=65.49 Sfr.=0.42

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-46.94 T_z=0.00 M_y=-1308.97 T_y=0.00 M_z=-111.14 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=378.00 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=75.12 Sfr.=0.49

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU
Sollecitazioni: N=-46.94
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-981.72
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=0.00 $M_{z,eq}$=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=378.00 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.10 $\sigma_{m,d}$=51.13 Sfr.=0.34

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=436.96 T_z=351.01 M_y=0.00 T_y=-36.89 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.91 Sfr.=0.01

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 49 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=5.17 T_z=0.00 M_y=-1116.57 T_y=0.00 M_z=-117.36 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=65.49 Sfr.=0.42

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-46.94 T_z=1385.15 M_y=0.00 T_y=-117.61 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=6.08 Sfr.=0.28

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-46.94 T_z=0.00 M_y=-1308.97 T_y=0.00 M_z=-111.14 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.10 $\sigma_{m,d}$=-75.12 Sfr.=0.49

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-46.94 T_z=0.00 M_y=-1308.97 T_y=0.00 M_z=-111.14 M_x=0.00

Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=75.12 Sfr.=0.49

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 13 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-426.13 T_z=351.01 M_y=0.00 T_y=-36.89 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.89 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,G}$=0.48 (L/790) $f_{z,L}$=0.47 (L/796)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{z,G}$=0.30 (L/1269) $f_{z,L}$=0.30 (L/1277)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,G}$=0.62 (L/607) $f_{z,L}$=0.62 (L/612)

Asta n. 2034 (2065 2066) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=1.88
Sollecitazioni: N=1.69 T_z=0.00 M_y=-290.99 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=376.00 $\lambda_{rel,y}$=1.46 $\lambda_{rel,z}$=2.03 $K_{c,y}$=0.43 $K_{c,z}$=0.23
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=84.89 Sfr.=0.31

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=1.69 T_z=346.41 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.88
Sollecitazioni: N=1.69 T_z=0.00 M_y=-290.99 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=84.89 Sfr.=0.28

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=3.56
Sollecitazioni: N=1.69 T_z=-346.41 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=5.02 Sfr.=0.11

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.88
Sollecitazioni: N=1.69 T_z=0.00 M_y=-290.99 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=84.89 Sfr.=0.28

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU Xl=1.88
Sollecitazioni: N=71.23 T_z=0.00 M_y=-1155.58 T_y=0.00 M_z=23.23 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=376.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.74
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.15 $\sigma_{m,d}$=61.64 Sfr.=0.41

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 35 SLU Xl=1.88
Sollecitazioni: N=-16.17 T_z=0.00 M_y=-706.31 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=376.00 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=36.79 Sfr.=0.25

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 61 SLU Xl=1.88
Sollecitazioni: N=-9.09 T_z=0.00 M_y=-425.52 T_y=0.00 M_z=-38.71 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=376.00 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=24.58 Sfr.=0.16

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 35 SLU
Sollecitazioni: N=-16.17
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-529.74
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=376.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.74
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.03 $\sigma_{m,d}$=27.59 Sfr.=0.19

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=0.20
Sollecitazioni: N=246.50 T_z=346.41 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.51 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU Xl=1.88
Sollecitazioni: N=71.23 T_z=0.00 M_y=-1155.58 T_y=0.00 M_z=23.23 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.15 $\sigma_{m,d}$=61.64 Sfr.=0.41

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=71.23 T_z=1375.69 M_y=0.00 T_y=27.65 M_z=0.00 M_x=0.00

Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=6.02 Sfr.=0.28

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 35 SLU Xl=1.88
Sollecitazioni: N=-16.17 T_z=0.00 M_y=-706.31 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.03 $\sigma_{m,d}$=-36.79 Sfr.=0.25

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=1.88
Sollecitazioni: N=71.23 T_z=0.00 M_y=-1155.58 T_y=0.00 M_z=23.23 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=61.64 Sfr.=0.41

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 13 SND Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-243.13 T_z=346.41 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.51 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.33 (L/1011)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.21 (L/1620)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.43 (L/777)

Asta n. 2034 (2066 2067) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 87 SLU I Xl=1.87
Sollecitazioni: N=-72.41 T_z=0.00 M_y=-287.53 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=374.00 $\lambda_{rel,m}$=0.41 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=83.88 Sfr.=0.30

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
Sollecitazioni: N=-72.41
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-215.65
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=374.00 $\lambda_{rel,y}$=1.45 $\lambda_{rel,z}$=2.02 $K_{c,y}$=0.43 $K_{c,z}$=0.23
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.50 $\sigma_{m,d}$=62.91 Sfr.=0.24

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-72.41 T_z=344.35 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=4.99 Sfr.=0.11

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.87
Sollecitazioni: N=-72.41 T_z=0.00 M_y=-287.53 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.50 $\sigma_{m,d}$=-83.88 Sfr.=0.28

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.87
Sollecitazioni: N=-72.41 T_z=0.00 M_y=-287.53 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=83.88 Sfr.=0.28

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-72.41 T_z=344.35 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.50 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 13 SND Xl=1.87
Sollecitazioni: N=246.09 T_z=0.00 M_y=-287.53 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
L=374.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.03 $K_{c,y}$=0.87 $K_{c,z}$=0.74
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.51 $\sigma_{m,d}$=14.98 Sfr.=0.09

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 25 SLU Xl=1.87
Sollecitazioni: N=-121.81 T_z=0.00 M_y=-975.39 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=374.00 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=50.80 Sfr.=0.38

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU Xl=1.87
Sollecitazioni: N=-127.61 T_z=0.00 M_y=-1141.86 T_y=0.00 M_z=22.95 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=374.00 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=60.91 Sfr.=0.41

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU
Sollecitazioni: N=-127.61

[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-856.40
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=0.00 $M_{z,eq}$=17.21
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=374.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.03 $K_{c,y}$=0.87 $K_{c,z}$=0.74
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.27 $\sigma_{m,d}$=45.68 Sfr.=0.31

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 13 SND Xl=0.20
Sollecitazioni: N=246.09 T_z=344.35 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.51 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 13 SND Xl=1.87
Sollecitazioni: N=246.09 T_z=0.00 M_y=-287.53 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.51 $\sigma_{m,d}$=14.98 Sfr.=0.09

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-127.61 T_z=1367.50 M_y=0.00 T_y=27.48 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=5.98 Sfr.=0.28

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU Xl=1.87
Sollecitazioni: N=-127.61 T_z=0.00 M_y=-1141.86 T_y=0.00 M_z=22.95 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.27 $\sigma_{m,d}$=-60.91 Sfr.=0.41

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=1.87
Sollecitazioni: N=-127.61 T_z=0.00 M_y=-1141.86 T_y=0.00 M_z=22.95 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=60.91 Sfr.=0.41

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-390.91 T_z=344.35 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.81 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.32 (L/1035)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.20 (L/1651)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.42 (L/797)

Asta n. 2034 (2067 2068) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 87 SLU I Xl=1.86
Sollecitazioni: N=-88.16 T_z=0.00 M_y=-285.81 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=373.00 $\lambda_{rel,m}$=0.41 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=83.38 Sfr.=0.30

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
Sollecitazioni: N=-88.16
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-214.36
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=373.00 $\lambda_{rel,y}$=1.45 $\lambda_{rel,z}$=2.02 $K_{c,y}$=0.43 $K_{c,z}$=0.23
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.61 $\sigma_{m,d}$=62.53 Sfr.=0.24

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-88.16 T_z=343.32 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=4.98 Sfr.=0.11

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.86
Sollecitazioni: N=-88.16 T_z=0.00 M_y=-285.81 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.61 $\sigma_{m,d}$=-83.38 Sfr.=0.28

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.86
Sollecitazioni: N=-88.16 T_z=0.00 M_y=-285.81 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=83.38 Sfr.=0.28

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-88.16 T_z=343.32 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.61 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 1 SND Xl=1.86
Sollecitazioni: N=154.11 T_z=0.00 M_y=-285.81 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00

Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
L=373.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.03 $K_{c,y}$=0.87 $K_{c,z}$=0.74
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.32 $\sigma_{m,d}$=14.89 Sfr.=0.08

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 25 SLU Xl=1.86
Sollecitazioni: N=-191.17 T_z=0.00 M_y=-969.56 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=373.00 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=50.50 Sfr.=0.38

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU Xl=1.86
Sollecitazioni: N=-208.31 T_z=0.00 M_y=-1135.04 T_y=0.00 M_z=22.81 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=373.00 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=60.54 Sfr.=0.40

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU
Sollecitazioni: N=-208.31
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-851.28
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=0.00 $M_{z,eq}$=17.11
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=373.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.03 $K_{c,y}$=0.87 $K_{c,z}$=0.74
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.43 $\sigma_{m,d}$=45.41 Sfr.=0.31

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=0.20
Sollecitazioni: N=154.11 T_z=343.32 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.32 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 1 SND Xl=1.86
Sollecitazioni: N=154.11 T_z=0.00 M_y=-285.81 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.32 $\sigma_{m,d}$=14.89 Sfr.=0.08

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-208.31 T_z=1363.41 M_y=0.00 T_y=27.40 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=5.97 Sfr.=0.27

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU Xl=1.86
Sollecitazioni: N=-208.31 T_z=0.00 M_y=-1135.04 T_y=0.00 M_z=22.81 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.43 $\sigma_{m,d}$=-60.54 Sfr.=0.40

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=1.86
Sollecitazioni: N=-208.31 T_z=0.00 M_y=-1135.04 T_y=0.00 M_z=22.81 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=60.54 Sfr.=0.40

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 13 SND Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-330.44 T_z=343.32 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.69 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.32 (L/1043)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.20 (L/1667)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.41 (L/803)

Asta n. 2034 (2068 2069) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 87 SLU I Xl=1.94
Sollecitazioni: N=-85.80 T_z=0.00 M_y=-313.90 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=2.13
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=389.00 $\lambda_{rel,m}$=0.42 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=91.57 Sfr.=0.33

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
Sollecitazioni: N=-85.80
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-235.42
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=389.00 $\lambda_{rel,y}$=1.51 $\lambda_{rel,z}$=2.10 $K_{c,y}$=0.40 $K_{c,z}$=0.22
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.59 $\sigma_{m,d}$=68.68 Sfr.=0.26

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-85.80 T_z=359.78 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=2.13
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-85.80 T_z=359.78 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=2.13
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=5.22 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-85.80 T_z=359.78 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=2.13
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=5.22 Sfr.=0.12

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.94
  Sollecitazioni: N=-85.80 T_z=0.00 M_y=-313.90 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=2.13
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.59 $\sigma_{m,d}$=-91.57 Sfr.=0.31

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.94
  Sollecitazioni: N=-85.80 T_z=0.00 M_y=-313.90 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=2.13
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=91.57 Sfr.=0.31

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-85.80 T_z=359.78 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=2.13
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.59 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 1 SND Xl=1.94
  Sollecitazioni: N=261.46 T_z=0.00 M_y=-313.90 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=2.48
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
  L=389.00 $\lambda_{rel,y}$=0.89 $\lambda_{rel,z}$=1.07 $K_{c,y}$=0.85 $K_{c,z}$=0.71
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.54 $\sigma_{m,d}$=16.35 Sfr.=0.09

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 25 SLU Xl=1.94
  Sollecitazioni: N=-246.10 T_z=0.00 M_y=-1064.81 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=6.54
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=389.00 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=55.46 Sfr.=0.42

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU Xl=1.94
  Sollecitazioni: N=-270.79 T_z=0.00 M_y=-1246.55 T_y=0.00 M_z=25.06 M_x=7.60
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=389.00 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=66.49 Sfr.=0.44

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU
  Sollecitazioni: N=-270.79
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-934.91
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=0.00 $M_{z,eq}$=18.79
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=389.00 $\lambda_{rel,y}$=0.89 $\lambda_{rel,z}$=1.07 $K_{c,y}$=0.85 $K_{c,z}$=0.71
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.56 $\sigma_{m,d}$=49.87 Sfr.=0.34

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=261.46 T_z=359.78 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=2.48
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.54 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-270.79 T_z=1428.77 M_y=0.00 T_y=28.72 M_z=0.00 M_x=7.60
  Resistenze: K_{mod}=0.90
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 1 SND Xl=1.94
  Sollecitazioni: N=261.46 T_z=0.00 M_y=-313.90 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=2.48
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.54 $\sigma_{m,d}$=16.35 Sfr.=0.09

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-270.79 T_z=1428.77 M_y=0.00 T_y=28.72 M_z=0.00 M_x=7.60
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=6.25 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.08

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-270.79 T_z=1428.77 M_y=0.00 T_y=28.72 M_z=0.00 M_x=7.60
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=6.25 Sfr.=0.29

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU Xl=1.94
  Sollecitazioni: N=-270.79 T_z=0.00 M_y=-1246.55 T_y=0.00 M_z=25.06 M_x=7.60

Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.56 $\sigma_{m,d}$=-66.49 Sfr.=0.44

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=1.94
Sollecitazioni: N=-270.79 T_z=0.00 M_y=-1246.55 T_y=0.00 M_z=25.06 M_x=7.60
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=66.49 Sfr.=0.44

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 13 SND Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-433.07 T_z=359.78 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=2.52
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.90 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.38 (L/907)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.24 (L/1450)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.50 (L/698)

Asta n. 2034 (2069 2070) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=1.26
Sollecitazioni: N=90.24 T_z=0.00 M_y=-116.91 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=1.35
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=253.00 $\lambda_{rel,y}$=0.98 $\lambda_{rel,z}$=1.37 $K_{c,y}$=0.78 $K_{c,z}$=0.48
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.62 $\sigma_{m,d}$=34.10 Sfr.=0.13

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=90.24 T_z=219.54 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=1.35
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.62 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=90.24 T_z=219.54 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=1.35
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.26
Sollecitazioni: N=90.24 T_z=0.00 M_y=-116.91 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=1.35
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.62 $\sigma_{m,d}$=34.10 Sfr.=0.12

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=90.24 T_z=219.54 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=1.35
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=3.18 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=90.24 T_z=219.54 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=1.35
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=3.18 Sfr.=0.07

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.26
Sollecitazioni: N=90.24 T_z=0.00 M_y=-116.91 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=1.35
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=34.10 Sfr.=0.11

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 74 SLU Xl=1.26
Sollecitazioni: N=6.00 T_z=0.00 M_y=-396.57 T_y=0.00 M_z=15.56 M_x=4.27
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=253.00 $\lambda_{rel,y}$=0.58 $\lambda_{rel,z}$=0.70 $K_{c,y}$=0.96 $K_{c,z}$=0.93
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=21.63 Sfr.=0.14

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 25 SLU Xl=1.26
Sollecitazioni: N=-25.95 T_z=0.00 M_y=-396.57 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=3.56
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=253.00 $\lambda_{rel,m}$=0.23 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=20.65 Sfr.=0.16

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU Xl=1.26
Sollecitazioni: N=-49.68 T_z=0.00 M_y=-464.25 T_y=0.00 M_z=9.33 M_x=4.48
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=253.00 $\lambda_{rel,m}$=0.23 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=24.76 Sfr.=0.17

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU
Sollecitazioni: N=-49.68
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-348.19
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=0.00 $M_{z,eq}$=7.00

Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=253.00 $\lambda_{rel,y}$=0.58 $\lambda_{rel,z}$=0.70 $K_{c,y}$=0.96 $K_{c,z}$=0.93
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.10 $\sigma_{m,d}$=18.57 Sfr.=0.12

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=0.20
Sollecitazioni: N=345.64 T_z=219.54 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=1.62
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.72 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-49.68 T_z=871.84 M_y=0.00 T_y=17.53 M_z=0.00 M_x=4.48
Resistenze: K_{mod}=0.90
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 74 SLU Xl=1.26
Sollecitazioni: N=6.00 T_z=0.00 M_y=-396.57 T_y=0.00 M_z=15.56 M_x=4.27
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=21.63 Sfr.=0.14

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU Xl=2.33
Sollecitazioni: N=-49.68 T_z=-871.84 M_y=0.00 T_y=-17.53 M_z=0.00 M_x=4.48
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=3.82 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.03

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=2.33
Sollecitazioni: N=-49.68 T_z=-871.84 M_y=0.00 T_y=-17.53 M_z=0.00 M_x=4.48
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=3.82 Sfr.=0.18

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU Xl=1.26
Sollecitazioni: N=-49.68 T_z=0.00 M_y=-464.25 T_y=0.00 M_z=9.33 M_x=4.48
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.10 $\sigma_{m,d}$=-24.76 Sfr.=0.17

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=1.26
Sollecitazioni: N=-49.68 T_z=0.00 M_y=-464.25 T_y=0.00 M_z=9.33 M_x=4.48
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=24.76 Sfr.=0.17

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 13 SND Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-165.17 T_z=219.54 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=1.67
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.34 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.05 (L/3991)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.03 (L/6363)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.07 (L/3072)

Asta n. 2035 (2074 2075) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 87 SLU I Xl=1.57
Sollecitazioni: N=-419.94 T_z=0.00 M_y=-192.43 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=314.00 $\lambda_{rel,m}$=0.38 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=56.14 Sfr.=0.20

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
Sollecitazioni: N=-419.94
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-144.32
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=314.00 $\lambda_{rel,y}$=1.22 $\lambda_{rel,z}$=1.70 $K_{c,y}$=0.59 $K_{c,z}$=0.32
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.90 $\sigma_{m,d}$=42.10 Sfr.=0.18

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=2.94
Sollecitazioni: N=-419.94 T_z=-280.92 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=4.07 Sfr.=0.09

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.57
Sollecitazioni: N=-419.94 T_z=0.00 M_y=-192.43 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.90 $\sigma_{m,d}$=-56.14 Sfr.=0.19

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.57
Sollecitazioni: N=-419.94 T_z=0.00 M_y=-192.43 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=56.14 Sfr.=0.19

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-419.94 T_z=280.92 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.90 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 25 SLU Xl=1.57
  Sollecitazioni: N=-699.20 T_z=0.00 M_y=-652.50 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=314.00 $\lambda_{rel,m}$=0.25 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=33.98 Sfr.=0.26

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU Xl=1.57
  Sollecitazioni: N=-731.32 T_z=0.00 M_y=-763.83 T_y=0.00 M_z=15.35 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=314.00 $\lambda_{rel,m}$=0.25 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=40.74 Sfr.=0.27

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU
  Sollecitazioni: N=-731.32
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-572.88
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=0.00 $M_{z,eq}$=11.51
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=314.00 $\lambda_{rel,y}$=0.72 $\lambda_{rel,z}$=0.87 $K_{c,y}$=0.92 $K_{c,z}$=0.86
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.52 $\sigma_{m,d}$=30.56 Sfr.=0.22

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=2.94
  Sollecitazioni: N=-731.32 T_z=-1115.09 M_y=0.00 T_y=-22.41 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=4.88 Sfr.=0.22

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU Xl=1.57
  Sollecitazioni: N=-731.32 T_z=0.00 M_y=-763.83 T_y=0.00 M_z=15.35 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.52 $\sigma_{m,d}$=-40.74 Sfr.=0.27

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=1.57
  Sollecitazioni: N=-731.32 T_z=0.00 M_y=-763.83 T_y=0.00 M_z=15.35 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=40.74 Sfr.=0.27

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 25 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-699.20 T_z=952.55 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.46 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,G}$=0.15 (L/1883)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{z,G}$=0.09 (L/3008)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,G}$=0.19 (L/1450)

Asta n. 2036 (-2508 -2509) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-65.37 T_z=0.00 M_y=-319.68 T_y=0.00 M_z=-33.60 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=378.00 $\lambda_{rel,m}$=0.42 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=106.91 Sfr.=0.37

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
  Sollecitazioni: N=-65.37
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-239.76
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=0.00 $M_{z,eq}$=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=378.00 $\lambda_{rel,y}$=1.47 $\lambda_{rel,z}$=2.04 $K_{c,y}$=0.42 $K_{c,z}$=0.23
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.45 $\sigma_{m,d}$=69.94 Sfr.=0.26

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=3.78
  Sollecitazioni: N=-65.37 T_z=-338.29 M_y=0.00 T_y=35.56 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=4.93 Sfr.=0.11

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-65.37 T_z=0.00 M_y=-319.68 T_y=0.00 M_z=-33.60 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.45 $\sigma_{m,d}$=-106.91 Sfr.=0.34

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.89

Sollecitazioni: N=-65.37 T_z=0.00 M_y=-319.68 T_y=0.00 M_z=-33.60 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=106.91 Sfr.=0.34

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-65.37 T_z=338.29 M_y=0.00 T_y=-35.56 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.45 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 1 SND Xl=1.89
Sollecitazioni: N=247.42 T_z=0.00 M_y=-319.68 T_y=0.00 M_z=-33.60 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
L=378.00 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.52 $\sigma_{m,d}$=18.75 Sfr.=0.10

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-147.88 T_z=0.00 M_y=-1257.24 T_y=0.00 M_z=-106.77 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=378.00 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=72.15 Sfr.=0.47

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU
Sollecitazioni: N=-147.88
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.01 $M_{y,eq}$=-942.93
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=0.00 $M_{z,eq}$=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=378.00 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.31 $\sigma_{m,d}$=49.11 Sfr.=0.33

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=3.78
Sollecitazioni: N=247.42 T_z=-338.29 M_y=0.00 T_y=35.56 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.52 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 1 SND Xl=1.89
Sollecitazioni: N=247.42 T_z=0.00 M_y=-319.68 T_y=0.00 M_z=-33.60 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.52 $\sigma_{m,d}$=18.75 Sfr.=0.10

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=3.78
Sollecitazioni: N=-147.88 T_z=-1330.42 M_y=0.00 T_y=112.99 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=5.84 Sfr.=0.27

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-147.88 T_z=0.00 M_y=-1257.24 T_y=0.00 M_z=-106.77 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.31 $\sigma_{m,d}$=-72.15 Sfr.=0.47

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-147.88 T_z=0.00 M_y=-1257.24 T_y=0.00 M_z=-106.77 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=72.15 Sfr.=0.47

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 13 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-378.16 T_z=338.29 M_y=0.00 T_y=-35.56 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.79 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.46 (L/823) $f_{Z,L}$=0.46 (L/829)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.29 (L/1324) $f_{Z,L}$=0.28 (L/1331)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.60 (L/631) $f_{Z,L}$=0.59 (L/636)

Asta n. 2036 (-2509 -2510) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-64.93 T_z=0.00 M_y=-319.68 T_y=0.00 M_z=-33.60 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=378.00 $\lambda_{rel,m}$=0.42 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=106.91 Sfr.=0.37

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
Sollecitazioni: N=-64.93
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-239.76
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=0.00 $M_{z,eq}$=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=378.00 $\lambda_{rel,y}$=1.47 $\lambda_{rel,z}$=2.04 $K_{c,y}$=0.42 $K_{c,z}$=0.23

Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.45 $\sigma_{m,d}$=69.94 Sfr.=0.26

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=3.78
Sollecitazioni: N=-64.93 T_z=-338.29 M_y=0.00 T_y=35.56 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=4.93 Sfr.=0.11

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-64.93 T_z=0.00 M_y=-319.68 T_y=0.00 M_z=-33.60 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.45 $\sigma_{m,d}$=-106.91 Sfr.=0.34

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-64.93 T_z=0.00 M_y=-319.68 T_y=0.00 M_z=-33.60 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=106.91 Sfr.=0.34

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-64.93 T_z=338.29 M_y=0.00 T_y=-35.56 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.45 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 1 SND Xl=1.89
Sollecitazioni: N=211.86 T_z=0.00 M_y=-319.68 T_y=0.00 M_z=-33.60 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
L=378.00 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.44 $\sigma_{m,d}$=18.75 Sfr.=0.10

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-148.28 T_z=0.00 M_y=-1257.24 T_y=0.00 M_z=-106.78 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=378.00 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=72.15 Sfr.=0.47

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU
Sollecitazioni: N=-148.28
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-942.93
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=0.00 $M_{z,eq}$=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=378.00 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.31 $\sigma_{m,d}$=49.11 Sfr.=0.33

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=211.86 T_z=338.29 M_y=0.00 T_y=-35.56 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.44 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 1 SND Xl=1.89
Sollecitazioni: N=211.86 T_z=0.00 M_y=-319.68 T_y=0.00 M_z=-33.60 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.44 $\sigma_{m,d}$=18.75 Sfr.=0.10

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-148.28 T_z=1330.42 M_y=0.00 T_y=-112.99 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=5.84 Sfr.=0.27

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-148.28 T_z=0.00 M_y=-1257.24 T_y=0.00 M_z=-106.78 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.31 $\sigma_{m,d}$=-72.15 Sfr.=0.47

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-148.28 T_z=0.00 M_y=-1257.24 T_y=0.00 M_z=-106.78 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=72.15 Sfr.=0.47

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 13 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-341.71 T_z=338.29 M_y=0.00 T_y=-35.56 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.71 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.46 (L/822) $f_{Z,L}$=0.46 (L/828)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.29 (L/1324) $f_{Z,L}$=0.28 (L/1331)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.60 (L/631) $f_{Z,L}$=0.59 (L/636)

Asta n. 2037 (2076 2104) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 87 SLU I Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-352.96 T_z=0.00 M_y=-256.09 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=378.00 $\lambda_{rel,m}$=0.42 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=74.71 Sfr.=0.27

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
  Sollecitazioni: N=-352.96
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-192.06
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=378.00 $\lambda_{rel,y}$=1.47 $\lambda_{rel,z}$=2.04 $K_{c,y}$=0.42 $K_{c,z}$=0.23
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.44 $\sigma_{m,d}$=56.03 Sfr.=0.24

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=3.58
  Sollecitazioni: N=-352.96 T_z=-303.06 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=4.39 Sfr.=0.10

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-352.96 T_z=0.00 M_y=-256.09 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.44 $\sigma_{m,d}$=-74.71 Sfr.=0.25

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-352.96 T_z=0.00 M_y=-256.09 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=74.71 Sfr.=0.25

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-352.96 T_z=303.06 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.44 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 1 SND Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=73.74 T_z=0.00 M_y=-256.09 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
  L=378.00 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.15 $\sigma_{m,d}$=13.34 Sfr.=0.07

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 25 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-526.07 T_z=0.00 M_y=-859.09 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=378.00 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=44.74 Sfr.=0.34

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-532.87 T_z=0.00 M_y=-1004.69 T_y=0.00 M_z=20.08 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=378.00 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=53.58 Sfr.=0.36

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU
  Sollecitazioni: N=-532.87
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-753.52
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=0.00 $M_{z,eq}$=15.06
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=378.00 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.11 $\sigma_{m,d}$=40.19 Sfr.=0.28

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=73.74 T_z=303.06 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.15 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 1 SND Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=73.74 T_z=0.00 M_y=-256.09 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.15 $\sigma_{m,d}$=13.34 Sfr.=0.07

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=3.58
  Sollecitazioni: N=-532.87 T_z=-1188.98 M_y=0.00 T_y=-23.76 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=5.20 Sfr.=0.24

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-532.87 T_z=0.00 M_y=-1004.69 T_y=0.00 M_z=20.08 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.11 $\sigma_{m,d}$=-53.58 Sfr.=0.36

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-532.87 T_z=0.00 M_y=-1004.69 T_y=0.00 M_z=20.08 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=53.58 Sfr.=0.36

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 26 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-613.00 T_z=908.98 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.28 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.29 (L/1159)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.18 (L/1866)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.38 (L/890)

Asta n. 2037 (2104 2078) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 87 SLU I Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-148.29 T_z=0.00 M_y=-256.09 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=378.00 $\lambda_{rel,m}$=0.42 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=74.71 Sfr.=0.27

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
  Sollecitazioni: N=-148.29
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-192.06
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=378.00 $\lambda_{rel,y}$=1.47 $\lambda_{rel,z}$=2.04 $K_{c,y}$=0.42 $K_{c,z}$=0.23
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.02 $\sigma_{m,d}$=56.03 Sfr.=0.22

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=3.58
  Sollecitazioni: N=-148.29 T_z=-303.06 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=4.39 Sfr.=0.10

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-148.29 T_z=0.00 M_y=-256.09 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.02 $\sigma_{m,d}$=-74.71 Sfr.=0.25

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-148.29 T_z=0.00 M_y=-256.09 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=74.71 Sfr.=0.25

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-148.29 T_z=303.06 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.02 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 25 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-228.12 T_z=0.00 M_y=-859.09 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=378.00 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=44.74 Sfr.=0.34

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-235.82 T_z=0.00 M_y=-1004.69 T_y=0.00 M_z=20.08 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=378.00 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=53.58 Sfr.=0.36

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU
  Sollecitazioni: N=-235.82
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-753.52
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=15.06
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=378.00 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.49 $\sigma_{m,d}$=40.19 Sfr.=0.27

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=3.58
  Sollecitazioni: N=-235.82 T_z=-1188.98 M_y=0.00 T_y=-23.76 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=5.20 Sfr.=0.24

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-235.82 T_z=0.00 M_y=-1004.69 T_y=0.00 M_z=20.08 M_x=0.00

Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.49 $\sigma_{m,d}$=-53.58 Sfr.=0.36

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-235.82 T_z=0.00 M_y=-1004.69 T_y=0.00 M_z=20.08 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=53.58 Sfr.=0.36

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 26 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-268.49 T_z=908.97 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.56 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.29 (L/1159)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.18 (L/1865)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.38 (L/890)

Asta n. 2039 (-2395 -2396) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=1.88
Sollecitazioni: N=-10.21 T_z=0.00 M_y=-281.36 T_y=0.00 M_z=-29.57 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=376.00 $\lambda_{rel,m}$=0.41 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=94.09 Sfr.=0.33

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
Sollecitazioni: N=-10.21
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-211.02
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=0.00 $M_{z,eq}$=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=376.00 $\lambda_{rel,y}$=1.46 $\lambda_{rel,z}$=2.03 $K_{c,y}$=0.43 $K_{c,z}$=0.23
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.07 $\sigma_{m,d}$=61.56 Sfr.=0.22

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-10.21 T_z=299.31 M_y=0.00 T_y=-31.46 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=4.36 Sfr.=0.10

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.88
Sollecitazioni: N=-10.21 T_z=0.00 M_y=-281.36 T_y=0.00 M_z=-29.57 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.07 $\sigma_{m,d}$=-94.09 Sfr.=0.30

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.88
Sollecitazioni: N=-10.21 T_z=0.00 M_y=-281.36 T_y=0.00 M_z=-29.57 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=94.09 Sfr.=0.30

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-10.21 T_z=299.31 M_y=0.00 T_y=-31.46 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.07 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 1 SND Xl=1.88
Sollecitazioni: N=439.69 T_z=0.00 M_y=-281.36 T_y=0.00 M_z=-29.57 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
L=376.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.74
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.92 $\sigma_{m,d}$=16.50 Sfr.=0.09

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU Xl=1.88
Sollecitazioni: N=-39.90 T_z=0.00 M_y=-1093.64 T_y=0.00 M_z=-93.02 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=376.00 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=62.77 Sfr.=0.41

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU
Sollecitazioni: N=-39.90
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-820.23
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=0.00 $M_{z,eq}$=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=376.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.74
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.08 $\sigma_{m,d}$=42.72 Sfr.=0.29

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=439.69 T_z=299.31 M_y=0.00 T_y=-31.46 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.92 Sfr.=0.01

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 1 SND Xl=1.88
  Sollecitazioni: N=439.69 T_z=0.00 M_y=-281.36 T_y=0.00 M_z=-29.57 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.92 $\sigma_{m,d}$=16.50 Sfr.=0.09

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=3.76
  Sollecitazioni: N=-39.90 T_z=-1163.45 M_y=0.00 T_y=98.96 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=5.11 Sfr.=0.24

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU Xl=1.88
  Sollecitazioni: N=-39.90 T_z=0.00 M_y=-1093.64 T_y=0.00 M_z=-93.02 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.08 $\sigma_{m,d}$=-62.77 Sfr.=0.41

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=1.88
  Sollecitazioni: N=-39.90 T_z=0.00 M_y=-1093.64 T_y=0.00 M_z=-93.02 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=62.77 Sfr.=0.41

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 13 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-460.11 T_z=299.31 M_y=0.00 T_y=-31.46 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.96 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.40 (L/950) $f_{Z,L}$=0.39 (L/957)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.24 (L/1540) $f_{Z,L}$=0.24 (L/1549)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.52 (L/727) $f_{Z,L}$=0.51 (L/733)

Asta n. 2039 (-2396 -2397) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=1.87
  Sollecitazioni: N=-9.91 T_z=0.00 M_y=-278.37 T_y=0.00 M_z=-29.26 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=374.00 $\lambda_{rel,m}$=0.41 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=93.09 Sfr.=0.32

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
  Sollecitazioni: N=-9.91
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-208.78
  [Par.] $M_{z,sx}$=-0.00 $M_{z,dx}$=0.00 $M_{z,eq}$=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=374.00 $\lambda_{rel,y}$=1.45 $\lambda_{rel,z}$=2.02 $K_{c,y}$=0.43 $K_{c,z}$=0.23
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.07 $\sigma_{m,d}$=60.91 Sfr.=0.22

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-9.91 T_z=297.72 M_y=0.00 T_y=-31.29 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=4.34 Sfr.=0.10

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.87
  Sollecitazioni: N=-9.91 T_z=0.00 M_y=-278.37 T_y=0.00 M_z=-29.26 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.07 $\sigma_{m,d}$=-93.09 Sfr.=0.30

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.87
  Sollecitazioni: N=-9.91 T_z=0.00 M_y=-278.37 T_y=0.00 M_z=-29.26 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=93.09 Sfr.=0.30

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-9.91 T_z=297.72 M_y=0.00 T_y=-31.29 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.07 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 1 SND Xl=1.87
  Sollecitazioni: N=341.47 T_z=0.00 M_y=-278.37 T_y=0.00 M_z=-29.26 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
  L=374.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.03 $K_{c,y}$=0.87 $K_{c,z}$=0.74
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.71 $\sigma_{m,d}$=16.33 Sfr.=0.09

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU Xl=1.87
  Sollecitazioni: N=-42.64 T_z=0.00 M_y=-1082.04 T_y=0.00 M_z=-92.03 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=374.00 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=62.11 Sfr.=0.41

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU
  Sollecitazioni: N=-42.64
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-811.53
  [Par.] $M_{z,sx}$=-0.00 $M_{z,dx}$=0.00 $M_{z,eq}$=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=374.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.03 $K_{c,y}$=0.87 $K_{c,z}$=0.74
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.09 $\sigma_{m,d}$=42.27 Sfr.=0.28

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=341.47 T_z=297.72 M_y=0.00 T_y=-31.29 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.71 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 1 SND Xl=1.87
  Sollecitazioni: N=341.47 T_z=0.00 M_y=-278.37 T_y=0.00 M_z=-29.26 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.71 $\sigma_{m,d}$=16.33 Sfr.=0.09

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=3.74
  Sollecitazioni: N=-42.64 T_z=-1157.26 M_y=0.00 T_y=98.43 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=5.08 Sfr.=0.23

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU Xl=1.87
  Sollecitazioni: N=-42.64 T_z=0.00 M_y=-1082.04 T_y=0.00 M_z=-92.03 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.09 $\sigma_{m,d}$=-62.11 Sfr.=0.41

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=1.87
  Sollecitazioni: N=-42.64 T_z=0.00 M_y=-1082.04 T_y=0.00 M_z=-92.03 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=62.11 Sfr.=0.41

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 13 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-361.28 T_z=297.72 M_y=0.00 T_y=-31.29 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.75 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,G}$=0.39 (L/965) $f_{z,L}$=0.38 (L/972)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{z,G}$=0.24 (L/1565) $f_{z,L}$=0.24 (L/1574)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,G}$=0.51 (L/739) $f_{z,L}$=0.50 (L/745)

Asta n. 2039 (-2397 -2398) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=1.86
  Sollecitazioni: N=-10.71 T_z=0.00 M_y=-276.88 T_y=0.00 M_z=-29.10 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=373.00 $\lambda_{rel,m}$=0.41 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=92.59 Sfr.=0.32

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
  Sollecitazioni: N=-10.71
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-207.66
  [Par.] $M_{z,sx}$=-0.00 $M_{z,dx}$=0.00 $M_{z,eq}$=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=373.00 $\lambda_{rel,y}$=1.45 $\lambda_{rel,z}$=2.02 $K_{c,y}$=0.43 $K_{c,z}$=0.23
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.07 $\sigma_{m,d}$=60.58 Sfr.=0.22

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-10.71 T_z=296.93 M_y=0.00 T_y=-31.21 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=4.33 Sfr.=0.10

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.86
  Sollecitazioni: N=-10.71 T_z=0.00 M_y=-276.88 T_y=0.00 M_z=-29.10 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.07 $\sigma_{m,d}$=-92.59 Sfr.=0.30

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.86
  Sollecitazioni: N=-10.71 T_z=0.00 M_y=-276.88 T_y=0.00 M_z=-29.10 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=92.59 Sfr.=0.30

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-10.71 T_z=296.93 M_y=0.00 T_y=-31.21 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00

Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.07 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 1 SND Xl=1.86
Sollecitazioni: N=233.44 T_z=0.00 M_y=-276.88 T_y=0.00 M_z=-29.10 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
L=373.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.03 $K_{c,y}$=0.87 $K_{c,z}$=0.74
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.49 $\sigma_{m,d}$=16.24 Sfr.=0.09

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU Xl=1.86
Sollecitazioni: N=-48.24 T_z=0.00 M_y=-1076.26 T_y=0.00 M_z=-91.54 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=373.00 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=61.78 Sfr.=0.40

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU
Sollecitazioni: N=-48.24
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-807.20
[Par.] $M_{z,sx}$=-0.00 $M_{z,dx}$=0.00 $M_{z,eq}$=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=373.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.03 $K_{c,y}$=0.87 $K_{c,z}$=0.74
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.10 $\sigma_{m,d}$=42.04 Sfr.=0.28

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=233.44 T_z=296.93 M_y=0.00 T_y=-31.21 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.49 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 1 SND Xl=1.86
Sollecitazioni: N=233.44 T_z=0.00 M_y=-276.88 T_y=0.00 M_z=-29.10 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.49 $\sigma_{m,d}$=16.24 Sfr.=0.09

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=3.73
Sollecitazioni: N=-48.24 T_z=-1154.17 M_y=0.00 T_y=98.17 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=5.07 Sfr.=0.23

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU Xl=1.86
Sollecitazioni: N=-48.24 T_z=0.00 M_y=-1076.26 T_y=0.00 M_z=-91.54 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.10 $\sigma_{m,d}$=-61.78 Sfr.=0.40

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=1.86
Sollecitazioni: N=-48.24 T_z=0.00 M_y=-1076.26 T_y=0.00 M_z=-91.54 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=61.78 Sfr.=0.40

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 13 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-254.85 T_z=296.93 M_y=0.00 T_y=-31.21 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.53 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.38 (L/973) $f_{Z,L}$=0.38 (L/980)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.24 (L/1577) $f_{Z,L}$=0.24 (L/1586)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.50 (L/745) $f_{Z,L}$=0.50 (L/751)

Asta n. 2039 (-2398 -2399) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=1.95
Sollecitazioni: N=-12.92 T_z=0.00 M_y=-301.14 T_y=0.00 M_z=-31.65 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=389.00 $\lambda_{rel,m}$=0.42 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=100.71 Sfr.=0.35

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
Sollecitazioni: N=-12.92
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-225.86
[Par.] $M_{z,sx}$=-0.00 $M_{z,dx}$=0.00 $M_{z,eq}$=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=389.00 $\lambda_{rel,y}$=1.51 $\lambda_{rel,z}$=2.10 $K_{c,y}$=0.40 $K_{c,z}$=0.22
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.09 $\sigma_{m,d}$=65.89 Sfr.=0.24

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-12.92 T_z=309.66 M_y=0.00 T_y=-32.55 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=4.51 Sfr.=0.10

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.95
  Sollecitazioni: N=-12.92 T_z=0.00 M_y=-301.14 T_y=0.00 M_z=-31.65 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.09 $\sigma_{m,d}$=-100.71 Sfr.=0.32

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.95
  Sollecitazioni: N=-12.92 T_z=0.00 M_y=-301.14 T_y=0.00 M_z=-31.65 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=100.71 Sfr.=0.32

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-12.92 T_z=309.66 M_y=0.00 T_y=-32.55 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.09 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 7 SND Xl=1.95
  Sollecitazioni: N=144.57 T_z=0.00 M_y=-301.14 T_y=0.00 M_z=-31.65 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
  L=389.00 $\lambda_{rel,y}$=0.89 $\lambda_{rel,z}$=1.07 $K_{c,y}$=0.85 $K_{c,z}$=0.71
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.30 $\sigma_{m,d}$=17.66 Sfr.=0.10

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU Xl=1.95
  Sollecitazioni: N=-58.17 T_z=0.00 M_y=-1170.57 T_y=0.00 M_z=-99.56 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=389.00 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=67.19 Sfr.=0.44

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU
  Sollecitazioni: N=-58.17
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-877.93
  [Par.] $M_{z,sx}$=-0.00 $M_{z,dx}$=0.00 $M_{z,eq}$=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=389.00 $\lambda_{rel,y}$=0.89 $\lambda_{rel,z}$=1.07 $K_{c,y}$=0.85 $K_{c,z}$=0.71
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.12 $\sigma_{m,d}$=45.73 Sfr.=0.31

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=144.57 T_z=309.66 M_y=0.00 T_y=-32.55 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.30 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 7 SND Xl=1.95
  Sollecitazioni: N=144.57 T_z=0.00 M_y=-301.14 T_y=0.00 M_z=-31.65 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.30 $\sigma_{m,d}$=17.66 Sfr.=0.10

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-58.16 T_z=1203.67 M_y=0.00 T_y=-102.38 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=5.29 Sfr.=0.24

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU Xl=1.95
  Sollecitazioni: N=-58.17 T_z=0.00 M_y=-1170.57 T_y=0.00 M_z=-99.56 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.12 $\sigma_{m,d}$=-67.19 Sfr.=0.44

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=1.95
  Sollecitazioni: N=-58.17 T_z=0.00 M_y=-1170.57 T_y=0.00 M_z=-99.56 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=67.19 Sfr.=0.44

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 19 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-170.42 T_z=309.66 M_y=0.00 T_y=-32.55 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.36 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.45 (L/858) $f_{Z,L}$=0.45 (L/864)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.28 (L/1390) $f_{Z,L}$=0.28 (L/1398)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.59 (L/657) $f_{Z,L}$=0.59 (L/662)

Asta n. 2039 (-2399 -2400) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=1.26
  Sollecitazioni: N=2.69 T_z=0.00 M_y=-96.18 T_y=0.00 M_z=-10.11 M_x=2.19
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
  L=253.00 $\lambda_{rel,y}$=0.98 $\lambda_{rel,z}$=1.37 $K_{c,y}$=0.78 $K_{c,z}$=0.48
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 $\sigma_{m,d}$=32.16 Sfr.=0.11

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=2.69 T_z=152.06 M_y=0.00 T_y=-15.98 M_z=0.00 M_x=2.19
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=2.69 T_z=152.06 M_y=0.00 T_y=-15.98 M_z=0.00 M_x=2.19
  Resistenze: K_{fi}=1.25
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.26
  Sollecitazioni: N=2.69 T_z=0.00 M_y=-96.18 T_y=0.00 M_z=-10.11 M_x=2.19
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 $\sigma_{m,d}$=32.16 Sfr.=0.10

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=2.53
  Sollecitazioni: N=2.69 T_z=-152.07 M_y=0.00 T_y=15.98 M_z=0.00 M_x=2.19
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=2.22 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=2.53
  Sollecitazioni: N=2.69 T_z=-152.07 M_y=0.00 T_y=15.98 M_z=0.00 M_x=2.19
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=2.22 Sfr.=0.05

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.26
  Sollecitazioni: N=2.69 T_z=0.00 M_y=-96.18 T_y=0.00 M_z=-10.11 M_x=2.19
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=32.16 Sfr.=0.10

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 74 SLU Xl=1.69
  Sollecitazioni: N=1.00 T_z=-163.62 M_y=-275.98 T_y=10.96 M_z=-18.48 M_x=8.39
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=253.00 $\lambda_{rel,y}$=0.58 $\lambda_{rel,z}$=0.70 $K_{c,y}$=0.96 $K_{c,z}$=0.93
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.00 $\sigma_{m,d}$=15.53 Sfr.=0.10

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU Xl=1.26
  Sollecitazioni: N=-8.26 T_z=0.00 M_y=-360.95 T_y=0.00 M_z=-30.83 M_x=8.68
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=253.00 $\lambda_{rel,m}$=0.23 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=20.73 Sfr.=0.14

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU
  Sollecitazioni: N=-8.26
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-270.71
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=0.00 $M_{z,eq}$=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=253.00 $\lambda_{rel,y}$=0.58 $\lambda_{rel,z}$=0.70 $K_{c,y}$=0.96 $K_{c,z}$=0.93
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.02 $\sigma_{m,d}$=14.10 Sfr.=0.09

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=98.74 T_z=152.06 M_y=0.00 T_y=-15.98 M_z=0.00 M_x=3.23
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.21 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-8.26 T_z=570.68 M_y=0.00 T_y=-48.75 M_z=0.00 M_x=8.68
  Resistenze: K_{mod}=0.90
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 74 SLU Xl=1.69
  Sollecitazioni: N=1.00 T_z=-163.62 M_y=-275.98 T_y=10.96 M_z=-18.48 M_x=8.39
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.00 $\sigma_{m,d}$=15.53 Sfr.=0.10

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU Xl=2.53
  Sollecitazioni: N=-8.26 T_z=-570.68 M_y=0.00 T_y=48.75 M_z=0.00 M_x=8.68
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=2.51 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=2.53
  Sollecitazioni: N=-8.26 T_z=-570.68 M_y=0.00 T_y=48.75 M_z=0.00 M_x=8.68
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=2.51 Sfr.=0.12

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU Xl=1.26
  Sollecitazioni: N=-8.26 T_z=0.00 M_y=-360.95 T_y=0.00 M_z=-30.83 M_x=8.68
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.02 $\sigma_{m,d}$=-20.73 Sfr.=0.14

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=1.26
  Sollecitazioni: N=-8.26 T_z=0.00 M_y=-360.95 T_y=0.00 M_z=-30.83 M_x=8.68
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=20.73 Sfr.=0.14

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 19 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-93.35 T_z=152.06 M_y=0.00 T_y=-15.98 M_z=0.00 M_x=3.27
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.19 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,G}$=0.06 (L/4268)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{z,G}$=0.04 (L/7064)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,G}$=0.08 (L/3243)

Asta n. 2040 (-2379 2082) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 87 SLU I Xl=1.17
  Sollecitazioni: N=-32.00 T_z=0.00 M_y=-90.64 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=253.00 $\lambda_{rel,m}$=0.34 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=26.44 Sfr.=0.10

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
  Sollecitazioni: N=-32.03
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-67.98
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=253.00 $\lambda_{rel,y}$=0.98 $\lambda_{rel,z}$=1.37 $K_{c,y}$=0.78 $K_{c,z}$=0.48
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.22 $\sigma_{m,d}$=19.83 Sfr.=0.07

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=2.33
  Sollecitazioni: N=-32.03 T_z=-155.60 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=2.26 Sfr.=0.05

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.17
  Sollecitazioni: N=-32.00 T_z=0.00 M_y=-90.64 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.22 $\sigma_{m,d}$=-26.44 Sfr.=0.09

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.17
  Sollecitazioni: N=-32.00 T_z=0.00 M_y=-90.64 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=26.44 Sfr.=0.09

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=2.33
  Sollecitazioni: N=-32.03 T_z=-155.60 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.22 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 1 SND Xl=1.17
  Sollecitazioni: N=174.99 T_z=0.00 M_y=-90.64 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=1.10
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
  L=253.00 $\lambda_{rel,y}$=0.58 $\lambda_{rel,z}$=0.70 $K_{c,y}$=0.96 $K_{c,z}$=0.93
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.36 $\sigma_{m,d}$=4.72 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 25 SLU Xl=1.17
  Sollecitazioni: N=-131.70 T_z=0.00 M_y=-295.11 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=1.21
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=253.00 $\lambda_{rel,m}$=0.23 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=15.37 Sfr.=0.12

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU Xl=1.17
  Sollecitazioni: N=-107.51 T_z=0.00 M_y=-344.16 T_y=0.00 M_z=6.77 M_x=2.89
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=253.00 $\lambda_{rel,m}$=0.23 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=18.35 Sfr.=0.12

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU
  Sollecitazioni: N=-107.60
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-258.12
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=5.07
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=253.00 $\lambda_{rel,y}$=0.58 $\lambda_{rel,z}$=0.70 $K_{c,y}$=0.96 $K_{c,z}$=0.93
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.22 $\sigma_{m,d}$=13.76 Sfr.=0.09

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=0.00

Sollecitazioni: N=175.02 T_z=155.60 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=1.10
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.36 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 74 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-51.20 T_z=506.62 M_y=0.00 T_y=19.36 M_z=0.00 M_x=3.63
Resistenze: K_{mod}=0.90
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 1 SND Xl=1.17
Sollecitazioni: N=174.99 T_z=0.00 M_y=-90.64 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=1.10
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.36 $\sigma_{m,d}$=4.72 Sfr.=0.03

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU Xl=2.33
Sollecitazioni: N=-107.60 T_z=-590.84 M_y=0.00 T_y=-11.62 M_z=0.00 M_x=2.89
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=2.59 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=2.33
Sollecitazioni: N=-107.60 T_z=-590.84 M_y=0.00 T_y=-11.62 M_z=0.00 M_x=2.89
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=2.59 Sfr.=0.12

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU Xl=1.17
Sollecitazioni: N=-107.51 T_z=0.00 M_y=-344.16 T_y=0.00 M_z=6.77 M_x=2.89
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.22 $\sigma_{m,d}$=-18.35 Sfr.=0.12

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=1.17
Sollecitazioni: N=-107.51 T_z=0.00 M_y=-344.16 T_y=0.00 M_z=6.77 M_x=2.89
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=18.35 Sfr.=0.12

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 13 SND Xl=2.33
Sollecitazioni: N=-239.03 T_z=-155.60 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=1.14
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.50 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.06 (L/4015)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.03 (L/7091)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.08 (L/2981)

Asta n. 2040 (2082 2083) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 87 SLU I Xl=2.58
Sollecitazioni: N=-38.48 T_z=0.00 M_y=-439.14 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=515.00 $\lambda_{rel,m}$=0.49 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=128.11 Sfr.=0.46

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
Sollecitazioni: N=-38.48
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-329.36
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=515.00 $\lambda_{rel,y}$=2.00 $\lambda_{rel,z}$=2.78 $K_{c,y}$=0.24 $K_{c,z}$=0.12
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.27 $\sigma_{m,d}$=96.08 Sfr.=0.36

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=4.95
Sollecitazioni: N=-38.48 T_z=-369.81 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=5.36 Sfr.=0.12

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=2.58
Sollecitazioni: N=-38.48 T_z=0.00 M_y=-439.14 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.27 $\sigma_{m,d}$=-128.11 Sfr.=0.43

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=2.58
Sollecitazioni: N=-38.48 T_z=0.00 M_y=-439.14 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=128.11 Sfr.=0.43

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-38.48 T_z=369.81 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.27 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 1 SND Xl=2.58
  Sollecitazioni: N=117.27 T_z=0.00 M_y=-439.14 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
  L=515.00 $\lambda_{rel,y}$=1.18 $\lambda_{rel,z}$=1.42 $K_{c,y}$=0.61 $K_{c,z}$=0.45
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.24 $\sigma_{m,d}$=22.87 Sfr.=0.13

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 25 SLU Xl=2.58
  Sollecitazioni: N=-165.19 T_z=0.00 M_y=-1452.24 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=515.00 $\lambda_{rel,m}$=0.32 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=75.64 Sfr.=0.57

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU Xl=2.58
  Sollecitazioni: N=-136.90 T_z=0.00 M_y=-1479.35 T_y=0.00 M_z=37.08 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=515.00 $\lambda_{rel,m}$=0.32 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=79.37 Sfr.=0.53

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 25 SLU
  Sollecitazioni: N=-165.19
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.01 $M_{y,eq}$=-1089.18
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=515.00 $\lambda_{rel,y}$=1.18 $\lambda_{rel,z}$=1.42 $K_{c,y}$=0.61 $K_{c,z}$=0.45
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.34 $\sigma_{m,d}$=56.73 Sfr.=0.43

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=117.27 T_z=369.81 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.24 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 1 SND Xl=2.58
  Sollecitazioni: N=117.27 T_z=0.00 M_y=-439.14 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.24 $\sigma_{m,d}$=22.87 Sfr.=0.13

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 25 SLU Xl=4.95
  Sollecitazioni: N=-165.19 T_z=-1222.94 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=19.31
  Tensioni: τ_d=5.35 Sfr.=0.28

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 25 SLU Xl=2.58
  Sollecitazioni: N=-165.19 T_z=0.00 M_y=-1452.24 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.34 $\sigma_{m,d}$=-75.64 Sfr.=0.57

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 25 SLU Xl=2.58
  Sollecitazioni: N=-165.19 T_z=0.00 M_y=-1452.24 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=75.64 Sfr.=0.57

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 62 SLU Xl=4.95
  Sollecitazioni: N=-195.34 T_z=-1200.11 M_y=0.00 T_y=31.22 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.41 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.85 (L/558)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.48 (L/997)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=1.15 (L/413)

Asta n. 2041 (-2409 -2410) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=2.58
  Sollecitazioni: N=-20.87 T_z=0.00 M_y=-467.60 T_y=0.00 M_z=116.58 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=515.00 $\lambda_{rel,m}$=0.49 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=183.76 Sfr.=0.61

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
  Sollecitazioni: N=-20.87
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-350.70
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=0.00 $M_{z,eq}$=87.44
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=515.00 $\lambda_{rel,y}$=2.00 $\lambda_{rel,z}$=2.78 $K_{c,y}$=0.24 $K_{c,z}$=0.12
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.14 $\sigma_{m,d}$=137.82 Sfr.=0.46

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.00

Sollecitazioni: N=-20.87 T_z=363.18 M_y=0.00 T_y=90.55 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=5.43 Sfr.=0.12

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=2.58
Sollecitazioni: N=-20.87 T_z=0.00 M_y=-467.60 T_y=0.00 M_z=116.58 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.14 $\sigma_{m,d}$=-183.76 Sfr.=0.57

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=2.58
Sollecitazioni: N=-20.87 T_z=0.00 M_y=-467.60 T_y=0.00 M_z=116.58 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=183.76 Sfr.=0.57

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-20.87 T_z=363.18 M_y=0.00 T_y=90.55 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.14 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 1 SND Xl=2.58
Sollecitazioni: N=22.35 T_z=0.00 M_y=-467.60 T_y=0.00 M_z=116.58 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
L=515.00 $\lambda_{rel,y}$=1.18 $\lambda_{rel,z}$=1.42 $K_{c,y}$=0.61 $K_{c,z}$=0.45
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.05 $\sigma_{m,d}$=31.64 Sfr.=0.16

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 62 SLU Xl=2.58
Sollecitazioni: N=-74.26 T_z=0.00 M_y=-1799.77 T_y=0.00 M_z=402.63 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=515.00 $\lambda_{rel,m}$=0.32 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=118.90 Sfr.=0.75

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 62 SLU
Sollecitazioni: N=-74.26
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-1349.83
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=301.97
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=515.00 $\lambda_{rel,y}$=1.18 $\lambda_{rel,z}$=1.42 $K_{c,y}$=0.61 $K_{c,z}$=0.45
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.15 $\sigma_{m,d}$=89.18 Sfr.=0.56

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=22.35 T_z=363.18 M_y=0.00 T_y=90.55 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.05 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 1 SND Xl=2.58
Sollecitazioni: N=22.35 T_z=0.00 M_y=-467.60 T_y=0.00 M_z=116.58 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.05 $\sigma_{m,d}$=31.64 Sfr.=0.16

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-74.26 T_z=1397.88 M_y=0.00 T_y=312.72 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=6.27 Sfr.=0.29

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 62 SLU Xl=2.58
Sollecitazioni: N=-74.26 T_z=0.00 M_y=-1799.77 T_y=0.00 M_z=402.63 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.15 $\sigma_{m,d}$=-118.90 Sfr.=0.75

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=2.58
Sollecitazioni: N=-74.26 T_z=0.00 M_y=-1799.77 T_y=0.00 M_z=402.63 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=118.90 Sfr.=0.75

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 25 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-67.62 T_z=1190.71 M_y=0.00 T_y=296.88 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.14 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=1.27 (L/404) $f_{z,L}$=1.21 (L/424)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.78 (L/662) $f_{z,L}$=0.75 (L/690)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=1.67 (L/308) $f_{z,L}$=1.59 (L/324)

Asta n. 2042 (-2345 -2346) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 87 SLU I Xl=1.26
Sollecitazioni: N=-9.61 T_z=0.00 M_y=-142.68 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-5.86

Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=253.00 $\lambda_{rel,m}$=0.34 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=41.62 Sfr.=0.15

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
Sollecitazioni: N=-9.65
[Par.] $M_{y,sx}$=-0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-107.01
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=253.00 $\lambda_{rel,y}$=0.98 $\lambda_{rel,z}$=1.37 $K_{c,y}$=0.78 $K_{c,z}$=0.48
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.07 $\sigma_{m,d}$=31.22 Sfr.=0.11

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-9.57 T_z=225.59 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-5.86
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=2.53
Sollecitazioni: N=-9.65 T_z=-225.59 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-5.86
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=3.27 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=2.53
Sollecitazioni: N=-9.65 T_z=-225.59 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-5.86
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=3.27 Sfr.=0.07

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.26
Sollecitazioni: N=-9.61 T_z=0.00 M_y=-142.68 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-5.86
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.07 $\sigma_{m,d}$=-41.62 Sfr.=0.14

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.26
Sollecitazioni: N=-9.61 T_z=0.00 M_y=-142.68 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-5.86
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=41.62 Sfr.=0.14

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=2.53
Sollecitazioni: N=-9.65 T_z=-225.59 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-5.86
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.07 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 7 SND Xl=1.26
Sollecitazioni: N=24.94 T_z=0.00 M_y=-142.68 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-5.95
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
L=253.00 $\lambda_{rel,y}$=0.58 $\lambda_{rel,z}$=0.70 $K_{c,y}$=0.96 $K_{c,z}$=0.93
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.05 $\sigma_{m,d}$=7.43 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 25 SLU Xl=1.26
Sollecitazioni: N=-37.17 T_z=0.00 M_y=-478.43 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-16.54
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=253.00 $\lambda_{rel,m}$=0.23 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=24.92 Sfr.=0.19

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU Xl=1.26
Sollecitazioni: N=-29.24 T_z=0.00 M_y=-559.49 T_y=0.00 M_z=11.18 M_x=-18.97
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=253.00 $\lambda_{rel,m}$=0.23 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=29.84 Sfr.=0.20

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU
Sollecitazioni: N=-29.38
[Par.] $M_{y,sx}$=-0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-419.62
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=8.39
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=253.00 $\lambda_{rel,y}$=0.58 $\lambda_{rel,z}$=0.70 $K_{c,y}$=0.96 $K_{c,z}$=0.93
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.06 $\sigma_{m,d}$=22.38 Sfr.=0.15

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=24.98 T_z=225.59 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-5.95
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.05 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-29.11 T_z=884.57 M_y=0.00 T_y=17.68 M_z=0.00 M_x=-18.97
Resistenze: K_{mod}=0.90
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.02 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 7 SND Xl=1.26
Sollecitazioni: N=24.94 T_z=0.00 M_y=-142.68 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-5.95

Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.05 $\sigma_{m,d}$=7.43 Sfr.=0.04

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU Xl=2.53
Sollecitazioni: N=-29.38 T_z=-884.57 M_y=0.00 T_y=-17.68 M_z=0.00 M_x=-18.97
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=3.87 $\tau_{tor,d}$=0.02 Sfr.=0.03

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=2.53
Sollecitazioni: N=-29.38 T_z=-884.57 M_y=0.00 T_y=-17.68 M_z=0.00 M_x=-18.97
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=3.87 Sfr.=0.18

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU Xl=1.26
Sollecitazioni: N=-29.24 T_z=0.00 M_y=-559.49 T_y=0.00 M_z=11.18 M_x=-18.97
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.06 $\sigma_{m,d}$=-29.84 Sfr.=0.20

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=1.26
Sollecitazioni: N=-29.24 T_z=0.00 M_y=-559.49 T_y=0.00 M_z=11.18 M_x=-18.97
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=29.84 Sfr.=0.20

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 36 SLU Xl=2.53
Sollecitazioni: N=-48.34 T_z=-756.41 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-16.54
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.10 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.09 (L/2783)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.06 (L/4481)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.12 (L/2135)

Asta n. 2043 (-2332 -2333) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=1.88
Sollecitazioni: N=5.96 T_z=0.00 M_y=-281.35 T_y=0.00 M_z=-29.57 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=376.00 $\lambda_{rel,y}$=1.46 $\lambda_{rel,z}$=2.03 $K_{c,y}$=0.43 $K_{c,z}$=0.23
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.04 $\sigma_{m,d}$=94.09 Sfr.=0.33

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=5.96 T_z=299.31 M_y=0.00 T_y=-31.46 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.04 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.88
Sollecitazioni: N=5.96 T_z=0.00 M_y=-281.35 T_y=0.00 M_z=-29.57 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.04 $\sigma_{m,d}$=94.09 Sfr.=0.30

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=3.76
Sollecitazioni: N=5.96 T_z=-299.31 M_y=0.00 T_y=31.46 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=4.36 Sfr.=0.10

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.88
Sollecitazioni: N=5.96 T_z=0.00 M_y=-281.35 T_y=0.00 M_z=-29.57 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=94.09 Sfr.=0.30

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU Xl=1.88
Sollecitazioni: N=25.42 T_z=0.00 M_y=-1093.65 T_y=0.00 M_z=-93.02 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=376.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.74
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.05 $\sigma_{m,d}$=62.77 Sfr.=0.41

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 36 SLU Xl=1.88
Sollecitazioni: N=-13.43 T_z=0.00 M_y=-934.10 T_y=0.00 M_z=-98.18 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=376.00 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=54.79 Sfr.=0.36

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 36 SLU
Sollecitazioni: N=-13.43
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-700.57
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=0.00 $M_{z,eq}$=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70

L=376.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.74
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.03 $\sigma_{m,d}$=36.49 Sfr.=0.25

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=213.18 T_z=299.31 M_y=0.00 T_y=-31.46 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.44 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU Xl=1.88
Sollecitazioni: N=25.42 T_z=0.00 M_y=-1093.65 T_y=0.00 M_z=-93.02 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.05 $\sigma_{m,d}$=62.77 Sfr.=0.41

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=3.76
Sollecitazioni: N=25.42 T_z=-1163.45 M_y=0.00 T_y=98.96 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=5.11 Sfr.=0.24

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 36 SLU Xl=1.88
Sollecitazioni: N=-13.43 T_z=0.00 M_y=-934.10 T_y=0.00 M_z=-98.18 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.03 $\sigma_{m,d}$=-54.79 Sfr.=0.36

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=1.88
Sollecitazioni: N=25.42 T_z=0.00 M_y=-1093.65 T_y=0.00 M_z=-93.02 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=62.77 Sfr.=0.41

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 13 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-201.25 T_z=299.31 M_y=0.00 T_y=-31.46 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.42 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,G}$=0.40 (L/950) $f_{z,L}$=0.39 (L/957)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{z,G}$=0.24 (L/1540) $f_{z,L}$=0.24 (L/1548)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,G}$=0.52 (L/727) $f_{z,L}$=0.51 (L/733)

Asta n. 2043 (-2333 -2334) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=1.87
Sollecitazioni: N=2.51 T_z=0.00 M_y=-278.37 T_y=0.00 M_z=-29.26 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=374.00 $\lambda_{rel,y}$=1.45 $\lambda_{rel,z}$=2.02 $K_{c,y}$=0.43 $K_{c,z}$=0.23
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 $\sigma_{m,d}$=93.09 Sfr.=0.32

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=2.51 T_z=297.72 M_y=0.00 T_y=-31.29 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.87
Sollecitazioni: N=2.51 T_z=0.00 M_y=-278.37 T_y=0.00 M_z=-29.26 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 $\sigma_{m,d}$=93.09 Sfr.=0.30

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=2.51 T_z=297.72 M_y=0.00 T_y=-31.29 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=4.34 Sfr.=0.10

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.87
Sollecitazioni: N=2.51 T_z=0.00 M_y=-278.37 T_y=0.00 M_z=-29.26 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=93.09 Sfr.=0.30

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU Xl=1.87
Sollecitazioni: N=17.16 T_z=0.00 M_y=-1082.04 T_y=0.00 M_z=-92.03 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=374.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.03 $K_{c,y}$=0.87 $K_{c,z}$=0.74
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.04 $\sigma_{m,d}$=62.11 Sfr.=0.41

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 36 SLU Xl=1.87
Sollecitazioni: N=-18.88 T_z=0.00 M_y=-924.19 T_y=0.00 M_z=-97.13 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=374.00 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=54.21 Sfr.=0.35

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 36 SLU
  Sollecitazioni: N=-18.88
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-693.14
  [Par.] $M_{z,sx}$=-0.00 $M_{z,dx}$=0.00 $M_{z,eq}$=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=374.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.03 $K_{c,y}$=0.87 $K_{c,z}$=0.74
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.04 $\sigma_{m,d}$=36.10 Sfr.=0.24

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=146.57 T_z=297.72 M_y=0.00 T_y=-31.29 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.31 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU Xl=1.87
  Sollecitazioni: N=17.16 T_z=0.00 M_y=-1082.04 T_y=0.00 M_z=-92.03 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.04 $\sigma_{m,d}$=62.11 Sfr.=0.41

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=17.16 T_z=1157.27 M_y=0.00 T_y=-98.43 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=5.08 Sfr.=0.23

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 36 SLU Xl=1.87
  Sollecitazioni: N=-18.88 T_z=0.00 M_y=-924.19 T_y=0.00 M_z=-97.13 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.04 $\sigma_{m,d}$=-54.21 Sfr.=0.35

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=1.87
  Sollecitazioni: N=17.16 T_z=0.00 M_y=-1082.04 T_y=0.00 M_z=-92.03 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=62.11 Sfr.=0.41

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 19 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-141.54 T_z=297.72 M_y=0.00 T_y=-31.29 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.29 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.39 (L/965) $f_{Z,L}$=0.38 (L/972)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.24 (L/1564) $f_{Z,L}$=0.24 (L/1574)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.51 (L/739) $f_{Z,L}$=0.50 (L/745)

Asta n. 2043 (-2334 -2335) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=1.86
  Sollecitazioni: N=0.00 T_z=0.00 M_y=-276.88 T_y=0.00 M_z=-29.10 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=373.00 $\lambda_{rel,m}$=0.41 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=92.59 Sfr.=0.32

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=3.73
  Sollecitazioni: N=0.00 T_z=-296.93 M_y=0.00 T_y=31.21 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=4.33 Sfr.=0.10

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.86
  Sollecitazioni: N=0.00 T_z=0.00 M_y=-276.88 T_y=0.00 M_z=-29.10 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=92.59 Sfr.=0.30

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU Xl=1.86
  Sollecitazioni: N=6.91 T_z=0.00 M_y=-1076.26 T_y=0.00 M_z=-91.54 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=373.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.03 $K_{c,y}$=0.87 $K_{c,z}$=0.74
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=61.78 Sfr.=0.40

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 25 SLU Xl=1.86
  Sollecitazioni: N=-5.69 T_z=0.00 M_y=-919.25 T_y=0.00 M_z=-96.62 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=373.00 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=53.92 Sfr.=0.39

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 25 SLU
  Sollecitazioni: N=-5.69
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-689.44
  [Par.] $M_{z,sx}$=-0.00 $M_{z,dx}$=0.00 $M_{z,eq}$=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70

L=373.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.03 $K_{c,y}$=0.87 $K_{c,z}$=0.74
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 $\sigma_{m,d}$=35.91 Sfr.=0.27

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=94.72 T_z=296.93 M_y=0.00 T_y=-31.21 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.20 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU Xl=1.86
Sollecitazioni: N=6.91 T_z=0.00 M_y=-1076.26 T_y=0.00 M_z=-91.54 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=61.78 Sfr.=0.40

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=3.73
Sollecitazioni: N=6.91 T_z=-1154.17 M_y=0.00 T_y=98.17 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=5.07 Sfr.=0.23

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 25 SLU Xl=1.86
Sollecitazioni: N=-5.69 T_z=0.00 M_y=-919.25 T_y=0.00 M_z=-96.62 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 $\sigma_{m,d}$=53.92 Sfr.=0.39

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=1.86
Sollecitazioni: N=6.91 T_z=0.00 M_y=-1076.26 T_y=0.00 M_z=-91.54 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=61.78 Sfr.=0.40

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 19 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-96.30 T_z=296.93 M_y=0.00 T_y=-31.21 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.20 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,G}$=0.38 (L/973) $f_{z,L}$=0.38 (L/980)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{z,G}$=0.24 (L/1577) $f_{z,L}$=0.24 (L/1586)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,G}$=0.50 (L/745) $f_{z,L}$=0.50 (L/751)

Asta n. 2043 (-2335 -2336) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=1.94
Sollecitazioni: N=-1.34 T_z=0.00 M_y=-301.14 T_y=0.00 M_z=-31.65 M_x=-1.01
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=389.00 $\lambda_{rel,m}$=0.42 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=100.70 Sfr.=0.35

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
Sollecitazioni: N=-1.34
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-225.85
[Par.] $M_{z,sx}$=-0.00 $M_{z,dx}$=0.00 $M_{z,eq}$=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=389.00 $\lambda_{rel,y}$=1.51 $\lambda_{rel,z}$=2.10 $K_{c,y}$=0.40 $K_{c,z}$=0.22
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 $\sigma_{m,d}$=65.89 Sfr.=0.24

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1.34 T_z=309.66 M_y=0.00 T_y=-32.55 M_z=0.00 M_x=-1.01
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1.34 T_z=309.66 M_y=0.00 T_y=-32.55 M_z=0.00 M_x=-1.01
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=4.51 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1.34 T_z=309.66 M_y=0.00 T_y=-32.55 M_z=0.00 M_x=-1.01
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=4.51 Sfr.=0.10

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.94
Sollecitazioni: N=-1.34 T_z=0.00 M_y=-301.14 T_y=0.00 M_z=-31.65 M_x=-1.01
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 $\sigma_{m,d}$=100.70 Sfr.=0.32

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.94
Sollecitazioni: N=-1.34 T_z=0.00 M_y=-301.14 T_y=0.00 M_z=-31.65 M_x=-1.01
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=100.70 Sfr.=0.32

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-1.34 T_z=309.66 M_y=0.00 T_y=-32.55 M_z=0.00 M_x=-1.01
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU Xl=1.94
  Sollecitazioni: N=3.36 T_z=0.00 M_y=-1170.55 T_y=0.00 M_z=-99.56 M_x=-3.60
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=389.00 $\lambda_{rel,y}$=0.89 $\lambda_{rel,z}$=1.07 $K_{c,y}$=0.85 $K_{c,z}$=0.71
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=67.19 Sfr.=0.44

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 25 SLU Xl=1.94
  Sollecitazioni: N=-5.84 T_z=0.00 M_y=-999.78 T_y=0.00 M_z=-105.08 M_x=-3.12
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=389.00 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=58.64 Sfr.=0.43

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 25 SLU
  Sollecitazioni: N=-5.84
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-749.84
  [Par.] $M_{z,sx}$=-0.00 $M_{z,dx}$=0.00 $M_{z,eq}$=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=389.00 $\lambda_{rel,y}$=0.89 $\lambda_{rel,z}$=1.07 $K_{c,y}$=0.85 $K_{c,z}$=0.71
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 $\sigma_{m,d}$=39.05 Sfr.=0.30

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=47.56 T_z=309.66 M_y=0.00 T_y=-32.55 M_z=0.00 M_x=-1.17
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.10 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=3.36 T_z=1203.66 M_y=0.00 T_y=-102.38 M_z=0.00 M_x=-3.60
  Resistenze: K_{mod}=0.90
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU Xl=1.94
  Sollecitazioni: N=3.36 T_z=0.00 M_y=-1170.55 T_y=0.00 M_z=-99.56 M_x=-3.60
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=67.19 Sfr.=0.44

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=3.36 T_z=1203.66 M_y=0.00 T_y=-102.38 M_z=0.00 M_x=-3.60
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=5.29 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.06

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=3.36 T_z=1203.66 M_y=0.00 T_y=-102.38 M_z=0.00 M_x=-3.60
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=5.29 Sfr.=0.24

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 25 SLU Xl=1.94
  Sollecitazioni: N=-5.84 T_z=0.00 M_y=-999.78 T_y=0.00 M_z=-105.08 M_x=-3.12
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 $\sigma_{m,d}$=58.64 Sfr.=0.43

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=1.94
  Sollecitazioni: N=3.36 T_z=0.00 M_y=-1170.55 T_y=0.00 M_z=-99.56 M_x=-3.60
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=67.19 Sfr.=0.44

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 19 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-50.24 T_z=309.66 M_y=0.00 T_y=-32.55 M_z=0.00 M_x=-1.19
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.10 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.45 (L/858) $f_{Z,L}$=0.45 (L/864)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.28 (L/1390) $f_{Z,L}$=0.28 (L/1397)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.59 (L/657) $f_{Z,L}$=0.59 (L/662)

Asta n. 2044 (-2445 -2446) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=2.58
  Sollecitazioni: N=5.81 T_z=0.00 M_y=-480.55 T_y=0.00 M_z=119.81 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
  L=515.00 $\lambda_{rel,y}$=2.00 $\lambda_{rel,z}$=2.78 $K_{c,y}$=0.24 $K_{c,z}$=0.12
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.04 $\sigma_{m,d}$=188.85 Sfr.=0.63

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=5.81 T_z=373.24 M_y=0.00 T_y=93.06 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.04 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=2.58
  Sollecitazioni: N=5.81 T_z=0.00 M_y=-480.55 T_y=0.00 M_z=119.81 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.04 $\sigma_{m,d}$=188.85 Sfr.=0.58

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=5.81 T_z=373.24 M_y=0.00 T_y=93.06 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=5.58 Sfr.=0.13

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=2.58
  Sollecitazioni: N=5.81 T_z=0.00 M_y=-480.55 T_y=0.00 M_z=119.81 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=188.85 Sfr.=0.58

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 62 SLU Xl=2.58
  Sollecitazioni: N=15.13 T_z=0.00 M_y=-1855.55 T_y=0.00 M_z=415.04 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=515.00 $\lambda_{rel,y}$=1.18 $\lambda_{rel,z}$=1.42 $K_{c,y}$=0.61 $K_{c,z}$=0.45
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.03 $\sigma_{m,d}$=122.58 Sfr.=0.77

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 25 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=14.14 T_z=1227.26 M_y=0.00 T_y=305.99 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=105.93
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.03 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 62 SLU Xl=2.58
  Sollecitazioni: N=15.13 T_z=0.00 M_y=-1855.55 T_y=0.00 M_z=415.04 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.03 $\sigma_{m,d}$=122.58 Sfr.=0.77

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=5.15
  Sollecitazioni: N=15.13 T_z=-1441.21 M_y=0.00 T_y=-322.36 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=6.46 Sfr.=0.30

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=2.58
  Sollecitazioni: N=15.13 T_z=0.00 M_y=-1855.55 T_y=0.00 M_z=415.04 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=122.58 Sfr.=0.77

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=1.31 (L/392) $f_{Z,L}$=1.25 (L/411)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.80 (L/641) $f_{Z,L}$=0.77 (L/668)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=1.72 (L/299) $f_{Z,L}$=1.64 (L/314)

Asta n. 2045 (-2314 -2315) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=1.26
  Sollecitazioni: N=9.28 T_z=0.00 M_y=-142.68 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-5.67
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
  L=253.00 $\lambda_{rel,y}$=0.98 $\lambda_{rel,z}$=1.37 $K_{c,y}$=0.78 $K_{c,z}$=0.48
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.06 $\sigma_{m,d}$=41.62 Sfr.=0.15

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=9.32 T_z=225.59 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-5.67
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.06 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=9.32 T_z=225.59 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-5.67
  Resistenze: K_{fi}=1.25
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.26
  Sollecitazioni: N=9.28 T_z=0.00 M_y=-142.68 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-5.67
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.06 $\sigma_{m,d}$=41.62 Sfr.=0.14

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=2.53
  Sollecitazioni: N=9.24 T_z=-225.59 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-5.67
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71

Tensioni: τ_d=3.27 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=2.53
Sollecitazioni: N=9.24 T_z=-225.59 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-5.67
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=3.27 Sfr.=0.07

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.26
Sollecitazioni: N=9.28 T_z=0.00 M_y=-142.68 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-5.67
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=41.62 Sfr.=0.14

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU Xl=1.26
Sollecitazioni: N=34.69 T_z=0.00 M_y=-559.49 T_y=0.00 M_z=11.18 M_x=-18.75
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=253.00 $\lambda_{rel,y}$=0.58 $\lambda_{rel,z}$=0.70 $K_{c,y}$=0.96 $K_{c,z}$=0.93
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.07 $\sigma_{m,d}$=29.84 Sfr.=0.20

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 1 SND Xl=1.26
Sollecitazioni: N=0.00 T_z=0.00 M_y=-142.68 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-6.17
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=253.00 $\lambda_{rel,m}$=0.23 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=7.43 Sfr.=0.04

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 25 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=31.11 T_z=756.40 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-15.73
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=105.93
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.06 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=34.83 T_z=884.57 M_y=0.00 T_y=17.68 M_z=0.00 M_x=-18.75
Resistenze: K_{mod}=0.90
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.02 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU Xl=1.26
Sollecitazioni: N=34.69 T_z=0.00 M_y=-559.49 T_y=0.00 M_z=11.18 M_x=-18.75
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.07 $\sigma_{m,d}$=29.84 Sfr.=0.20

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU Xl=2.53
Sollecitazioni: N=34.55 T_z=-884.57 M_y=0.00 T_y=-17.68 M_z=0.00 M_x=-18.75
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=3.87 $\tau_{tor,d}$=0.02 Sfr.=0.03

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=2.53
Sollecitazioni: N=34.55 T_z=-884.57 M_y=0.00 T_y=-17.68 M_z=0.00 M_x=-18.75
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=3.87 Sfr.=0.18

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=1.26
Sollecitazioni: N=34.69 T_z=0.00 M_y=-559.49 T_y=0.00 M_z=11.18 M_x=-18.75
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=29.84 Sfr.=0.20

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.09 (L/2782)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.06 (L/4477)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.12 (L/2136)

Asta n. 2046 (-2309 -2310) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=1.88
Sollecitazioni: N=43.31 T_z=0.00 M_y=-271.95 T_y=0.00 M_z=-28.58 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=376.00 $\lambda_{rel,y}$=1.46 $\lambda_{rel,z}$=2.03 $K_{c,y}$=0.43 $K_{c,z}$=0.23
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.30 $\sigma_{m,d}$=90.94 Sfr.=0.32

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=43.31 T_z=289.31 M_y=0.00 T_y=-30.41 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.30 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.88
Sollecitazioni: N=43.31 T_z=0.00 M_y=-271.95 T_y=0.00 M_z=-28.58 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.30 $\sigma_{m,d}$=90.94 Sfr.=0.29

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=3.76

Sollecitazioni: N=43.31 T_z=-289.31 M_y=0.00 T_y=30.41 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=4.22 Sfr.=0.10

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.88
Sollecitazioni: N=43.31 T_z=0.00 M_y=-271.95 T_y=0.00 M_z=-28.58 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=90.94 Sfr.=0.29

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU Xl=1.88
Sollecitazioni: N=174.03 T_z=0.00 M_y=-1053.21 T_y=0.00 M_z=-89.62 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=376.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.74
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.36 $\sigma_{m,d}$=60.46 Sfr.=0.40

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 1 SND Xl=1.88
Sollecitazioni: N=-33.97 T_z=0.00 M_y=-271.95 T_y=0.00 M_z=-28.58 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=376.00 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=15.95 Sfr.=0.08

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 13 SND
Sollecitazioni: N=-90.22
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-203.97
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=0.00 $M_{z,eq}$=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=376.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.74
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.19 $\sigma_{m,d}$=10.62 Sfr.=0.06

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 49 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=183.98 T_z=957.28 M_y=0.00 T_y=-100.61 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.38 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU Xl=1.88
Sollecitazioni: N=174.03 T_z=0.00 M_y=-1053.21 T_y=0.00 M_z=-89.62 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.36 $\sigma_{m,d}$=60.46 Sfr.=0.40

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=3.76
Sollecitazioni: N=174.03 T_z=-1120.44 M_y=0.00 T_y=95.34 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=4.92 Sfr.=0.23

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 13 SND Xl=1.88
Sollecitazioni: N=-90.22 T_z=0.00 M_y=-271.95 T_y=0.00 M_z=-28.58 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.19 $\sigma_{m,d}$=-15.95 Sfr.=0.08

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=1.88
Sollecitazioni: N=174.03 T_z=0.00 M_y=-1053.21 T_y=0.00 M_z=-89.62 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=60.46 Sfr.=0.39

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 13 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-90.22 T_z=289.31 M_y=0.00 T_y=-30.41 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.19 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.38 (L/986) $f_{Z,L}$=0.38 (L/993)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.23 (L/1602) $f_{Z,L}$=0.23 (L/1611)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.50 (L/755) $f_{Z,L}$=0.49 (L/760)

Asta n. 2046 (-2310 -2311) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=1.87
Sollecitazioni: N=45.77 T_z=0.00 M_y=-269.07 T_y=0.00 M_z=-28.28 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=374.00 $\lambda_{rel,y}$=1.45 $\lambda_{rel,z}$=2.02 $K_{c,y}$=0.43 $K_{c,z}$=0.23
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.32 $\sigma_{m,d}$=89.98 Sfr.=0.31

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=45.77 T_z=287.77 M_y=0.00 T_y=-30.25 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.32 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.87

Sollecitazioni: N=45.77 T_z=0.00 M_y=-269.07 T_y=0.00 M_z=-28.28 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.32 $\sigma_{m,d}$=89.98 Sfr.=0.29

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=45.77 T_z=287.77 M_y=0.00 T_y=-30.25 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=4.20 Sfr.=0.10

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.87
Sollecitazioni: N=45.77 T_z=0.00 M_y=-269.07 T_y=0.00 M_z=-28.28 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=89.98 Sfr.=0.29

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU Xl=1.87
Sollecitazioni: N=170.59 T_z=0.00 M_y=-1042.04 T_y=0.00 M_z=-88.67 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=374.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.03 $K_{c,y}$=0.87 $K_{c,z}$=0.74
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.36 $\sigma_{m,d}$=59.81 Sfr.=0.39

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 1 SND Xl=1.87
Sollecitazioni: N=-9.50 T_z=0.00 M_y=-269.07 T_y=0.00 M_z=-28.28 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=374.00 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=15.78 Sfr.=0.08

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 13 SND
Sollecitazioni: N=-44.16
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-201.80
[Par.] $M_{z,sx}$=-0.00 $M_{z,dx}$=0.00 $M_{z,eq}$=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=374.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.03 $K_{c,y}$=0.87 $K_{c,z}$=0.74
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.09 $\sigma_{m,d}$=10.51 Sfr.=0.06

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 49 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=171.31 T_z=952.19 M_y=0.00 T_y=-100.08 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.36 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU Xl=1.87
Sollecitazioni: N=170.59 T_z=0.00 M_y=-1042.04 T_y=0.00 M_z=-88.67 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.36 $\sigma_{m,d}$=59.81 Sfr.=0.39

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=170.59 T_z=1114.48 M_y=0.00 T_y=-94.83 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=4.89 Sfr.=0.23

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 13 SND Xl=1.87
Sollecitazioni: N=-44.16 T_z=0.00 M_y=-269.07 T_y=0.00 M_z=-28.28 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.09 $\sigma_{m,d}$=-15.78 Sfr.=0.08

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=1.87
Sollecitazioni: N=170.59 T_z=0.00 M_y=-1042.04 T_y=0.00 M_z=-88.67 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=59.81 Sfr.=0.39

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 13 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-44.16 T_z=287.77 M_y=0.00 T_y=-30.25 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.09 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,G}$=0.37 (L/1002) $f_{z,L}$=0.37 (L/1010)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{z,G}$=0.23 (L/1627) $f_{z,L}$=0.23 (L/1636)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,G}$=0.49 (L/767) $f_{z,L}$=0.48 (L/773)

Asta n. 2046 (-2311 -2312) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=1.86
Sollecitazioni: N=39.51 T_z=0.00 M_y=-267.63 T_y=0.00 M_z=-28.13 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=373.00 $\lambda_{rel,y}$=1.45 $\lambda_{rel,z}$=2.02 $K_{c,y}$=0.43 $K_{c,z}$=0.23
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.27 $\sigma_{m,d}$=89.50 Sfr.=0.31

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=0.00

Sollecitazioni: N=39.51 T_z=287.00 M_y=0.00 T_y=-30.17 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.27 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.86
Sollecitazioni: N=39.51 T_z=0.00 M_y=-267.63 T_y=0.00 M_z=-28.13 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.27 $\sigma_{m,d}$=89.50 Sfr.=0.29

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=3.73
Sollecitazioni: N=39.51 T_z=-287.00 M_y=0.00 T_y=30.17 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=4.18 Sfr.=0.10

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.86
Sollecitazioni: N=39.51 T_z=0.00 M_y=-267.63 T_y=0.00 M_z=-28.13 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=89.50 Sfr.=0.29

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU Xl=1.86
Sollecitazioni: N=141.77 T_z=0.00 M_y=-1036.47 T_y=0.00 M_z=-88.19 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=373.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.03 $K_{c,y}$=0.87 $K_{c,z}$=0.74
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.30 $\sigma_{m,d}$=59.50 Sfr.=0.39

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 13 SND Xl=1.86
Sollecitazioni: N=-19.43 T_z=0.00 M_y=-267.63 T_y=0.00 M_z=-28.13 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=373.00 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=15.70 Sfr.=0.08

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 13 SND
Sollecitazioni: N=-19.43
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-200.72
[Par.] $M_{z,sx}$=-0.00 $M_{z,dx}$=0.00 $M_{z,eq}$=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=373.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.03 $K_{c,y}$=0.87 $K_{c,z}$=0.74
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.04 $\sigma_{m,d}$=10.45 Sfr.=0.06

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=141.77 T_z=1111.50 M_y=0.00 T_y=-94.58 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.30 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU Xl=1.86
Sollecitazioni: N=141.77 T_z=0.00 M_y=-1036.47 T_y=0.00 M_z=-88.19 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.30 $\sigma_{m,d}$=59.50 Sfr.=0.39

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=141.77 T_z=1111.50 M_y=0.00 T_y=-94.58 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=4.88 Sfr.=0.22

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 13 SND Xl=1.86
Sollecitazioni: N=-19.43 T_z=0.00 M_y=-267.63 T_y=0.00 M_z=-28.13 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.04 $\sigma_{m,d}$=-15.70 Sfr.=0.08

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=1.86
Sollecitazioni: N=141.77 T_z=0.00 M_y=-1036.47 T_y=0.00 M_z=-88.19 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=59.50 Sfr.=0.39

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 13 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-19.43 T_z=287.00 M_y=0.00 T_y=-30.17 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.04 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,G}$=0.37 (L/1010) $f_{z,L}$=0.37 (L/1018)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{z,G}$=0.23 (L/1641) $f_{z,L}$=0.23 (L/1650)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,G}$=0.48 (L/773) $f_{z,L}$=0.48 (L/779)

Asta n. 2046 (-2312 -2313) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=1.95
Sollecitazioni: N=28.42 T_z=0.00 M_y=-291.08 T_y=0.00 M_z=-30.59 M_x=-1.31

Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=389.00 $\lambda_{rel,y}$=1.51 $\lambda_{rel,z}$=2.10 $K_{c,y}$=0.40 $K_{c,z}$=0.22
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.20 $\sigma_{m,d}$=97.34 Sfr.=0.34

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=28.42 T_z=299.31 M_y=0.00 T_y=-31.46 M_z=0.00 M_x=-1.31
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.20 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=28.42 T_z=299.31 M_y=0.00 T_y=-31.46 M_z=0.00 M_x=-1.31
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.95
Sollecitazioni: N=28.42 T_z=0.00 M_y=-291.08 T_y=0.00 M_z=-30.59 M_x=-1.31
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.20 $\sigma_{m,d}$=97.34 Sfr.=0.31

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=3.89
Sollecitazioni: N=28.42 T_z=-299.31 M_y=0.00 T_y=31.46 M_z=0.00 M_x=-1.31
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=4.36 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=3.89
Sollecitazioni: N=28.42 T_z=-299.31 M_y=0.00 T_y=31.46 M_z=0.00 M_x=-1.31
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=4.36 Sfr.=0.10

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.95
Sollecitazioni: N=28.42 T_z=0.00 M_y=-291.08 T_y=0.00 M_z=-30.59 M_x=-1.31
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=97.34 Sfr.=0.31

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU Xl=1.95
Sollecitazioni: N=98.54 T_z=0.00 M_y=-1127.31 T_y=0.00 M_z=-95.92 M_x=-4.67
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=389.00 $\lambda_{rel,y}$=0.89 $\lambda_{rel,z}$=1.07 $K_{c,y}$=0.85 $K_{c,z}$=0.71
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.21 $\sigma_{m,d}$=64.71 Sfr.=0.42

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 13 SND Xl=1.95
Sollecitazioni: N=-4.87 T_z=0.00 M_y=-291.08 T_y=0.00 M_z=-30.59 M_x=-1.49
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=389.00 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=17.07 Sfr.=0.09

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 13 SND
Sollecitazioni: N=-4.87
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-218.31
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=0.00 $M_{z,eq}$=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=389.00 $\lambda_{rel,y}$=0.89 $\lambda_{rel,z}$=1.07 $K_{c,y}$=0.85 $K_{c,z}$=0.71
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 $\sigma_{m,d}$=11.37 Sfr.=0.06

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=98.55 T_z=1159.18 M_y=0.00 T_y=-98.64 M_z=0.00 M_x=-4.67
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.21 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=98.55 T_z=1159.18 M_y=0.00 T_y=-98.64 M_z=0.00 M_x=-4.67
Resistenze: K_{mod}=0.90
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU Xl=1.95
Sollecitazioni: N=98.54 T_z=0.00 M_y=-1127.31 T_y=0.00 M_z=-95.92 M_x=-4.67
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.21 $\sigma_{m,d}$=64.71 Sfr.=0.42

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU Xl=3.89
Sollecitazioni: N=98.54 T_z=-1159.19 M_y=0.00 T_y=98.64 M_z=0.00 M_x=-4.67
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=5.09 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.06

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=3.89
Sollecitazioni: N=98.54 T_z=-1159.19 M_y=0.00 T_y=98.64 M_z=0.00 M_x=-4.67
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=5.09 Sfr.=0.23

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 13 SND Xl=1.95
  Sollecitazioni: N=-4.87 T_z=0.00 M_y=-291.08 T_y=0.00 M_z=-30.59 M_x=-1.49
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 $\sigma_{m,d}$=17.07 Sfr.=0.09

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=1.95
  Sollecitazioni: N=98.54 T_z=0.00 M_y=-1127.31 T_y=0.00 M_z=-95.92 M_x=-4.67
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=64.71 Sfr.=0.42

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 13 SND Xl=3.89
  Sollecitazioni: N=-4.87 T_z=-299.31 M_y=0.00 T_y=31.46 M_z=0.00 M_x=-1.49
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.44 (L/890) $f_{Z,L}$=0.43 (L/897)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.27 (L/1446) $f_{Z,L}$=0.27 (L/1454)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.57 (L/681) $f_{Z,L}$=0.57 (L/686)

Asta n. 2047 (-2483 -2484) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=2.58
  Sollecitazioni: N=13.10 T_z=0.00 M_y=-480.01 T_y=0.00 M_z=119.68 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
  L=515.00 $\lambda_{rel,y}$=2.00 $\lambda_{rel,z}$=2.78 $K_{c,y}$=0.24 $K_{c,z}$=0.12
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.09 $\sigma_{m,d}$=188.64 Sfr.=0.63

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=13.10 T_z=372.82 M_y=0.00 T_y=92.96 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.09 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=2.58
  Sollecitazioni: N=13.10 T_z=0.00 M_y=-480.01 T_y=0.00 M_z=119.68 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.09 $\sigma_{m,d}$=188.64 Sfr.=0.58

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=5.15
  Sollecitazioni: N=13.10 T_z=-372.82 M_y=0.00 T_y=-92.96 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=5.57 Sfr.=0.13

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=2.58
  Sollecitazioni: N=13.10 T_z=0.00 M_y=-480.01 T_y=0.00 M_z=119.68 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=188.64 Sfr.=0.58

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 62 SLU Xl=2.58
  Sollecitazioni: N=14.95 T_z=0.00 M_y=-1853.22 T_y=0.00 M_z=414.52 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=515.00 $\lambda_{rel,y}$=1.18 $\lambda_{rel,z}$=1.42 $K_{c,y}$=0.61 $K_{c,z}$=0.45
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.03 $\sigma_{m,d}$=122.43 Sfr.=0.77

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 27 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=16.61 T_z=884.08 M_y=0.00 T_y=220.43 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=105.93
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.03 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 62 SLU Xl=2.58
  Sollecitazioni: N=14.95 T_z=0.00 M_y=-1853.22 T_y=0.00 M_z=414.52 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.03 $\sigma_{m,d}$=122.43 Sfr.=0.77

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=5.15
  Sollecitazioni: N=14.95 T_z=-1439.40 M_y=0.00 T_y=-321.95 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=6.45 Sfr.=0.30

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=2.58
  Sollecitazioni: N=14.95 T_z=0.00 M_y=-1853.22 T_y=0.00 M_z=414.52 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=122.43 Sfr.=0.77

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=1.31 (L/393) $f_{Z,L}$=1.25 (L/412)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.80 (L/641) $f_{Z,L}$=0.77 (L/669)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=1.71 (L/300) $f_{z,L}$=1.63 (L/315)

Asta n. 2051 (-2522 -2523) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=2.58
  Sollecitazioni: N=-161.38 T_z=0.00 M_y=-480.01 T_y=0.00 M_z=119.68 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=515.00 $\lambda_{rel,m}$=0.49 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=188.64 Sfr.=0.63

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
  Sollecitazioni: N=-161.38
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-360.01
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=89.76
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=515.00 $\lambda_{rel,y}$=2.00 $\lambda_{rel,z}$=2.78 $K_{c,y}$=0.24 $K_{c,z}$=0.12
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.11 $\sigma_{m,d}$=141.48 Sfr.=0.51

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=5.15
  Sollecitazioni: N=-161.38 T_z=-372.83 M_y=0.00 T_y=-92.96 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=5.57 Sfr.=0.13

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=2.58
  Sollecitazioni: N=-161.38 T_z=0.00 M_y=-480.01 T_y=0.00 M_z=119.68 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.11 $\sigma_{m,d}$=-188.64 Sfr.=0.58

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=2.58
  Sollecitazioni: N=-161.38 T_z=0.00 M_y=-480.01 T_y=0.00 M_z=119.68 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=188.64 Sfr.=0.58

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-161.38 T_z=372.83 M_y=0.00 T_y=92.96 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.11 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 62 SLU Xl=2.58
  Sollecitazioni: N=-370.51 T_z=0.00 M_y=-1853.24 T_y=0.00 M_z=414.52 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=515.00 $\lambda_{rel,m}$=0.32 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=122.43 Sfr.=0.77

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 62 SLU
  Sollecitazioni: N=-370.51
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-1389.93
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=310.89
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=515.00 $\lambda_{rel,y}$=1.18 $\lambda_{rel,z}$=1.42 $K_{c,y}$=0.61 $K_{c,z}$=0.45
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.77 $\sigma_{m,d}$=91.82 Sfr.=0.59

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=5.15
  Sollecitazioni: N=-370.51 T_z=-1439.41 M_y=0.00 T_y=-321.96 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=6.45 Sfr.=0.30

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 62 SLU Xl=2.58
  Sollecitazioni: N=-370.51 T_z=0.00 M_y=-1853.24 T_y=0.00 M_z=414.52 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.77 $\sigma_{m,d}$=-122.43 Sfr.=0.77

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=2.58
  Sollecitazioni: N=-370.51 T_z=0.00 M_y=-1853.24 T_y=0.00 M_z=414.52 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=122.43 Sfr.=0.77

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 25 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-361.17 T_z=1225.75 M_y=0.00 T_y=305.61 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.75 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=1.31 (L/393) $f_{z,L}$=1.25 (L/412)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.80 (L/641) $f_{z,L}$=0.77 (L/669)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=1.72 (L/300) $f_{z,L}$=1.63 (L/315)

Asta n. 2052 (2099 2100) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=2.58
  Sollecitazioni: N=-568.20 T_z=0.00 M_y=-240.24 T_y=0.00 M_z=25.25 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=515.00 $\lambda_{rel,m}$=0.49 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=80.34 Sfr.=0.28

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
  Sollecitazioni: N=-568.20
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-180.18
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=-0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=515.00 $\lambda_{rel,y}$=2.00 $\lambda_{rel,z}$=2.78 $K_{c,y}$=0.24 $K_{c,z}$=0.12
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-3.92 $\sigma_{m,d}$=52.56 Sfr.=0.30

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=4.95
  Sollecitazioni: N=-568.20 T_z=-202.31 M_y=0.00 T_y=-21.26 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=2.95 Sfr.=0.07

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=2.58
  Sollecitazioni: N=-568.20 T_z=0.00 M_y=-240.24 T_y=0.00 M_z=25.25 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-3.92 $\sigma_{m,d}$=-80.34 Sfr.=0.26

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=2.58
  Sollecitazioni: N=-568.20 T_z=0.00 M_y=-240.24 T_y=0.00 M_z=25.25 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=80.34 Sfr.=0.26

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-568.20 T_z=202.31 M_y=0.00 T_y=21.26 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-3.92 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 62 SLU Xl=2.58
  Sollecitazioni: N=-768.08 T_z=0.00 M_y=-845.41 T_y=0.00 M_z=69.12 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=515.00 $\lambda_{rel,m}$=0.32 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=48.35 Sfr.=0.32

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 62 SLU
  Sollecitazioni: N=-768.08
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-634.06
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=-0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=515.00 $\lambda_{rel,y}$=1.18 $\lambda_{rel,z}$=1.42 $K_{c,y}$=0.61 $K_{c,z}$=0.45
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.60 $\sigma_{m,d}$=33.02 Sfr.=0.25

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=4.95
  Sollecitazioni: N=-768.08 T_z=-711.92 M_y=0.00 T_y=-58.21 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=3.13 Sfr.=0.14

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 62 SLU Xl=2.58
  Sollecitazioni: N=-768.08 T_z=0.00 M_y=-845.41 T_y=0.00 M_z=69.12 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.60 $\sigma_{m,d}$=-48.35 Sfr.=0.32

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=2.58
  Sollecitazioni: N=-768.08 T_z=0.00 M_y=-845.41 T_y=0.00 M_z=69.12 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=48.35 Sfr.=0.32

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 27 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-781.01 T_z=451.80 M_y=0.00 T_y=47.49 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.63 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.49 (L/967) $f_{Z,L}$=0.49 (L/974)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.29 (L/1666) $f_{Z,L}$=0.28 (L/1673)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.66 (L/724) $f_{Z,L}$=0.65 (L/730)

Asta n. 2053 (-2271 117) Trave 24x32 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=1.38
  Sollecitazioni: N=-67.78 T_z=-152.50 M_y=107.94 T_y=-1.27 M_z=-3.66 M_x=1.09

Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=151.68 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-9.74 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
Sollecitazioni: N=-67.78
[Par.] $M_{y,sx}$=69.32 $M_{y,dx}$=-107.94 $M_{y,eq}$=107.94
[Lin.] $M_{z,sx}$=1.90 $M_{z,dx}$=-3.66 $M_{z,eq}$=-2.96
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=151.68 $\lambda_{rel,y}$=0.38 $\lambda_{rel,z}$=0.59 $K_{c,y}$=0.99 $K_{c,z}$=0.96
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.22 $\sigma_{m,d}$=-9.65 Sfr.=0.04

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-61.22 T_z=-104.15 M_y=-69.32 T_y=-1.27 M_z=-1.90 M_x=1.09
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=1.38
Sollecitazioni: N=-67.78 T_z=-152.50 M_y=107.94 T_y=-1.27 M_z=-3.66 M_x=1.09
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=1.02 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=1.38
Sollecitazioni: N=-67.78 T_z=-152.50 M_y=107.94 T_y=-1.27 M_z=-3.66 M_x=1.09
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=1.02 Sfr.=0.02

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.38
Sollecitazioni: N=-67.78 T_z=-152.50 M_y=107.94 T_y=-1.27 M_z=-3.66 M_x=1.09
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.22 $\sigma_{m,d}$=-9.74 Sfr.=0.03

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.38
Sollecitazioni: N=-67.78 T_z=-152.50 M_y=107.94 T_y=-1.27 M_z=-3.66 M_x=1.09
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-9.74 Sfr.=0.03

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=1.38
Sollecitazioni: N=-67.78 T_z=-152.50 M_y=107.94 T_y=-1.27 M_z=-3.66 M_x=1.09
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.22 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 7 SND Xl=1.38
Sollecitazioni: N=142.21 T_z=-400.31 M_y=505.67 T_y=-12.02 M_z=-10.49 M_x=3.03
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
L=151.68 $\lambda_{rel,y}$=0.26 $\lambda_{rel,z}$=0.35 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.19 $\sigma_{m,d}$=12.69 Sfr.=0.07

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 62 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-122.70 T_z=-405.74 M_y=-327.94 T_y=-5.81 M_z=0.00 M_x=1.51
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=151.68 $\lambda_{rel,m}$=0.17 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=8.01 Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 7 SND Xl=1.38
Sollecitazioni: N=-307.95 T_z=-400.31 M_y=505.67 T_y=-12.02 M_z=-10.49 M_x=3.03
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=151.68 $\lambda_{rel,m}$=0.17 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-12.69 Sfr.=0.07

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 62 SLU
Sollecitazioni: N=-130.00
[Par.] $M_{y,sx}$=407.12 $M_{y,dx}$=-184.35 $M_{y,eq}$=-384.45
[Lin.] $M_{z,sx}$=-2.02 $M_{z,dx}$=-6.00 $M_{z,eq}$=-2.79
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=151.68 $\lambda_{rel,y}$=0.26 $\lambda_{rel,z}$=0.35 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.17 $\sigma_{m,d}$=9.48 Sfr.=0.06

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 19 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=178.95 T_z=-325.53 M_y=-124.84 T_y=9.48 M_z=18.18 M_x=3.10
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.23 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 13 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=114.25 T_z=-255.30 M_y=-109.59 T_y=15.21 M_z=25.22 M_x=3.87
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 7 SND Xl=1.38

Sollecitazioni: N=142.21 T_z=-400.31 M_y=505.67 T_y=-12.02 M_z=-10.49 M_x=3.03
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.19 $\sigma_{m,d}$=12.69 Sfr.=0.07

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 25 SLU Xl=1.38
Sollecitazioni: N=-174.14 T_z=-454.40 M_y=262.16 T_y=-4.28 M_z=-7.26 M_x=1.33
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=1.24 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 25 SLU Xl=1.38
Sollecitazioni: N=-174.14 T_z=-454.40 M_y=262.16 T_y=-4.28 M_z=-7.26 M_x=1.33
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=19.31
Tensioni: τ_d=1.24 Sfr.=0.06

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 7 SND Xl=1.38
Sollecitazioni: N=-307.95 T_z=-400.31 M_y=505.67 T_y=-12.02 M_z=-10.49 M_x=3.03
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.40 $\sigma_{m,d}$=-12.69 Sfr.=0.07

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 7 SND Xl=1.38
Sollecitazioni: N=142.21 T_z=-400.31 M_y=505.67 T_y=-12.02 M_z=-10.49 M_x=3.03
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-12.69 Sfr.=0.07

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 7 SND Xl=1.38
Sollecitazioni: N=-307.95 T_z=68.88 M_y=-247.62 T_y=11.24 M_z=3.17 M_x=3.03
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.40 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 42 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/30654)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 42 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/32918)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 42 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/28540)

Asta n. 2053 (1009 -2271) Trave 24x32 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 87 SLU I Xl=1.48
Sollecitazioni: N=-20.24 T_z=197.94 M_y=-50.32 T_y=-14.72 M_z=0.00 M_x=1.09
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=157.47 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=4.31 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-14.14 T_z=242.92 M_y=232.88 T_y=-14.72 M_z=18.35 M_x=1.09
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=157.47 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-22.43 Sfr.=0.08

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
Sollecitazioni: N=-20.68
[Par.] $M_{y,sx}$=-232.88 $M_{y,dx}$=68.33 $M_{y,eq}$=195.78
[Lin.] $M_{z,sx}$=-18.35 $M_{z,dx}$=-1.90 $M_{z,eq}$=10.25
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=157.47 $\lambda_{rel,y}$=0.39 $\lambda_{rel,z}$=0.61 $K_{c,y}$=0.99 $K_{c,z}$=0.95
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.07 $\sigma_{m,d}$=-18.16 Sfr.=0.06

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-14.14 T_z=242.92 M_y=232.88 T_y=-14.72 M_z=18.35 M_x=1.09
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-14.14 T_z=242.92 M_y=232.88 T_y=-14.72 M_z=18.35 M_x=1.09
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=1.62 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-14.14 T_z=242.92 M_y=232.88 T_y=-14.72 M_z=18.35 M_x=1.09
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=1.62 Sfr.=0.04

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-14.14 T_z=242.92 M_y=232.88 T_y=-14.72 M_z=18.35 M_x=1.09
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.04 $\sigma_{m,d}$=-22.43 Sfr.=0.07

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-14.14 T_z=242.92 M_y=232.88 T_y=-14.72 M_z=18.35 M_x=1.09

Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-22.43 Sfr.=0.07

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=1.57
Sollecitazioni: N=-20.68 T_z=194.73 M_y=-68.33 T_y=-14.72 M_z=-1.90 M_x=1.09
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.07 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 62 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=23.83 T_z=849.17 M_y=720.52 T_y=0.00 M_z=2.83 M_x=1.51
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=157.47 $\lambda_{rel,y}$=0.27 $\lambda_{rel,z}$=0.36 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.03 $\sigma_{m,d}$=17.68 Sfr.=0.12

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 22 SND Xl=0.38
Sollecitazioni: N=-118.33 T_z=428.50 M_y=376.76 T_y=4.59 M_z=0.00 M_x=1.68
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=157.47 $\lambda_{rel,m}$=0.17 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-9.20 Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 25 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-20.31 T_z=679.66 M_y=572.07 T_y=-18.20 M_z=23.71 M_x=1.33
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=157.47 $\lambda_{rel,m}$=0.17 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-14.74 Sfr.=0.11

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 25 SLU
Sollecitazioni: N=-28.80
[Par.] $M_{y,sx}$=-572.07 $M_{y,dx}$=320.36 $M_{y,eq}$=572.07
[Lin.] $M_{z,sx}$=-23.71 $M_{z,dx}$=-1.35 $M_{z,eq}$=13.68
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=157.47 $\lambda_{rel,y}$=0.27 $\lambda_{rel,z}$=0.36 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.04 $\sigma_{m,d}$=-14.41 Sfr.=0.11

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 19 SND Xl=0.20
Sollecitazioni: N=166.78 T_z=13.47 M_y=-33.41 T_y=-59.65 M_z=63.10 M_x=3.10
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.22 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 13 SND Xl=0.20
Sollecitazioni: N=122.62 T_z=86.48 M_y=51.68 T_y=-74.79 M_z=76.85 M_x=3.87
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 62 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=23.83 T_z=849.17 M_y=720.52 T_y=0.00 M_z=2.83 M_x=1.51
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.03 $\sigma_{m,d}$=17.68 Sfr.=0.12

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 62 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=23.83 T_z=849.17 M_y=720.52 T_y=0.00 M_z=2.83 M_x=1.51
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=2.32 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=23.83 T_z=849.17 M_y=720.52 T_y=0.00 M_z=2.83 M_x=1.51
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=2.32 Sfr.=0.11

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 25 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-20.31 T_z=679.66 M_y=572.07 T_y=-18.20 M_z=23.71 M_x=1.33
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.03 $\sigma_{m,d}$=-14.74 Sfr.=0.11

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=23.83 T_z=849.17 M_y=720.52 T_y=0.00 M_z=2.83 M_x=1.51
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-17.68 Sfr.=0.12

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 7 SND Xl=1.57
Sollecitazioni: N=-201.60 T_z=424.17 M_y=-117.99 T_y=30.22 M_z=15.75 M_x=3.03
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.26 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/11977)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/24055)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.02 (L/8540)

Asta n. 2053 (-2318 1009) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 87 SLU I Xl=0.34
  Sollecitazioni: N=-1777.23 T_z=-154.44 M_y=-1275.84 T_y=33.27 M_z=0.00 M_x=2.71
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=114.94 $\lambda_{rel,m}$=0.37 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=10.94 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-1773.20 T_z=-124.71 M_y=-1323.25 T_y=33.27 M_z=-11.53 M_x=2.71
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=114.94 $\lambda_{rel,m}$=0.37 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=11.83 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
  Sollecitazioni: N=-1784.49
  [Lin.] $M_{y,sx}$=1323.25 $M_{y,dx}$=1165.04 $M_{y,eq}$=-1259.96
  [Lin.] $M_{z,sx}$=11.53 $M_{z,dx}$=20.12 $M_{z,eq}$=8.05
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=114.94 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.45 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.98
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.79 $\sigma_{m,d}$=11.14 Sfr.=0.05

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-1773.20 T_z=-124.71 M_y=-1323.25 T_y=33.27 M_z=-11.53 M_x=2.71
  Resistenze: K_{fi}=1.25
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=0.95
  Sollecitazioni: N=-1784.49 T_z=-207.95 M_y=-1165.04 T_y=33.27 M_z=20.12 M_x=2.71
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=0.44 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.95
  Sollecitazioni: N=-1784.49 T_z=-207.95 M_y=-1165.04 T_y=33.27 M_z=20.12 M_x=2.71
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=0.44 Sfr.=0.01

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-1773.20 T_z=-124.71 M_y=-1323.25 T_y=33.27 M_z=-11.53 M_x=2.71
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.78 $\sigma_{m,d}$=-11.83 Sfr.=0.04

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-1773.20 T_z=-124.71 M_y=-1323.25 T_y=33.27 M_z=-11.53 M_x=2.71
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=11.83 Sfr.=0.04

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.95
  Sollecitazioni: N=-1784.49 T_z=-207.95 M_y=-1165.04 T_y=33.27 M_z=20.12 M_x=2.71
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.79 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 19 SND Xl=0.95
  Sollecitazioni: N=256.13 T_z=-592.40 M_y=-2490.61 T_y=182.04 M_z=130.90 M_x=5.84
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
  L=114.94 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.26 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.13 $\sigma_{m,d}$=11.43 Sfr.=0.06

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 51 SLU Xl=0.27
  Sollecitazioni: N=-2759.08 T_z=-553.84 M_y=-1771.71 T_y=101.23 M_z=0.00 M_x=4.72
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=114.94 $\lambda_{rel,m}$=0.23 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=6.92 Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 26 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-3071.34 T_z=-697.25 M_y=-2079.63 T_y=60.82 M_z=-18.76 M_x=3.46
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=114.94 $\lambda_{rel,m}$=0.23 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=8.37 Sfr.=0.06

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 26 SLU
  Sollecitazioni: N=-3086.02
  [Lin.] $M_{y,sx}$=2079.63 $M_{y,dx}$=1364.95 $M_{y,eq}$=-1793.76
  [Lin.] $M_{z,sx}$=18.76 $M_{z,dx}$=39.09 $M_{z,eq}$=15.95
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=114.94 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.26 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.61 $\sigma_{m,d}$=7.21 Sfr.=0.07

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 19 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=267.43 T_z=-509.16 M_y=-2234.86 T_y=-91.13 M_z=30.96 M_x=5.84
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.14 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-472.23 T_z=-448.10 M_y=-1879.31 T_y=-157.12 M_z=75.20 M_x=9.12
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 19 SND Xl=0.95
  Sollecitazioni: N=256.13 T_z=-592.40 M_y=-2490.61 T_y=182.04 M_z=130.90 M_x=5.84
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.13 $\sigma_{m,d}$=11.43 Sfr.=0.06

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 25 SLU Xl=0.95
  Sollecitazioni: N=-3038.02 T_z=-965.92 M_y=-1112.66 T_y=62.50 M_z=40.90 M_x=3.03
  Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=1.06 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 25 SLU Xl=0.95
  Sollecitazioni: N=-3038.02 T_z=-965.92 M_y=-1112.66 T_y=62.50 M_z=40.90 M_x=3.03
  Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=19.31
  Tensioni: τ_d=1.06 Sfr.=0.05

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 26 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-3071.34 T_z=-697.25 M_y=-2079.63 T_y=60.82 M_z=-18.76 M_x=3.46
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.60 $\sigma_{m,d}$=-8.37 Sfr.=0.06

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 26 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-3071.34 T_z=-697.25 M_y=-2079.63 T_y=60.82 M_z=-18.76 M_x=3.46
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=8.37 Sfr.=0.06

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 74 SLU Xl=0.95
  Sollecitazioni: N=-3646.53 T_z=-473.31 M_y=-1112.40 T_y=-18.10 M_z=-36.88 M_x=4.09
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.90 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 42 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/42442)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 30 (teorica) $f_{z,G}$=0.00 (L/104989)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/26421)

Asta n. 2053 (-2337 -2318) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=1.21
  Sollecitazioni: N=-1741.18 T_z=111.28 M_y=-1325.16 T_y=5.33 M_z=-11.53 M_x=2.71
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=120.72 $\lambda_{rel,m}$=0.38 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=11.85 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
  Sollecitazioni: N=-1741.18
  [Lin.] $M_{y,sx}$=1127.04 $M_{y,dx}$=1325.16 $M_{y,eq}$=-1245.91
  [Lin.] $M_{z,sx}$=17.97 $M_{z,dx}$=-11.53 $M_{z,eq}$=-15.39
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=120.72 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.47 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.98
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.75 $\sigma_{m,d}$=11.34 Sfr.=0.05

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-1726.85 T_z=216.94 M_y=-1127.04 T_y=5.33 M_z=-17.97 M_x=2.71
  Resistenze: K_{fi}=1.25
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-1726.85 T_z=216.94 M_y=-1127.04 T_y=5.33 M_z=-17.97 M_x=2.71
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=0.46 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-1726.85 T_z=216.94 M_y=-1127.04 T_y=5.33 M_z=-17.97 M_x=2.71
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=0.46 Sfr.=0.01

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.21
  Sollecitazioni: N=-1741.18 T_z=111.28 M_y=-1325.16 T_y=5.33 M_z=-11.53 M_x=2.71

Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.75 $\sigma_{m,d}$=-11.85 Sfr.=0.04

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.21
Sollecitazioni: N=-1741.18 T_z=111.28 M_y=-1325.16 T_y=5.33 M_z=-11.53 M_x=2.71
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=11.85 Sfr.=0.04

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=1.21
Sollecitazioni: N=-1741.18 T_z=111.28 M_y=-1325.16 T_y=5.33 M_z=-11.53 M_x=2.71
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.75 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 19 SND Xl=1.21
Sollecitazioni: N=241.99 T_z=554.38 M_y=-2238.01 T_y=25.54 M_z=-60.21 M_x=5.84
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
L=120.72 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.28 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.13 $\sigma_{m,d}$=9.53 Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 35 SLU Xl=0.24
Sollecitazioni: N=-2654.15 T_z=148.06 M_y=-1816.25 T_y=-12.23 M_z=0.00 M_x=1.45
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=120.72 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=7.09 Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 26 SLU Xl=1.13
Sollecitazioni: N=-2975.45 T_z=9.56 M_y=-2085.32 T_y=5.61 M_z=-19.21 M_x=3.46
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=120.72 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=8.40 Sfr.=0.06

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 26 SLU
Sollecitazioni: N=-2976.69
[Lin.] $M_{y,sx}$=2002.32 $M_{y,dx}$=2085.72 $M_{y,eq}$=-2052.36
[Lin.] $M_{z,sx}$=25.53 $M_{z,dx}$=-18.76 $M_{z,eq}$=-22.82
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=120.72 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.28 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.55 $\sigma_{m,d}$=8.31 Sfr.=0.07

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 19 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=256.32 T_z=660.03 M_y=-1505.32 T_y=-15.15 M_z=24.37 M_x=5.84
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.13 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-463.12 T_z=494.60 M_y=-1349.63 T_y=-25.22 M_z=75.65 M_x=9.12
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 19 SND Xl=1.21
Sollecitazioni: N=241.99 T_z=554.38 M_y=-2238.01 T_y=25.54 M_z=-60.21 M_x=5.84
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.13 $\sigma_{m,d}$=9.53 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 19 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=256.32 T_z=660.03 M_y=-1505.32 T_y=25.54 M_z=-66.17 M_x=5.84
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=0.72 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 19 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=256.32 T_z=660.03 M_y=-1505.32 T_y=25.54 M_z=-66.17 M_x=5.84
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=26.55
Tensioni: τ_d=0.72 Sfr.=0.03

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 26 SLU Xl=1.13
Sollecitazioni: N=-2975.45 T_z=9.56 M_y=-2085.32 T_y=5.61 M_z=-19.21 M_x=3.46
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.55 $\sigma_{m,d}$=-8.40 Sfr.=0.06

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 26 SLU Xl=1.13
Sollecitazioni: N=-2975.45 T_z=9.56 M_y=-2085.32 T_y=5.61 M_z=-19.21 M_x=3.46
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=8.40 Sfr.=0.06

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 74 SLU Xl=1.21
Sollecitazioni: N=-3555.70 T_z=-25.66 M_y=-1513.37 T_y=1.47 M_z=-19.67 M_x=4.09
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.85 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/52200)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/148923)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/33982)

Asta n. 2053 (-2371 -2337) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=1.21
  Sollecitazioni: N=-1694.16 T_z=457.89 M_y=-1129.61 T_y=-5.83 M_z=-17.97 M_x=2.71
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=120.72 $\lambda_{rel,m}$=0.38 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=10.45 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
  Sollecitazioni: N=-1694.16
  [Lin.] $M_{y,sx}$=513.06 $M_{y,dx}$=1129.61 $M_{y,eq}$=-882.99
  [Lin.] $M_{z,sx}$=10.93 $M_{z,dx}$=-17.97 $M_{z,eq}$=-15.15
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=120.72 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.47 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.98
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.70 $\sigma_{m,d}$=8.21 Sfr.=0.04

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-1679.83 T_z=563.55 M_y=-513.06 T_y=-5.83 M_z=-10.93 M_x=2.71
  Resistenze: K_{fi}=1.25
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-1679.83 T_z=563.55 M_y=-513.06 T_y=-5.83 M_z=-10.93 M_x=2.71
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=1.19 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-1679.83 T_z=563.55 M_y=-513.06 T_y=-5.83 M_z=-10.93 M_x=2.71
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=1.19 Sfr.=0.03

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.21
  Sollecitazioni: N=-1694.16 T_z=457.89 M_y=-1129.61 T_y=-5.83 M_z=-17.97 M_x=2.71
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.70 $\sigma_{m,d}$=-10.45 Sfr.=0.03

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.21
  Sollecitazioni: N=-1694.16 T_z=457.89 M_y=-1129.61 T_y=-5.83 M_z=-17.97 M_x=2.71
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=10.45 Sfr.=0.03

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=1.21
  Sollecitazioni: N=-1694.16 T_z=457.89 M_y=-1129.61 T_y=-5.83 M_z=-17.97 M_x=2.71
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.70 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 19 SND Xl=1.21
  Sollecitazioni: N=229.96 T_z=909.01 M_y=-1508.64 T_y=-30.40 M_z=-66.17 M_x=5.84
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
  L=120.72 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.28 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.12 $\sigma_{m,d}$=6.75 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 35 SLU Xl=0.95
  Sollecitazioni: N=-2568.55 T_z=779.10 M_y=-1585.23 T_y=5.52 M_z=0.00 M_x=1.45
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=120.72 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=6.19 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 26 SLU Xl=1.21
  Sollecitazioni: N=-2861.24 T_z=851.48 M_y=-2009.38 T_y=-7.33 M_z=-25.53 M_x=3.46
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=120.72 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=8.18 Sfr.=0.06

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 26 SLU
  Sollecitazioni: N=-2861.24
  [Lin.] $M_{y,sx}$=898.56 $M_{y,dx}$=2009.38 $M_{y,eq}$=-1565.05
  [Lin.] $M_{z,sx}$=16.68 $M_{z,dx}$=-25.53 $M_{z,eq}$=-21.99
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=120.72 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.28 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.49 $\sigma_{m,d}$=6.40 Sfr.=0.06

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 19 SND Xl=0.00

Sollecitazioni: N=244.29 T_z=1014.66 M_y=-650.20 T_y=17.48 M_z=9.21 M_x=5.84
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.13 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-454.37 T_z=846.45 M_y=-664.97 T_y=42.47 M_z=31.06 M_x=9.12
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 19 SND Xl=1.21
Sollecitazioni: N=229.96 T_z=909.01 M_y=-1508.64 T_y=-30.40 M_z=-66.17 M_x=5.84
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.12 $\sigma_{m,d}$=6.75 Sfr.=0.04

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 61 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1596.67 T_z=1184.44 M_y=-765.75 T_y=-10.24 M_z=-16.22 M_x=2.77
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=1.30 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 61 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1596.67 T_z=1184.44 M_y=-765.75 T_y=-10.24 M_z=-16.22 M_x=2.77
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=1.30 Sfr.=0.06

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 26 SLU Xl=1.21
Sollecitazioni: N=-2861.24 T_z=851.48 M_y=-2009.38 T_y=-7.33 M_z=-25.53 M_x=3.46
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.49 $\sigma_{m,d}$=-8.18 Sfr.=0.06

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 26 SLU Xl=1.21
Sollecitazioni: N=-2861.24 T_z=851.48 M_y=-2009.38 T_y=-7.33 M_z=-25.53 M_x=3.46
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=8.18 Sfr.=0.06

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 74 SLU Xl=1.21
Sollecitazioni: N=-3459.18 T_z=458.40 M_y=-1464.78 T_y=-4.90 M_z=-21.45 M_x=4.09
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.80 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 44 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/99282)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 42 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/316461)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 44 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/63292)

Asta n. 2053 (2026 -2371) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 87 SLU I Xl=1.11
Sollecitazioni: N=-1644.74 T_z=822.24 M_y=-391.30 T_y=-68.93 M_z=0.00 M_x=2.71
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=126.00 $\lambda_{rel,m}$=0.38 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=3.36 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-1633.94 T_z=901.89 M_y=393.27 T_y=-68.93 M_z=62.26 M_x=2.71
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=126.00 $\lambda_{rel,m}$=0.38 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-6.01 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
Sollecitazioni: N=-1646.54
[Par.] $M_{y,sx}$=-393.27 $M_{y,dx}$=515.02 $M_{y,eq}$=-515.02
[Lin.] $M_{z,sx}$=-62.26 $M_{z,dx}$=-10.93 $M_{z,eq}$=32.98
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=126.00 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.49 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.98
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.65 $\sigma_{m,d}$=5.81 Sfr.=0.03

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-1633.94 T_z=901.89 M_y=393.27 T_y=-68.93 M_z=62.26 M_x=2.71
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-1633.94 T_z=901.89 M_y=393.27 T_y=-68.93 M_z=62.26 M_x=2.71
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=1.91 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-1633.94 T_z=901.89 M_y=393.27 T_y=-68.93 M_z=62.26 M_x=2.71

Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=1.91 Sfr.=0.04

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-1633.94 T_z=901.89 M_y=393.27 T_y=-68.93 M_z=62.26 M_x=2.71
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.64 $\sigma_{m,d}$=-6.01 Sfr.=0.02

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-1633.94 T_z=901.89 M_y=393.27 T_y=-68.93 M_z=62.26 M_x=2.71
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-6.01 Sfr.=0.02

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=1.26
Sollecitazioni: N=-1646.54 T_z=808.97 M_y=-515.02 T_y=-68.93 M_z=-10.93 M_x=2.71
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.65 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 19 SND Xl=0.20
Sollecitazioni: N=229.84 T_z=1361.25 M_y=1047.22 T_y=-143.41 M_z=126.51 M_x=5.84
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
L=126.00 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.12 $\sigma_{m,d}$=5.74 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 19 SND Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-3174.88 T_z=1361.25 M_y=1047.22 T_y=-1.19 M_z=0.00 M_x=5.84
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=126.00 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-4.09 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 62 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-2066.89 T_z=2246.30 M_y=1448.68 T_y=-112.53 M_z=103.00 M_x=2.60
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=126.00 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-7.00 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 62 SLU
Sollecitazioni: N=-2083.27
[Par.] $M_{y,sx}$=-1448.68 $M_{y,dx}$=872.30 $M_{y,eq}$=1448.68
[Lin.] $M_{z,sx}$=-103.00 $M_{z,dx}$=-16.49 $M_{z,eq}$=55.20
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=126.00 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.09 $\sigma_{m,d}$=-6.38 Sfr.=0.05

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 19 SND Xl=0.20
Sollecitazioni: N=229.84 T_z=493.36 M_y=-176.95 T_y=-143.41 M_z=126.51 M_x=5.84
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.12 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-447.60 T_z=562.78 M_y=-117.14 T_y=-205.15 M_z=180.27 M_x=9.12
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 19 SND Xl=0.20
Sollecitazioni: N=229.84 T_z=1361.25 M_y=1047.22 T_y=-143.41 M_z=126.51 M_x=5.84
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.12 $\sigma_{m,d}$=5.74 Sfr.=0.03

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 62 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-2066.89 T_z=2246.30 M_y=1448.68 T_y=-112.53 M_z=103.00 M_x=2.60
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=2.46 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-2066.89 T_z=2246.30 M_y=1448.68 T_y=-112.53 M_z=103.00 M_x=2.60
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=2.46 Sfr.=0.11

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 62 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-2066.89 T_z=2246.30 M_y=1448.68 T_y=-112.53 M_z=103.00 M_x=2.60
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.08 $\sigma_{m,d}$=-7.00 Sfr.=0.04

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-2066.89 T_z=2246.30 M_y=1448.68 T_y=-112.53 M_z=103.00 M_x=2.60
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-7.00 Sfr.=0.04

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 74 SLU Xl=1.26
  Sollecitazioni: N=-3361.11 T_z=948.96 M_y=-831.26 T_y=-84.65 M_z=-15.53 M_x=4.09
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.75 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/22492)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/46390)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/16019)

Asta n. 2053 (-2437 2026) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 87 SLU I Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=-1926.23 T_z=-421.54 M_y=-171.40 T_y=31.32 M_z=0.00 M_x=-6.81
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=115.45 $\lambda_{rel,m}$=0.37 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=1.47 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=0.96
  Sollecitazioni: N=-1935.96 T_z=-493.28 M_y=203.53 T_y=31.32 M_z=26.02 M_x=-6.81
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=115.45 $\lambda_{rel,m}$=0.37 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-2.85 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
  Sollecitazioni: N=-1935.96
  [Par.] $M_{y,sx}$=228.17 $M_{y,dx}$=-203.53 $M_{y,eq}$=-228.17
  [Lin.] $M_{z,sx}$=3.92 $M_{z,dx}$=26.02 $M_{z,eq}$=14.05
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=115.45 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.45 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.98
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.94 $\sigma_{m,d}$=2.55 Sfr.=0.02

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-1924.61 T_z=-409.59 M_y=-228.17 T_y=31.32 M_z=-3.92 M_x=-6.81
  Resistenze: K_{fi}=1.25
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=0.96
  Sollecitazioni: N=-1935.96 T_z=-493.28 M_y=203.53 T_y=31.32 M_z=26.02 M_x=-6.81
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=1.04 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.96
  Sollecitazioni: N=-1935.96 T_z=-493.28 M_y=203.53 T_y=31.32 M_z=26.02 M_x=-6.81
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=1.04 Sfr.=0.02

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.96
  Sollecitazioni: N=-1935.96 T_z=-493.28 M_y=203.53 T_y=31.32 M_z=26.02 M_x=-6.81
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.94 $\sigma_{m,d}$=-2.85 Sfr.=0.01

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.96
  Sollecitazioni: N=-1935.96 T_z=-493.28 M_y=203.53 T_y=31.32 M_z=26.02 M_x=-6.81
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-2.85 Sfr.=0.01

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.96
  Sollecitazioni: N=-1935.96 T_z=-493.28 M_y=203.53 T_y=31.32 M_z=26.02 M_x=-6.81
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.94 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 35 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-3083.40 T_z=-954.35 M_y=-323.46 T_y=-80.87 M_z=0.00 M_x=-6.49
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=115.45 $\lambda_{rel,m}$=0.23 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=1.26 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 25 SLU Xl=0.96
  Sollecitazioni: N=-3438.79 T_z=-1422.61 M_y=953.78 T_y=30.09 M_z=22.85 M_x=-10.35
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=115.45 $\lambda_{rel,m}$=0.23 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-4.02 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 25 SLU
  Sollecitazioni: N=-3438.79
  [Par.] $M_{y,sx}$=354.62 $M_{y,dx}$=-953.78 $M_{y,eq}$=850.46
  [Lin.] $M_{z,sx}$=5.92 $M_{z,dx}$=22.85 $M_{z,eq}$=11.34

Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=115.45 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.27 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.79 $\sigma_{m,d}$=-3.47 Sfr.=0.04

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 48 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-3052.17 T_z=-940.02 M_y=-359.42 T_y=152.41 M_z=-12.34 M_x=-13.82
Resistenze: K_{mod}=0.90
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 25 SLU Xl=0.96
Sollecitazioni: N=-3438.79 T_z=-1422.61 M_y=953.78 T_y=30.09 M_z=22.85 M_x=-10.35
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=1.56 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 25 SLU Xl=0.96
Sollecitazioni: N=-3438.79 T_z=-1422.61 M_y=953.78 T_y=30.09 M_z=22.85 M_x=-10.35
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=19.31
Tensioni: τ_d=1.56 Sfr.=0.08

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 25 SLU Xl=0.96
Sollecitazioni: N=-3438.79 T_z=-1422.61 M_y=953.78 T_y=30.09 M_z=22.85 M_x=-10.35
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.79 $\sigma_{m,d}$=-4.02 Sfr.=0.03

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 25 SLU Xl=0.96
Sollecitazioni: N=-3438.79 T_z=-1422.61 M_y=953.78 T_y=30.09 M_z=22.85 M_x=-10.35
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-4.02 Sfr.=0.03

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 74 SLU Xl=0.96
Sollecitazioni: N=-4003.22 T_z=-773.02 M_y=502.51 T_y=51.82 M_z=44.48 M_x=-9.64
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.09 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.00 (L/52775)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/85339)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.00 (L/39322)

Asta n. 2053 (-2465 -2437) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1878.20 T_z=-67.51 M_y=-372.09 T_y=-3.64 M_z=0.00 M_x=-6.81
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=120.72 $\lambda_{rel,m}$=0.38 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=3.19 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=0.48
Sollecitazioni: N=-1883.93 T_z=-109.77 M_y=-329.28 T_y=-3.64 M_z=-1.28 M_x=-6.81
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=120.72 $\lambda_{rel,m}$=0.38 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=2.88 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
Sollecitazioni: N=-1892.53
[Par.] $M_{y,sx}$=372.09 $M_{y,dx}$=226.82 $M_{y,eq}$=-372.09
[Lin.] $M_{z,sx}$=-0.48 $M_{z,dx}$=-3.92 $M_{z,eq}$=-2.16
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=120.72 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.47 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.98
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.90 $\sigma_{m,d}$=3.28 Sfr.=0.02

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1878.20 T_z=-67.51 M_y=-372.09 T_y=-3.64 M_z=0.00 M_x=-6.81
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=1.21
Sollecitazioni: N=-1892.53 T_z=-173.16 M_y=-226.82 T_y=-3.64 M_z=-3.92 M_x=-6.81
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=0.36 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=1.21
Sollecitazioni: N=-1892.53 T_z=-173.16 M_y=-226.82 T_y=-3.64 M_z=-3.92 M_x=-6.81
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=0.36 Sfr.=0.01

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1878.20 T_z=-67.51 M_y=-372.09 T_y=-3.64 M_z=0.00 M_x=-6.81

Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.88 $\sigma_{m,d}$=-3.19 Sfr.=0.01

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1878.20 T_z=-67.51 M_y=-372.09 T_y=-3.64 M_z=0.00 M_x=-6.81
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=3.19 Sfr.=0.01

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=1.21
Sollecitazioni: N=-1892.53 T_z=-173.16 M_y=-226.82 T_y=-3.64 M_z=-3.92 M_x=-6.81
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.90 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 26 SLU Xl=0.40
Sollecitazioni: N=-3302.33 T_z=-372.53 M_y=-699.49 T_y=-8.65 M_z=0.00 M_x=-10.62
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=120.72 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=2.73 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-2584.90 T_z=-426.24 M_y=-1046.31 T_y=-11.71 M_z=7.62 M_x=-10.50
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=120.72 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=4.19 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 25 SLU
Sollecitazioni: N=-3318.06
[Lin.] $M_{y,sx}$=910.46 $M_{y,dx}$=350.20 $M_{y,eq}$=-686.36
[Lin.] $M_{z,sx}$=-5.73 $M_{z,dx}$=-5.92 $M_{z,eq}$=-2.37
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=120.72 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.28 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.73 $\sigma_{m,d}$=2.71 Sfr.=0.03

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 48 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-2957.21 T_z=-240.11 M_y=-729.00 T_y=14.50 M_z=-13.04 M_x=-13.82
Resistenze: K_{mod}=0.90
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 25 SLU Xl=1.21
Sollecitazioni: N=-3318.06 T_z=-532.78 M_y=-350.20 T_y=-9.65 M_z=-5.92 M_x=-10.35
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=0.58 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 25 SLU Xl=1.21
Sollecitazioni: N=-3318.06 T_z=-532.78 M_y=-350.20 T_y=-9.65 M_z=-5.92 M_x=-10.35
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=19.31
Tensioni: τ_d=0.58 Sfr.=0.03

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-2584.90 T_z=-426.24 M_y=-1046.31 T_y=-11.71 M_z=7.62 M_x=-10.50
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.35 $\sigma_{m,d}$=-4.19 Sfr.=0.03

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-2584.90 T_z=-426.24 M_y=-1046.31 T_y=-11.71 M_z=7.62 M_x=-10.50
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=4.19 Sfr.=0.03

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 74 SLU Xl=1.21
Sollecitazioni: N=-3912.13 T_z=-324.16 M_y=-183.14 T_y=-4.35 M_z=-5.08 M_x=-9.64
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.04 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/73380)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/136845)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/53297)

Asta n. 2053 (-2500 -2465) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 87 SLU I Xl=1.21
Sollecitazioni: N=-1845.51 T_z=173.45 M_y=-369.76 T_y=-6.60 M_z=0.00 M_x=-6.81
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=120.72 $\lambda_{rel,m}$=0.38 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=3.17 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=1.13
Sollecitazioni: N=-1844.56 T_z=180.49 M_y=-355.52 T_y=-6.60 M_z=1.01 M_x=-6.81

Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=120.72 $\lambda_{rel,m}$=0.38 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=3.09 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
Sollecitazioni: N=-1845.51
[Par.] $M_{y,sx}$=96.60 $M_{y,dx}$=369.76 $M_{y,eq}$=-303.14
[Lin.] $M_{z,sx}$=-8.45 $M_{z,dx}$=0.48 $M_{z,eq}$=5.26
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=120.72 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.47 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.98
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.85 $\sigma_{m,d}$=2.82 Sfr.=0.02

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1831.18 T_z=279.10 M_y=-96.60 T_y=-6.60 M_z=8.45 M_x=-6.81
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1831.18 T_z=279.10 M_y=-96.60 T_y=-6.60 M_z=8.45 M_x=-6.81
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=0.59 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1831.18 T_z=279.10 M_y=-96.60 T_y=-6.60 M_z=8.45 M_x=-6.81
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=0.59 Sfr.=0.01

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.21
Sollecitazioni: N=-1845.51 T_z=173.45 M_y=-369.76 T_y=-6.60 M_z=0.00 M_x=-6.81
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.85 $\sigma_{m,d}$=-3.17 Sfr.=0.01

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.21
Sollecitazioni: N=-1845.51 T_z=173.45 M_y=-369.76 T_y=-6.60 M_z=0.00 M_x=-6.81
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=3.17 Sfr.=0.01

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=1.21
Sollecitazioni: N=-1845.51 T_z=173.45 M_y=-369.76 T_y=-6.60 M_z=0.00 M_x=-6.81
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.85 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 49 SLU Xl=0.97
Sollecitazioni: N=-3176.25 T_z=434.02 M_y=-807.17 T_y=-12.96 M_z=0.00 M_x=-12.65
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=120.72 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=3.15 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 62 SLU Xl=1.21
Sollecitazioni: N=-2476.73 T_z=507.68 M_y=-1037.42 T_y=-12.00 M_z=7.62 M_x=-10.50
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=120.72 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=4.15 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 25 SLU
Sollecitazioni: N=-3191.26
[Lin.] $M_{y,sx}$=334.80 $M_{y,dx}$=903.04 $M_{y,eq}$=-675.74
[Lin.] $M_{z,sx}$=-20.39 $M_{z,dx}$=5.73 $M_{z,eq}$=14.52
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=120.72 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.28 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.66 $\sigma_{m,d}$=2.83 Sfr.=0.03

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 48 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-2860.70 T_z=471.38 M_y=-237.49 T_y=1.50 M_z=-5.08 M_x=-13.82
Resistenze: K_{mod}=0.90
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-2458.10 T_z=645.03 M_y=-341.63 T_y=-12.00 M_z=22.11 M_x=-10.50
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=0.71 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-2458.10 T_z=645.03 M_y=-341.63 T_y=-12.00 M_z=22.11 M_x=-10.50
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=0.71 Sfr.=0.03

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 62 SLU Xl=1.21
Sollecitazioni: N=-2476.73 T_z=507.68 M_y=-1037.42 T_y=-12.00 M_z=7.62 M_x=-10.50

Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.29 $\sigma_{m,d}$=-4.15 Sfr.=0.03

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=1.21
Sollecitazioni: N=-2476.73 T_z=507.68 M_y=-1037.42 T_y=-12.00 M_z=7.62 M_x=-10.50
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=4.15 Sfr.=0.03

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 74 SLU Xl=1.21
Sollecitazioni: N=-3815.63 T_z=159.89 M_y=-488.61 T_y=-11.22 M_z=0.00 M_x=-9.64
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.99 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/202537)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/460312)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/148924)

Asta n. 2053 (2031 -2500) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-1784.93 T_z=620.09 M_y=522.77 T_y=-12.40 M_z=21.81 M_x=-6.81
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=127.51 $\lambda_{rel,m}$=0.39 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-5.41 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
Sollecitazioni: N=-1797.71
[Par.] $M_{y,sx}$=-522.77 $M_{y,dx}$=94.26 $M_{y,eq}$=401.07
[Lin.] $M_{z,sx}$=-21.81 $M_{z,dx}$=8.45 $M_{z,eq}$=16.46
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=127.51 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.50 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.98
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.80 $\sigma_{m,d}$=-4.14 Sfr.=0.02

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-1784.93 T_z=620.09 M_y=522.77 T_y=-12.40 M_z=21.81 M_x=-6.81
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-1784.93 T_z=620.09 M_y=522.77 T_y=-12.40 M_z=21.81 M_x=-6.81
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=1.31 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-1784.93 T_z=620.09 M_y=522.77 T_y=-12.40 M_z=21.81 M_x=-6.81
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=1.31 Sfr.=0.03

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-1784.93 T_z=620.09 M_y=522.77 T_y=-12.40 M_z=21.81 M_x=-6.81
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.79 $\sigma_{m,d}$=-5.41 Sfr.=0.02

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-1784.93 T_z=620.09 M_y=522.77 T_y=-12.40 M_z=21.81 M_x=-6.81
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-5.41 Sfr.=0.02

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=1.28
Sollecitazioni: N=-1797.71 T_z=525.84 M_y=-94.26 T_y=-12.40 M_z=8.45 M_x=-6.81
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.80 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 63 SLU Xl=0.34
Sollecitazioni: N=-2352.37 T_z=1608.96 M_y=1169.98 T_y=21.29 M_z=0.00 M_x=-10.77
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=127.51 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-4.57 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 62 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-2330.44 T_z=1726.46 M_y=1460.66 T_y=30.28 M_z=-10.50 M_x=-10.50
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=127.51 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-5.84 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 25 SLU
Sollecitazioni: N=-3061.59

[Par.] $M_{y,sx}$=-1201.14 $M_{y,dx}$=327.26 $M_{y,eq}$=993.46
[Lin.] $M_{z,sx}$=-12.36 $M_{z,dx}$=20.39 $M_{z,eq}$=17.17
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=127.51 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.59 $\sigma_{m,d}$=-4.10 Sfr.=0.04

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 48 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-2764.19 T_z=1182.89 M_y=975.83 T_y=-16.19 M_z=14.93 M_x=-13.82
Resistenze: K_{mod}=0.90
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 62 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-2330.44 T_z=1726.46 M_y=1460.66 T_y=30.28 M_z=-10.50 M_x=-10.50
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=1.89 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-2330.44 T_z=1726.46 M_y=1460.66 T_y=30.28 M_z=-10.50 M_x=-10.50
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=1.89 Sfr.=0.09

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 62 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-2330.44 T_z=1726.46 M_y=1460.66 T_y=30.28 M_z=-10.50 M_x=-10.50
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.21 $\sigma_{m,d}$=-5.84 Sfr.=0.04

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-2330.44 T_z=1726.46 M_y=1460.66 T_y=30.28 M_z=-10.50 M_x=-10.50
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-5.84 Sfr.=0.04

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 74 SLU Xl=1.28
Sollecitazioni: N=-3717.10 T_z=652.39 M_y=-209.68 T_y=-36.41 M_z=13.72 M_x=-9.64
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.94 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/27882)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/57175)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/19638)

Asta n. 2053 (2040 2031) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=0.14
Sollecitazioni: N=664.78 T_z=820.98 M_y=1007.36 T_y=-32.30 M_z=3.49 M_x=8.89
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=201.83 $\lambda_{rel,y}$=0.16 $\lambda_{rel,z}$=0.78 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.90
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.67 $\sigma_{m,d}$=8.79 Sfr.=0.03

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=0.14
Sollecitazioni: N=664.78 T_z=820.98 M_y=1007.36 T_y=-32.30 M_z=3.49 M_x=8.89
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.67 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.14
Sollecitazioni: N=664.78 T_z=820.98 M_y=1007.36 T_y=-32.30 M_z=3.49 M_x=8.89
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.14
Sollecitazioni: N=664.78 T_z=820.98 M_y=1007.36 T_y=-32.30 M_z=3.49 M_x=8.89
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.67 $\sigma_{m,d}$=8.79 Sfr.=0.03

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=0.14
Sollecitazioni: N=664.78 T_z=820.98 M_y=1007.36 T_y=-32.30 M_z=3.49 M_x=8.89
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=1.73 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.14
Sollecitazioni: N=664.78 T_z=820.98 M_y=1007.36 T_y=-32.30 M_z=3.49 M_x=8.89
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=1.73 Sfr.=0.04

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.14
Sollecitazioni: N=664.78 T_z=820.98 M_y=1007.36 T_y=-32.30 M_z=3.49 M_x=8.89
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-8.79 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 25 SLU Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=308.64 T_z=1155.43 M_y=2067.69 T_y=-46.43 M_z=6.92 M_x=23.73
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,t}$=105.93
  L=201.83 $\lambda_{rel,y}$=0.14 $\lambda_{rel,z}$=0.46 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.98
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.16 $\sigma_{m,d}$=8.17 Sfr.=0.06

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 4 SND Xl=1.37
  Sollecitazioni: N=-167.92 T_z=955.70 M_y=261.98 T_y=70.82 M_z=0.00 M_x=47.35
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=201.83 $\lambda_{rel,m}$=0.31 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-1.02 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=-141.45 T_z=1138.60 M_y=1986.87 T_y=-52.33 M_z=8.10 M_x=20.30
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=201.83 $\lambda_{rel,m}$=0.31 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-7.87 Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU
  Sollecitazioni: N=-167.46
  [Lin.] $M_{y,sx}$=-1986.87 $M_{y,dx}$=-229.99 $M_{y,eq}$=1284.12
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-8.10 $M_{z,dx}$=-80.06 $M_{z,eq}$=-44.80
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=201.83 $\lambda_{rel,y}$=0.14 $\lambda_{rel,z}$=0.46 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.98
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.09 $\sigma_{m,d}$=-5.60 Sfr.=0.04

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 61 SLU Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=1611.59 T_z=1215.98 M_y=1908.35 T_y=-30.12 M_z=2.94 M_x=23.67
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.84 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=1146.62 T_z=452.67 M_y=776.84 T_y=-184.66 M_z=120.72 M_x=52.45
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.02 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 25 SLU Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=308.64 T_z=1155.43 M_y=2067.69 T_y=-46.43 M_z=6.92 M_x=23.73
  Resistenze: K_{mod}=0.80 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=105.93 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.16 $\sigma_{m,d}$=8.17 Sfr.=0.06

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 26 SLU Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=499.19 T_z=1180.72 M_y=1972.88 T_y=-47.57 M_z=6.50 M_x=21.92
  Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=1.29 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 26 SLU Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=499.19 T_z=1180.72 M_y=1972.88 T_y=-47.57 M_z=6.50 M_x=21.92
  Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=19.31
  Tensioni: τ_d=1.29 Sfr.=0.07

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=-141.45 T_z=1138.60 M_y=1986.87 T_y=-52.33 M_z=8.10 M_x=20.30
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.07 $\sigma_{m,d}$=-7.87 Sfr.=0.05

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 25 SLU Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=308.64 T_z=1155.43 M_y=2067.69 T_y=-46.43 M_z=6.92 M_x=23.73
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-8.17 Sfr.=0.06

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=1.82
  Sollecitazioni: N=-293.77 T_z=979.67 M_y=-608.39 T_y=93.37 M_z=67.30 M_x=52.45
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.15 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/28962)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/88334)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/18744)

Asta n. 2053 (2040 -2554) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=470.47 T_z=805.04 M_y=953.33 T_y=5.21 M_z=-3.66 M_x=-2.05
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
  L=147.80 $\lambda_{rel,y}$=0.12 $\lambda_{rel,z}$=0.57 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.96

Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.47 $\sigma_{m,d}$=8.33 Sfr.=0.03

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=1.48
Sollecitazioni: N=486.41 T_z=687.53 M_y=-48.71 T_y=5.21 M_z=3.34 M_x=-2.05
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.49 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.14
Sollecitazioni: N=470.47 T_z=805.04 M_y=953.33 T_y=5.21 M_z=-3.66 M_x=-2.05
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.14
Sollecitazioni: N=470.47 T_z=805.04 M_y=953.33 T_y=5.21 M_z=-3.66 M_x=-2.05
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.47 $\sigma_{m,d}$=8.33 Sfr.=0.03

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=0.14
Sollecitazioni: N=470.47 T_z=805.04 M_y=953.33 T_y=5.21 M_z=-3.66 M_x=-2.05
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=1.70 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.14
Sollecitazioni: N=470.47 T_z=805.04 M_y=953.33 T_y=5.21 M_z=-3.66 M_x=-2.05
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=1.70 Sfr.=0.04

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.14
Sollecitazioni: N=470.47 T_z=805.04 M_y=953.33 T_y=5.21 M_z=-3.66 M_x=-2.05
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-8.33 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 26 SLU Xl=0.14
Sollecitazioni: N=113.46 T_z=1793.83 M_y=1880.44 T_y=7.47 M_z=-4.01 M_x=-4.48
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,t}$=105.93
L=147.80 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.34 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.06 $\sigma_{m,d}$=7.40 Sfr.=0.06

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 75 SLU Xl=0.49
Sollecitazioni: N=-534.39 T_z=1767.80 M_y=1368.49 T_y=8.04 M_z=0.00 M_x=-2.50
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=147.80 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-5.35 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 25 SLU Xl=0.14
Sollecitazioni: N=-99.50 T_z=1934.49 M_y=1975.18 T_y=7.25 M_z=-3.66 M_x=-4.80
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=147.80 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-7.76 Sfr.=0.06

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 25 SLU
Sollecitazioni: N=-99.50
[Par.] $M_{y,sx}$=-1975.18 $M_{y,dx}$=519.71 $M_{y,eq}$=1621.67
[Lin.] $M_{z,sx}$=3.66 $M_{z,dx}$=6.07 $M_{z,eq}$=2.43
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=147.80 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.34 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.05 $\sigma_{m,d}$=-6.37 Sfr.=0.05

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 61 SLU Xl=1.48
Sollecitazioni: N=1266.96 T_z=1620.10 M_y=-643.32 T_y=5.28 M_z=3.85 M_x=-7.64
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.66 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.14
Sollecitazioni: N=931.97 T_z=702.29 M_y=798.68 T_y=-34.17 M_z=118.76 M_x=-20.30
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 26 SLU Xl=0.14
Sollecitazioni: N=113.46 T_z=1793.83 M_y=1880.44 T_y=7.47 M_z=-4.01 M_x=-4.48
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=105.93 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.06 $\sigma_{m,d}$=7.40 Sfr.=0.06

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 25 SLU Xl=0.14
Sollecitazioni: N=-99.50 T_z=1934.49 M_y=1975.18 T_y=7.25 M_z=-3.66 M_x=-4.80
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=2.12 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 25 SLU Xl=0.14

Sollecitazioni: N=-99.50 T_z=1934.49 M_y=1975.18 T_y=7.25 M_z=-3.66 M_x=-4.80
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=19.31
Tensioni: τ_d=2.12 Sfr.=0.11

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 25 SLU Xl=0.14
Sollecitazioni: N=-99.50 T_z=1934.49 M_y=1975.18 T_y=7.25 M_z=-3.66 M_x=-4.80
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.05 $\sigma_{m,d}$=-7.76 Sfr.=0.06

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 25 SLU Xl=0.14
Sollecitazioni: N=-99.50 T_z=1934.49 M_y=1975.18 T_y=7.25 M_z=-3.66 M_x=-4.80
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-7.76 Sfr.=0.06

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU Xl=0.14
Sollecitazioni: N=-539.91 T_z=1808.54 M_y=2008.76 T_y=8.04 M_z=-3.51 M_x=-2.50
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.28 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/24809)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/65485)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/16761)

Asta n. 2053 (-2554 -2569) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=1.64
Sollecitazioni: N=546.74 T_z=242.80 M_y=-564.73 T_y=-10.44 M_z=-13.79 M_x=-2.05
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=164.03 $\lambda_{rel,y}$=0.13 $\lambda_{rel,z}$=0.64 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.95
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.55 $\sigma_{m,d}$=5.43 Sfr.=0.02

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=1.64
Sollecitazioni: N=546.74 T_z=242.80 M_y=-564.73 T_y=-10.44 M_z=-13.79 M_x=-2.05
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.55 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=527.27 T_z=386.36 M_y=-48.71 T_y=-10.44 M_z=3.34 M_x=-2.05
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.64
Sollecitazioni: N=546.74 T_z=242.80 M_y=-564.73 T_y=-10.44 M_z=-13.79 M_x=-2.05
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.55 $\sigma_{m,d}$=5.43 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=527.27 T_z=386.36 M_y=-48.71 T_y=-10.44 M_z=3.34 M_x=-2.05
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=0.81 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=527.27 T_z=386.36 M_y=-48.71 T_y=-10.44 M_z=3.34 M_x=-2.05
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=0.81 Sfr.=0.02

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.64
Sollecitazioni: N=546.74 T_z=242.80 M_y=-564.73 T_y=-10.44 M_z=-13.79 M_x=-2.05
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=5.43 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 62 SLU Xl=1.64
Sollecitazioni: N=661.83 T_z=546.26 M_y=-1778.64 T_y=-24.33 M_z=-34.83 M_x=-7.07
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=164.03 $\lambda_{rel,y}$=0.11 $\lambda_{rel,z}$=0.38 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.34 $\sigma_{m,d}$=7.40 Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 76 SLU Xl=0.33
Sollecitazioni: N=-177.90 T_z=745.29 M_y=-473.61 T_y=-24.25 M_z=0.00 M_x=-2.18
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=164.03 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=1.85 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU Xl=1.64
Sollecitazioni: N=-355.93 T_z=628.49 M_y=-1501.10 T_y=-25.95 M_z=-35.28 M_x=-2.50
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=164.03 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00

Tensioni: $\sigma_{m,d}$=6.32 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU
Sollecitazioni: N=-381.25
[Lin.] $M_{y,sx}$=317.09 $M_{y,dx}$=1501.10 $M_{y,eq}$=-1027.50
[Lin.] $M_{z,sx}$=-7.29 $M_{z,dx}$=-35.28 $M_{z,eq}$=-18.25
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=164.03 $\lambda_{rel,y}$=0.11 $\lambda_{rel,z}$=0.38 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.20 $\sigma_{m,d}$=4.25 Sfr.=0.03

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 61 SLU Xl=1.64
Sollecitazioni: N=1391.09 T_z=411.25 M_y=-1470.80 T_y=-18.75 M_z=-26.91 M_x=-7.64
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.72 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=954.08 T_z=436.43 M_y=-122.03 T_y=-123.62 M_z=84.78 M_x=-20.30
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 62 SLU Xl=1.64
Sollecitazioni: N=661.83 T_z=546.26 M_y=-1778.64 T_y=-24.33 M_z=-34.83 M_x=-7.07
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.34 $\sigma_{m,d}$=7.40 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 25 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=59.17 T_z=764.81 M_y=-519.69 T_y=-25.09 M_z=6.07 M_x=-4.80
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=0.84 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 25 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=59.17 T_z=764.81 M_y=-519.69 T_y=-25.09 M_z=6.07 M_x=-4.80
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=19.31
Tensioni: τ_d=0.84 Sfr.=0.04

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU Xl=1.64
Sollecitazioni: N=-355.93 T_z=628.49 M_y=-1501.10 T_y=-25.95 M_z=-35.28 M_x=-2.50
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.19 $\sigma_{m,d}$=-6.32 Sfr.=0.04

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 25 SLU Xl=1.64
Sollecitazioni: N=84.48 T_z=578.18 M_y=-1621.19 T_y=-25.09 M_z=-35.08 M_x=-4.80
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=6.79 Sfr.=0.05

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-381.25 T_z=815.12 M_y=-317.09 T_y=-25.95 M_z=7.29 M_x=-2.50
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.20 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/92974)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.00 (L/137602)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/72422)

Asta n. 2054 (-2272 118) Trave 24x32 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-48.81 T_z=-133.72 M_y=-148.27 T_y=0.00 M_z=-2.65 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=151.68 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=13.07 Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
Sollecitazioni: N=-55.37
[Par.] $M_{y,sx}$=148.27 $M_{y,dx}$=-69.82 $M_{y,eq}$=-141.76
[Lin.] $M_{z,sx}$=2.65 $M_{z,dx}$=-2.60 $M_{z,eq}$=-2.63
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=151.68 $\lambda_{rel,y}$=0.38 $\lambda_{rel,z}$=0.59 $K_{c,y}$=0.99 $K_{c,z}$=0.96
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.18 $\sigma_{m,d}$=12.51 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=1.38
Sollecitazioni: N=-55.37 T_z=-182.07 M_y=69.82 T_y=0.00 M_z=-2.60 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=1.21 Sfr.=0.03

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-48.81 T_z=-133.72 M_y=-148.27 T_y=0.00 M_z=-2.65 M_x=0.00

Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.15 $\sigma_{m,d}$=-13.07 Sfr.=0.04

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-48.81 T_z=-133.72 M_y=-148.27 T_y=0.00 M_z=-2.65 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=13.07 Sfr.=0.04

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=1.38
Sollecitazioni: N=-55.37 T_z=-182.07 M_y=69.82 T_y=0.00 M_z=-2.60 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.18 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 7 SND Xl=1.38
Sollecitazioni: N=192.10 T_z=-530.92 M_y=554.59 T_y=7.54 M_z=-9.51 M_x=-3.15
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
L=151.68 $\lambda_{rel,y}$=0.26 $\lambda_{rel,z}$=0.35 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.25 $\sigma_{m,d}$=13.85 Sfr.=0.08

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 10 SND Xl=1.29
Sollecitazioni: N=-268.02 T_z=-439.66 M_y=391.71 T_y=-1.13 M_z=0.00 M_x=-1.15
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=151.68 $\lambda_{rel,m}$=0.17 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-9.56 Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-104.45 T_z=-499.29 M_y=-625.52 T_y=0.00 M_z=-4.74 M_x=-1.20
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=151.68 $\lambda_{rel,m}$=0.17 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=15.43 Sfr.=0.10

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 25 SLU
Sollecitazioni: N=-175.16
[Par.] $M_{y,sx}$=523.04 $M_{y,dx}$=-222.41 $M_{y,eq}$=-484.54
[Lin.] $M_{z,sx}$=4.58 $M_{z,dx}$=-4.41 $M_{z,eq}$=-4.51
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=151.68 $\lambda_{rel,y}$=0.26 $\lambda_{rel,z}$=0.35 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.23 $\sigma_{m,d}$=11.98 Sfr.=0.09

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 19 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=238.04 T_z=-444.24 M_y=-151.23 T_y=-7.47 M_z=13.09 M_x=-3.14
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.31 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=123.53 T_z=-385.31 M_y=-150.31 T_y=-11.75 M_z=20.88 M_x=-4.47
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 7 SND Xl=1.38
Sollecitazioni: N=192.10 T_z=-530.92 M_y=554.59 T_y=7.54 M_z=-9.51 M_x=-3.15
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.25 $\sigma_{m,d}$=13.85 Sfr.=0.08

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 25 SLU Xl=1.38
Sollecitazioni: N=-175.16 T_z=-571.12 M_y=222.41 T_y=0.00 M_z=-4.41 M_x=-1.19
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=1.56 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 25 SLU Xl=1.38
Sollecitazioni: N=-175.16 T_z=-571.12 M_y=222.41 T_y=0.00 M_z=-4.41 M_x=-1.19
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=19.31
Tensioni: τ_d=1.56 Sfr.=0.08

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-104.45 T_z=-499.29 M_y=-625.52 T_y=0.00 M_z=-4.74 M_x=-1.20
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.14 $\sigma_{m,d}$=-15.43 Sfr.=0.10

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-104.45 T_z=-499.29 M_y=-625.52 T_y=0.00 M_z=-4.74 M_x=-1.20
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=15.43 Sfr.=0.10

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 7 SND Xl=1.38
Sollecitazioni: N=-342.22 T_z=128.44 M_y=-362.23 T_y=-7.43 M_z=4.44 M_x=-3.15
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.45 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/16989)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 42 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/24138)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/13631)

Asta n. 2054 (1010 -2272) Trave 24x32 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=36.61 T_z=496.05 M_y=500.09 T_y=-18.92 M_z=23.39 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
  L=157.47 $\lambda_{rel,y}$=0.39 $\lambda_{rel,z}$=0.61 $K_{c,y}$=0.99 $K_{c,z}$=0.95
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.12 $\sigma_{m,d}$=46.01 Sfr.=0.16

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=36.61 T_z=496.05 M_y=500.09 T_y=-18.92 M_z=23.39 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.12 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=36.61 T_z=496.05 M_y=500.09 T_y=-18.92 M_z=23.39 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.12 $\sigma_{m,d}$=46.01 Sfr.=0.15

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=36.61 T_z=496.05 M_y=500.09 T_y=-18.92 M_z=23.39 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=3.31 Sfr.=0.08

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=36.61 T_z=496.05 M_y=500.09 T_y=-18.92 M_z=23.39 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-46.01 Sfr.=0.15

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 62 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=170.26 T_z=1865.87 M_y=1897.23 T_y=-30.74 M_z=37.58 M_x=-1.20
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=157.47 $\lambda_{rel,y}$=0.27 $\lambda_{rel,z}$=0.36 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.22 $\sigma_{m,d}$=47.54 Sfr.=0.32

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 10 SND Xl=1.57
  Sollecitazioni: N=-97.25 T_z=682.03 M_y=-152.32 T_y=-5.63 M_z=0.00 M_x=-1.15
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=157.47 $\lambda_{rel,m}$=0.17 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=3.72 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 19 SND Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-99.22 T_z=860.15 M_y=997.99 T_y=-65.26 M_z=74.43 M_x=-3.14
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=157.47 $\lambda_{rel,m}$=0.17 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-26.79 Sfr.=0.14

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 19 SND
  Sollecitazioni: N=-105.76
  [Par.] $M_{y,sx}$=-997.99 $M_{y,dx}$=152.92 $M_{y,eq}$=748.49
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-74.43 $M_{z,dx}$=-18.48 $M_{z,eq}$=37.27
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=157.47 $\lambda_{rel,y}$=0.27 $\lambda_{rel,z}$=0.36 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.14 $\sigma_{m,d}$=-19.49 Sfr.=0.11

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 61 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=183.55 T_z=1696.27 M_y=1748.16 T_y=-27.20 M_z=33.03 M_x=-1.09
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.24 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=136.21 T_z=234.47 M_y=142.09 T_y=-80.08 M_z=88.06 M_x=-4.47
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 62 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=170.26 T_z=1865.87 M_y=1897.23 T_y=-30.74 M_z=37.58 M_x=-1.20
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.22 $\sigma_{m,d}$=47.54 Sfr.=0.32

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 62 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=170.26 T_z=1865.87 M_y=1897.23 T_y=-30.74 M_z=37.58 M_x=-1.20
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=5.10 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.06

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=170.26 T_z=1865.87 M_y=1897.23 T_y=-30.74 M_z=37.58 M_x=-1.20
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=5.10 Sfr.=0.23

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 19 SND Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-99.22 T_z=860.15 M_y=997.99 T_y=-65.26 M_z=74.43 M_x=-3.14
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.13 $\sigma_{m,d}$=-26.79 Sfr.=0.14

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=170.26 T_z=1865.87 M_y=1897.23 T_y=-30.74 M_z=37.58 M_x=-1.20
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-47.54 Sfr.=0.32

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 7 SND Xl=1.57
  Sollecitazioni: N=-145.14 T_z=773.63 M_y=-153.09 T_y=27.42 M_z=13.18 M_x=-3.15
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.19 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.03 (L/4236)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.02 (L/6931)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.04 (L/3234)

Asta n. 2054 (-2319 1010) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=0.95
  Sollecitazioni: N=-1135.64 T_z=-2012.47 M_y=2415.50 T_y=2.10 M_z=-5.09 M_x=5.77
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=114.92 $\lambda_{rel,m}$=0.37 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-20.93 Sfr.=0.08

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
  Sollecitazioni: N=-1135.64
  [Lin.] $M_{y,sx}$=-541.12 $M_{y,dx}$=-2415.50 $M_{y,eq}$=1665.75
  [Lin.] $M_{z,sx}$=7.09 $M_{z,dx}$=-5.09 $M_{z,eq}$=-6.29
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=114.92 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.45 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.98
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.14 $\sigma_{m,d}$=-14.55 Sfr.=0.06

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-1124.35 T_z=-1929.23 M_y=541.12 T_y=2.10 M_z=-7.09 M_x=5.77
  Resistenze: K_{fi}=1.25
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=0.95
  Sollecitazioni: N=-1135.64 T_z=-2012.47 M_y=2415.50 T_y=2.10 M_z=-5.09 M_x=5.77
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=4.24 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.95
  Sollecitazioni: N=-1135.64 T_z=-2012.47 M_y=2415.50 T_y=2.10 M_z=-5.09 M_x=5.77
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=4.24 Sfr.=0.10

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.95
  Sollecitazioni: N=-1135.64 T_z=-2012.47 M_y=2415.50 T_y=2.10 M_z=-5.09 M_x=5.77
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.14 $\sigma_{m,d}$=-20.93 Sfr.=0.07

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.95
  Sollecitazioni: N=-1135.64 T_z=-2012.47 M_y=2415.50 T_y=2.10 M_z=-5.09 M_x=5.77
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-20.93 Sfr.=0.07

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.95
  Sollecitazioni: N=-1135.64 T_z=-2012.47 M_y=2415.50 T_y=2.10 M_z=-5.09 M_x=5.77
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.14 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 35 SLU Xl=0.51
  Sollecitazioni: N=-2330.63 T_z=-4328.24 M_y=3471.66 T_y=10.27 M_z=0.00 M_x=7.51
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=114.92 $\lambda_{rel,m}$=0.23 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-13.56 Sfr.=0.09

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 25 SLU Xl=0.95
  Sollecitazioni: N=-3117.01 T_z=-5885.61 M_y=7330.54 T_y=-4.81 M_z=-16.75 M_x=9.35
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=114.92 $\lambda_{rel,m}$=0.23 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-28.85 Sfr.=0.22

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 25 SLU
  Sollecitazioni: N=-3117.01
  [Lin.] $M_{y,sx}$=-1784.49 $M_{y,dx}$=-7330.54 $M_{y,eq}$=5112.12
  [Lin.] $M_{z,sx}$=12.17 $M_{z,dx}$=-16.75 $M_{z,eq}$=-14.92
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=114.92 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.26 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.62 $\sigma_{m,d}$=-20.16 Sfr.=0.16

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 25 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-3102.33 T_z=-5777.41 M_y=1784.49 T_y=-4.81 M_z=-12.17 M_x=9.35
  Resistenze: K_{mod}=0.80
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 62 SLU Xl=0.95
  Sollecitazioni: N=-3215.17 T_z=-6748.28 M_y=8102.23 T_y=-9.45 M_z=-18.03 M_x=9.57
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=7.38 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.12

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=0.95
  Sollecitazioni: N=-3215.17 T_z=-6748.28 M_y=8102.23 T_y=-9.45 M_z=-18.03 M_x=9.57
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=7.38 Sfr.=0.34

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 25 SLU Xl=0.95
  Sollecitazioni: N=-3117.01 T_z=-5885.61 M_y=7330.54 T_y=-4.81 M_z=-16.75 M_x=9.35
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.62 $\sigma_{m,d}$=-28.85 Sfr.=0.22

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 25 SLU Xl=0.95
  Sollecitazioni: N=-3117.01 T_z=-5885.61 M_y=7330.54 T_y=-4.81 M_z=-16.75 M_x=9.35
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-28.85 Sfr.=0.22

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 25 SLU Xl=0.95
  Sollecitazioni: N=-3117.01 T_z=-5885.61 M_y=7330.54 T_y=-4.81 M_z=-16.75 M_x=9.35
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.62 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/9452)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/16760)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.01 (L/7022)

Asta n. 2054 (-2338 -2319) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-1047.74 T_z=-1364.38 M_y=-1165.68 T_y=7.73 M_z=-16.42 M_x=5.77
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=120.72 $\lambda_{rel,m}$=0.38 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=10.69 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
  Sollecitazioni: N=-1062.07
  [Par.] $M_{y,sx}$=1165.68 $M_{y,dx}$=-545.21 $M_{y,eq}$=-1112.08
  [Lin.] $M_{z,sx}$=16.42 $M_{z,dx}$=-7.09 $M_{z,eq}$=-12.69
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=120.72 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.47 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.98
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.07 $\sigma_{m,d}$=10.07 Sfr.=0.04

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-1047.74 T_z=-1364.38 M_y=-1165.68 T_y=7.73 M_z=-16.42 M_x=5.77
  Resistenze: K_{fi}=1.25
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=1.21
  Sollecitazioni: N=-1062.07 T_z=-1470.03 M_y=545.21 T_y=7.73 M_z=-7.09 M_x=5.77
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=3.10 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=1.21
  Sollecitazioni: N=-1062.07 T_z=-1470.03 M_y=545.21 T_y=7.73 M_z=-7.09 M_x=5.77
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75

Tensioni: τ_d=3.10 Sfr.=0.07

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1047.74 T_z=-1364.38 M_y=-1165.68 T_y=7.73 M_z=-16.42 M_x=5.77
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.05 $\sigma_{m,d}$=-10.69 Sfr.=0.03

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1047.74 T_z=-1364.38 M_y=-1165.68 T_y=7.73 M_z=-16.42 M_x=5.77
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=10.69 Sfr.=0.03

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=1.21
Sollecitazioni: N=-1062.07 T_z=-1470.03 M_y=545.21 T_y=7.73 M_z=-7.09 M_x=5.77
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.07 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 35 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-2155.99 T_z=-3040.75 M_y=-2452.83 T_y=-3.83 M_z=0.00 M_x=7.51
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=120.72 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=9.58 Sfr.=0.06

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-2976.15 T_z=-4726.98 M_y=-4036.27 T_y=9.82 M_z=-20.89 M_x=9.57
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=120.72 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=16.04 Sfr.=0.11

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 62 SLU
Sollecitazioni: N=-2994.78
[Par.] $M_{y,sx}$=4036.27 $M_{y,dx}$=-1753.20 $M_{y,eq}$=-3763.16
[Lin.] $M_{z,sx}$=20.89 $M_{z,dx}$=-9.04 $M_{z,eq}$=-16.15
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=120.72 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.28 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.56 $\sigma_{m,d}$=14.91 Sfr.=0.11

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 25 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-2877.98 T_z=-4123.48 M_y=-3262.17 T_y=6.98 M_z=-20.59 M_x=9.35
Resistenze: K_{mod}=0.80
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 62 SLU Xl=1.21
Sollecitazioni: N=-2994.78 T_z=-4864.33 M_y=1753.20 T_y=9.82 M_z=-9.04 M_x=9.57
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=5.32 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.06

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=1.21
Sollecitazioni: N=-2994.78 T_z=-4864.33 M_y=1753.20 T_y=9.82 M_z=-9.04 M_x=9.57
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=5.32 Sfr.=0.24

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-2976.15 T_z=-4726.98 M_y=-4036.27 T_y=9.82 M_z=-20.89 M_x=9.57
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.55 $\sigma_{m,d}$=-16.04 Sfr.=0.11

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-2976.15 T_z=-4726.98 M_y=-4036.27 T_y=9.82 M_z=-20.89 M_x=9.57
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=16.04 Sfr.=0.11

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 25 SLU Xl=1.21
Sollecitazioni: N=-2896.62 T_z=-4260.83 M_y=1798.74 T_y=6.98 M_z=-12.17 M_x=9.35
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.51 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/13872)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/24111)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/10333)

Asta n. 2054 (-2372 -2338) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-969.80 T_z=-789.88 M_y=-2177.48 T_y=-13.78 M_z=0.00 M_x=5.77
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=120.72 $\lambda_{rel,m}$=0.38 K_{crit}=1.00

Tensioni: $\sigma_{m,d}$=18.67 Sfr.=0.07

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=0.16
Sollecitazioni: N=-971.71 T_z=-803.97 M_y=-2049.21 T_y=-13.78 M_z=-2.00 M_x=5.77
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=120.72 $\lambda_{rel,m}$=0.38 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=17.66 Sfr.=0.06

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
Sollecitazioni: N=-984.13
[Lin.] $M_{y,sx}$=2177.48 $M_{y,dx}$=1160.14 $M_{y,eq}$=-1770.55
[Lin.] $M_{z,sx}$=-0.21 $M_{z,dx}$=-16.42 $M_{z,eq}$=-9.77
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=120.72 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.47 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.98
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.99 $\sigma_{m,d}$=15.59 Sfr.=0.06

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-969.80 T_z=-789.88 M_y=-2177.48 T_y=-13.78 M_z=0.00 M_x=5.77
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=1.21
Sollecitazioni: N=-984.13 T_z=-895.54 M_y=-1160.14 T_y=-13.78 M_z=-16.42 M_x=5.77
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=1.89 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=1.21
Sollecitazioni: N=-984.13 T_z=-895.54 M_y=-1160.14 T_y=-13.78 M_z=-16.42 M_x=5.77
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=1.89 Sfr.=0.04

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-969.80 T_z=-789.88 M_y=-2177.48 T_y=-13.78 M_z=0.00 M_x=5.77
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.97 $\sigma_{m,d}$=-18.67 Sfr.=0.06

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-969.80 T_z=-789.88 M_y=-2177.48 T_y=-13.78 M_z=0.00 M_x=5.77
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=18.67 Sfr.=0.06

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=1.21
Sollecitazioni: N=-984.13 T_z=-895.54 M_y=-1160.14 T_y=-13.78 M_z=-16.42 M_x=5.77
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.99 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 62 SLU Xl=0.08
Sollecitazioni: N=-2748.24 T_z=-2781.53 M_y=-7223.00 T_y=-18.26 M_z=0.00 M_x=9.58
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=120.72 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=28.21 Sfr.=0.19

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-2747.00 T_z=-2772.38 M_y=-7446.49 T_y=-18.26 M_z=1.15 M_x=9.58
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=120.72 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=29.10 Sfr.=0.20

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 62 SLU
Sollecitazioni: N=-2765.63
[Lin.] $M_{y,sx}$=7446.49 $M_{y,dx}$=4016.70 $M_{y,eq}$=-6074.58
[Lin.] $M_{z,sx}$=-1.15 $M_{z,dx}$=-20.89 $M_{z,eq}$=-12.08
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=120.72 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.28 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.44 $\sigma_{m,d}$=23.89 Sfr.=0.17

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 25 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-2648.84 T_z=-2434.42 M_y=-6267.41 T_y=-17.19 M_z=0.00 M_x=9.35
Resistenze: K_{mod}=0.80
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 62 SLU Xl=1.21
Sollecitazioni: N=-2765.63 T_z=-2909.73 M_y=-4016.70 T_y=-18.26 M_z=-20.89 M_x=9.58
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=3.18 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=1.21
Sollecitazioni: N=-2765.63 T_z=-2909.73 M_y=-4016.70 T_y=-18.26 M_z=-20.89 M_x=9.58
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72

Tensioni: τ_d=3.18 Sfr.=0.15

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-2747.00 T_z=-2772.38 M_y=-7446.49 T_y=-18.26 M_z=1.15 M_x=9.58
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.43 $\sigma_{m,d}$=-29.10 Sfr.=0.20

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-2747.00 T_z=-2772.38 M_y=-7446.49 T_y=-18.26 M_z=1.15 M_x=9.58
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=29.10 Sfr.=0.20

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 25 SLU Xl=1.21
Sollecitazioni: N=-2667.47 T_z=-2571.77 M_y=-3245.61 T_y=-17.19 M_z=-20.59 M_x=9.35
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.39 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/11970)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/21010)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/8883)

Asta n. 2054 (-2406 -2372) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 87 SLU I Xl=1.26
Sollecitazioni: N=-905.02 T_z=-312.33 M_y=-2173.15 T_y=-16.38 M_z=0.00 M_x=5.77
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=125.93 $\lambda_{rel,m}$=0.38 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=18.63 Sfr.=0.07

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-890.07 T_z=-202.12 M_y=-2497.07 T_y=-16.38 M_z=20.84 M_x=5.77
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=125.93 $\lambda_{rel,m}$=0.38 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=22.29 Sfr.=0.08

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
Sollecitazioni: N=-905.02
[Lin.] $M_{y,sx}$=2497.07 $M_{y,dx}$=2173.15 $M_{y,eq}$=-2367.50
[Lin.] $M_{z,sx}$=-20.84 $M_{z,dx}$=0.21 $M_{z,eq}$=12.59
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=125.93 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.49 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.98
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.91 $\sigma_{m,d}$=20.83 Sfr.=0.08

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-890.07 T_z=-202.12 M_y=-2497.07 T_y=-16.38 M_z=20.84 M_x=5.77
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=1.26
Sollecitazioni: N=-905.02 T_z=-312.33 M_y=-2173.15 T_y=-16.38 M_z=0.00 M_x=5.77
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=0.66 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=1.26
Sollecitazioni: N=-905.02 T_z=-312.33 M_y=-2173.15 T_y=-16.38 M_z=0.00 M_x=5.77
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=0.66 Sfr.=0.02

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-890.07 T_z=-202.12 M_y=-2497.07 T_y=-16.38 M_z=20.84 M_x=5.77
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.89 $\sigma_{m,d}$=-22.29 Sfr.=0.07

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-890.07 T_z=-202.12 M_y=-2497.07 T_y=-16.38 M_z=20.84 M_x=5.77
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=22.29 Sfr.=0.07

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=1.26
Sollecitazioni: N=-905.02 T_z=-312.33 M_y=-2173.15 T_y=-16.38 M_z=0.00 M_x=5.77
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.91 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 25 SLU Xl=1.26
Sollecitazioni: N=-2434.05 T_z=-850.95 M_y=-6255.39 T_y=-19.68 M_z=0.00 M_x=9.35
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=125.93 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00

Tensioni: $\sigma_{m,d}$=24.44 Sfr.=0.18

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-2512.78 T_z=-774.34 M_y=-8498.00 T_y=-18.49 M_z=24.43 M_x=9.58
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=125.93 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=33.51 Sfr.=0.22

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 62 SLU
Sollecitazioni: N=-2532.21
[Lin.] $M_{y,sx}$=8498.00 $M_{y,dx}$=7432.69 $M_{y,eq}$=-8071.88
[Lin.] $M_{z,sx}$=-24.43 $M_{z,dx}$=1.15 $M_{z,eq}$=15.12
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=125.93 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.32 $\sigma_{m,d}$=31.73 Sfr.=0.22

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 25 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-2414.62 T_z=-707.67 M_y=-7236.76 T_y=-19.68 M_z=24.95 M_x=9.35
Resistenze: K_{mod}=0.80
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 25 SLU Xl=1.26
Sollecitazioni: N=-2434.05 T_z=-850.95 M_y=-6255.39 T_y=-19.68 M_z=0.00 M_x=9.35
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=0.93 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 25 SLU Xl=1.26
Sollecitazioni: N=-2434.05 T_z=-850.95 M_y=-6255.39 T_y=-19.68 M_z=0.00 M_x=9.35
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=19.31
Tensioni: τ_d=0.93 Sfr.=0.05

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-2512.78 T_z=-774.34 M_y=-8498.00 T_y=-18.49 M_z=24.43 M_x=9.58
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.31 $\sigma_{m,d}$=-33.51 Sfr.=0.22

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-2512.78 T_z=-774.34 M_y=-8498.00 T_y=-18.49 M_z=24.43 M_x=9.58
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=33.51 Sfr.=0.22

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 25 SLU Xl=1.26
Sollecitazioni: N=-2434.05 T_z=-850.95 M_y=-6255.39 T_y=-19.68 M_z=0.00 M_x=9.35
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.27 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/12575)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/22192)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/9364)

Asta n. 2054 (-2438 -2406) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=1.16
Sollecitazioni: N=-830.73 T_z=236.04 M_y=-2496.46 T_y=14.51 M_z=20.84 M_x=5.77
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=115.52 $\lambda_{rel,m}$=0.37 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=22.29 Sfr.=0.08

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
Sollecitazioni: N=-830.73
[Lin.] $M_{y,sx}$=2165.39 $M_{y,dx}$=2496.46 $M_{y,eq}$=-2364.03
[Lin.] $M_{z,sx}$=-4.08 $M_{z,dx}$=20.84 $M_{z,eq}$=14.14
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=115.52 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.45 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.98
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.83 $\sigma_{m,d}$=20.87 Sfr.=0.08

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-817.02 T_z=337.14 M_y=-2165.39 T_y=14.51 M_z=4.08 M_x=5.77
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-817.02 T_z=337.14 M_y=-2165.39 T_y=14.51 M_z=4.08 M_x=5.77
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=0.71 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.00

Sollecitazioni: N=-817.02 T_z=337.14 M_y=-2165.39 T_y=14.51 M_z=4.08 M_x=5.77
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=0.71 Sfr.=0.02

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.16
Sollecitazioni: N=-830.73 T_z=236.04 M_y=-2496.46 T_y=14.51 M_z=20.84 M_x=5.77
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.83 $\sigma_{m,d}$=-22.29 Sfr.=0.07

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.16
Sollecitazioni: N=-830.73 T_z=236.04 M_y=-2496.46 T_y=14.51 M_z=20.84 M_x=5.77
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=22.29 Sfr.=0.07

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=1.16
Sollecitazioni: N=-830.73 T_z=236.04 M_y=-2496.46 T_y=14.51 M_z=20.84 M_x=5.77
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.83 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 62 SLU Xl=1.16
Sollecitazioni: N=-2316.21 T_z=923.97 M_y=-8497.42 T_y=17.31 M_z=24.43 M_x=9.58
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=115.52 $\lambda_{rel,m}$=0.23 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=33.51 Sfr.=0.22

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 62 SLU
Sollecitazioni: N=-2316.21
[Lin.] $M_{y,sx}$=7354.11 $M_{y,dx}$=8497.42 $M_{y,eq}$=-8040.10
[Lin.] $M_{z,sx}$=-4.44 $M_{z,dx}$=24.43 $M_{z,eq}$=16.43
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=115.52 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.27 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.21 $\sigma_{m,d}$=31.62 Sfr.=0.22

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 25 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-2200.22 T_z=873.91 M_y=-6302.07 T_y=16.99 M_z=5.32 M_x=9.35
Resistenze: K_{mod}=0.80
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-2298.38 T_z=1055.40 M_y=-7354.11 T_y=17.31 M_z=4.44 M_x=9.58
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=1.15 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-2298.38 T_z=1055.40 M_y=-7354.11 T_y=17.31 M_z=4.44 M_x=9.58
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=1.15 Sfr.=0.05

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 62 SLU Xl=1.16
Sollecitazioni: N=-2316.21 T_z=923.97 M_y=-8497.42 T_y=17.31 M_z=24.43 M_x=9.58
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.21 $\sigma_{m,d}$=-33.51 Sfr.=0.22

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=1.16
Sollecitazioni: N=-2316.21 T_z=923.97 M_y=-8497.42 T_y=17.31 M_z=24.43 M_x=9.58
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=33.51 Sfr.=0.22

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 25 SLU Xl=1.16
Sollecitazioni: N=-2218.04 T_z=742.48 M_y=-7235.71 T_y=16.99 M_z=24.95 M_x=9.35
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.16 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/18215)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/31877)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/13610)

Asta n. 2054 (-2466 -2438) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=1.21
Sollecitazioni: N=-754.61 T_z=797.28 M_y=-2168.44 T_y=1.68 M_z=4.08 M_x=5.77
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=120.72 $\lambda_{rel,m}$=0.38 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=18.77 Sfr.=0.07

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
Sollecitazioni: N=-754.61

[Lin.] $M_{y,sx}$=1142.19 $M_{y,dx}$=2168.44 $M_{y,eq}$=-1757.94
[Lin.] $M_{z,sx}$=-2.05 $M_{z,dx}$=4.08 $M_{z,eq}$=3.27
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=120.72 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.47 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.98
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.76 $\sigma_{m,d}$=15.21 Sfr.=0.06

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-740.27 T_z=902.93 M_y=-1142.19 T_y=1.68 M_z=2.05 M_x=5.77
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-740.27 T_z=902.93 M_y=-1142.19 T_y=1.68 M_z=2.05 M_x=5.77
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=1.90 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-740.27 T_z=902.93 M_y=-1142.19 T_y=1.68 M_z=2.05 M_x=5.77
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=1.90 Sfr.=0.04

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.21
Sollecitazioni: N=-754.61 T_z=797.28 M_y=-2168.44 T_y=1.68 M_z=4.08 M_x=5.77
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.76 $\sigma_{m,d}$=-18.77 Sfr.=0.06

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.21
Sollecitazioni: N=-754.61 T_z=797.28 M_y=-2168.44 T_y=1.68 M_z=4.08 M_x=5.77
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=18.77 Sfr.=0.06

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=1.21
Sollecitazioni: N=-754.61 T_z=797.28 M_y=-2168.44 T_y=1.68 M_z=4.08 M_x=5.77
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.76 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 36 SLU Xl=1.03
Sollecitazioni: N=-1974.08 T_z=2412.43 M_y=-5895.85 T_y=-14.96 M_z=0.00 M_x=8.61
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=120.72 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=23.03 Sfr.=0.15

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 62 SLU Xl=1.21
Sollecitazioni: N=-2092.21 T_z=2835.19 M_y=-7365.85 T_y=-2.96 M_z=4.44 M_x=9.57
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=120.72 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=28.83 Sfr.=0.19

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 62 SLU
Sollecitazioni: N=-2092.21
[Lin.] $M_{y,sx}$=3860.28 $M_{y,dx}$=7365.85 $M_{y,eq}$=-5963.62
[Lin.] $M_{z,sx}$=-8.01 $M_{z,dx}$=4.44 $M_{z,eq}$=6.58
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=120.72 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.28 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.09 $\sigma_{m,d}$=23.38 Sfr.=0.16

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 25 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1975.41 T_z=2531.26 M_y=-3338.87 T_y=-1.44 M_z=7.06 M_x=9.35
Resistenze: K_{mod}=0.80
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-2073.57 T_z=2972.54 M_y=-3860.28 T_y=-2.96 M_z=8.01 M_x=9.57
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=3.25 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-2073.57 T_z=2972.54 M_y=-3860.28 T_y=-2.96 M_z=8.01 M_x=9.57
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=3.25 Sfr.=0.15

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 62 SLU Xl=1.21
Sollecitazioni: N=-2092.21 T_z=2835.19 M_y=-7365.85 T_y=-2.96 M_z=4.44 M_x=9.57
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.09 $\sigma_{m,d}$=-28.83 Sfr.=0.19

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=1.21
Sollecitazioni: N=-2092.21 T_z=2835.19 M_y=-7365.85 T_y=-2.96 M_z=4.44 M_x=9.57
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70

Tensioni: $\sigma_{m,d}$=28.83 Sfr.=0.19

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 25 SLU Xl=1.21
Sollecitazioni: N=-1994.04 T_z=2393.91 M_y=-6311.72 T_y=-1.44 M_z=5.32 M_x=9.35
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.04 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/27222)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/48686)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/20334)

Asta n. 2054 (-2501 -2466) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=1.21
Sollecitazioni: N=-676.68 T_z=1371.77 M_y=-1147.27 T_y=0.00 M_z=2.05 M_x=5.77
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=120.72 $\lambda_{rel,m}$=0.38 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=9.92 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
Sollecitazioni: N=-676.68
[Par.] $M_{y,sx}$=-572.55 $M_{y,dx}$=1147.27 $M_{y,eq}$=-1117.88
[Lin.] $M_{z,sx}$=-2.34 $M_{z,dx}$=2.05 $M_{z,eq}$=2.22
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=120.72 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.47 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.98
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.68 $\sigma_{m,d}$=9.68 Sfr.=0.04

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-662.35 T_z=1477.43 M_y=572.55 T_y=0.00 M_z=2.34 M_x=5.77
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-662.35 T_z=1477.43 M_y=572.55 T_y=0.00 M_z=2.34 M_x=5.77
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=3.11 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-662.35 T_z=1477.43 M_y=572.55 T_y=0.00 M_z=2.34 M_x=5.77
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=3.11 Sfr.=0.07

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.21
Sollecitazioni: N=-676.68 T_z=1371.77 M_y=-1147.27 T_y=0.00 M_z=2.05 M_x=5.77
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.68 $\sigma_{m,d}$=-9.92 Sfr.=0.03

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.21
Sollecitazioni: N=-676.68 T_z=1371.77 M_y=-1147.27 T_y=0.00 M_z=2.05 M_x=5.77
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=9.92 Sfr.=0.03

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=1.21
Sollecitazioni: N=-676.68 T_z=1371.77 M_y=-1147.27 T_y=0.00 M_z=2.05 M_x=5.77
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.68 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 49 SLU Xl=1.21
Sollecitazioni: N=-1779.88 T_z=4084.25 M_y=-3354.75 T_y=4.77 M_z=0.00 M_x=10.02
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=120.72 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=13.10 Sfr.=0.09

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 62 SLU Xl=1.21
Sollecitazioni: N=-1863.11 T_z=4789.79 M_y=-3878.92 T_y=3.82 M_z=8.01 M_x=9.58
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=120.72 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=15.26 Sfr.=0.10

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 62 SLU
Sollecitazioni: N=-1863.11
[Par.] $M_{y,sx}$=-1986.37 $M_{y,dx}$=3878.92 $M_{y,eq}$=-3812.44
[Lin.] $M_{z,sx}$=-3.40 $M_{z,dx}$=8.01 $M_{z,eq}$=6.16
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=120.72 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.28 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.97 $\sigma_{m,d}$=14.97 Sfr.=0.11

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 25 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-1746.30 T_z=4220.32 M_y=1657.48 T_y=1.74 M_z=4.97 M_x=9.35
  Resistenze: K_{mod}=0.80
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 62 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-1844.47 T_z=4927.14 M_y=1986.37 T_y=3.82 M_z=3.40 M_x=9.58
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=5.39 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.06

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-1844.47 T_z=4927.14 M_y=1986.37 T_y=3.82 M_z=3.40 M_x=9.58
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=5.39 Sfr.=0.25

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 62 SLU Xl=1.21
  Sollecitazioni: N=-1863.11 T_z=4789.79 M_y=-3878.92 T_y=3.82 M_z=8.01 M_x=9.58
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.97 $\sigma_{m,d}$=-15.26 Sfr.=0.10

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=1.21
  Sollecitazioni: N=-1863.11 T_z=4789.79 M_y=-3878.92 T_y=3.82 M_z=8.01 M_x=9.58
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=15.26 Sfr.=0.10

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 25 SLU Xl=1.21
  Sollecitazioni: N=-1764.94 T_z=4082.97 M_y=-3354.52 T_y=1.74 M_z=7.06 M_x=9.35
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.92 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/18019)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.00 (L/31256)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/13395)

Asta n. 2054 (2032 -2501) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-584.41 T_z=2051.83 M_y=2726.32 T_y=-4.09 M_z=6.74 M_x=5.77
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=127.51 $\lambda_{rel,m}$=0.39 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-23.66 Sfr.=0.09

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
  Sollecitazioni: N=-597.20
  [Lin.] $M_{y,sx}$=-2726.32 $M_{y,dx}$=-567.38 $M_{y,eq}$=1862.74
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-6.74 $M_{z,dx}$=2.34 $M_{z,eq}$=4.98
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=127.51 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.50 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.98
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.60 $\sigma_{m,d}$=-16.18 Sfr.=0.06

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-584.41 T_z=2051.83 M_y=2726.32 T_y=-4.09 M_z=6.74 M_x=5.77
  Resistenze: K_{fi}=1.25
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-584.41 T_z=2051.83 M_y=2726.32 T_y=-4.09 M_z=6.74 M_x=5.77
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=4.32 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-584.41 T_z=2051.83 M_y=2726.32 T_y=-4.09 M_z=6.74 M_x=5.77
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=4.32 Sfr.=0.10

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-584.41 T_z=2051.83 M_y=2726.32 T_y=-4.09 M_z=6.74 M_x=5.77
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hz}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.59 $\sigma_{m,d}$=-23.66 Sfr.=0.08

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-584.41 T_z=2051.83 M_y=2726.32 T_y=-4.09 M_z=6.74 M_x=5.77
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-23.66 Sfr.=0.08

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=1.28
  Sollecitazioni: N=-597.20 T_z=1957.58 M_y=567.38 T_y=-4.09 M_z=2.34 M_x=5.77

Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.60 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 51 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-1186.59 T_z=4430.44 M_y=5930.82 T_y=-6.77 M_z=0.00 M_x=9.42
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=127.51 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-23.17 Sfr.=0.16

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 62 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-1611.70 T_z=6915.62 M_y=9349.11 T_y=-14.41 M_z=18.92 M_x=9.57
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=127.51 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-36.77 Sfr.=0.25

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 62 SLU
Sollecitazioni: N=-1628.32
[Lin.] $M_{y,sx}$=-9349.11 $M_{y,dx}$=-1967.42 $M_{y,eq}$=6396.44
[Lin.] $M_{z,sx}$=-18.92 $M_{z,dx}$=3.40 $M_{z,eq}$=12.71
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=127.51 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.85 $\sigma_{m,d}$=-25.15 Sfr.=0.17

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 25 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-1513.54 T_z=5935.79 M_y=7968.02 T_y=-10.61 M_z=16.39 M_x=9.35
Resistenze: K_{mod}=0.80
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 62 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-1611.70 T_z=6915.62 M_y=9349.11 T_y=-14.41 M_z=18.92 M_x=9.57
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=7.56 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.12

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-1611.70 T_z=6915.62 M_y=9349.11 T_y=-14.41 M_z=18.92 M_x=9.57
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=7.56 Sfr.=0.35

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 62 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-1611.70 T_z=6915.62 M_y=9349.11 T_y=-14.41 M_z=18.92 M_x=9.57
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.84 $\sigma_{m,d}$=-36.77 Sfr.=0.25

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-1611.70 T_z=6915.62 M_y=9349.11 T_y=-14.41 M_z=18.92 M_x=9.57
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-36.77 Sfr.=0.25

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 25 SLU Xl=1.28
Sollecitazioni: N=-1530.16 T_z=5813.26 M_y=1641.54 T_y=-10.61 M_z=4.97 M_x=9.35
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.80 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.02 (L/5377)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/9449)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.03 (L/4004)

Asta n. 2054 (2041 2032) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-30.27 T_z=-978.60 M_y=966.71 T_y=-11.28 M_z=0.00 M_x=-23.92
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=201.83 $\lambda_{rel,m}$=0.48 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-8.29 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=1.82
Sollecitazioni: N=-49.52 T_z=-1120.55 M_y=2669.07 T_y=-11.28 M_z=-19.28 M_x=-23.92
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=201.83 $\lambda_{rel,m}$=0.48 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-23.70 Sfr.=0.08

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
Sollecitazioni: N=-49.52
[Lin.] $M_{y,sx}$=-966.71 $M_{y,dx}$=-2669.07 $M_{y,eq}$=1988.12
[Lin.] $M_{z,sx}$=0.98 $M_{z,dx}$=-19.28 $M_{z,eq}$=-11.96
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=201.83 $\lambda_{rel,y}$=0.16 $\lambda_{rel,z}$=0.78 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.90

Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.05 $\sigma_{m,d}$=-17.55 Sfr.=0.06

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-30.27 T_z=-978.60 M_y=966.71 T_y=-11.28 M_z=0.00 M_x=-23.92
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=1.82
Sollecitazioni: N=-49.52 T_z=-1120.55 M_y=2669.07 T_y=-11.28 M_z=-19.28 M_x=-23.92
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=2.36 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=1.82
Sollecitazioni: N=-49.52 T_z=-1120.55 M_y=2669.07 T_y=-11.28 M_z=-19.28 M_x=-23.92
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=2.36 Sfr.=0.05

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.82
Sollecitazioni: N=-49.52 T_z=-1120.55 M_y=2669.07 T_y=-11.28 M_z=-19.28 M_x=-23.92
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.05 $\sigma_{m,d}$=-23.70 Sfr.=0.08

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.82
Sollecitazioni: N=-49.52 T_z=-1120.55 M_y=2669.07 T_y=-11.28 M_z=-19.28 M_x=-23.92
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-23.70 Sfr.=0.08

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=1.82
Sollecitazioni: N=-49.52 T_z=-1120.55 M_y=2669.07 T_y=-11.28 M_z=-19.28 M_x=-23.92
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.05 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 77 SLU Xl=1.82
Sollecitazioni: N=14.12 T_z=-1864.39 M_y=4430.49 T_y=-15.87 M_z=-27.15 M_x=-35.37
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=201.83 $\lambda_{rel,y}$=0.14 $\lambda_{rel,z}$=0.46 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.98
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=17.66 Sfr.=0.12

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 36 SLU Xl=1.06
Sollecitazioni: N=-698.76 T_z=-3228.78 M_y=5493.50 T_y=-17.62 M_z=0.00 M_x=-47.07
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=201.83 $\lambda_{rel,m}$=0.31 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-21.46 Sfr.=0.14

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 62 SLU Xl=1.82
Sollecitazioni: N=-1205.92 T_z=-3909.36 M_y=9456.63 T_y=-25.89 M_z=-36.55 M_x=-40.23
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=201.83 $\lambda_{rel,m}$=0.31 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-37.42 Sfr.=0.25

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 62 SLU
Sollecitazioni: N=-1205.92
[Lin.] $M_{y,sx}$=-3265.52 $M_{y,dx}$=-9456.63 $M_{y,eq}$=6980.18
[Lin.] $M_{z,sx}$=-5.44 $M_{z,dx}$=-36.55 $M_{z,eq}$=-19.76
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=201.83 $\lambda_{rel,y}$=0.14 $\lambda_{rel,z}$=0.46 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.98
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.63 $\sigma_{m,d}$=-27.52 Sfr.=0.19

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 19 SND Xl=0.20
Sollecitazioni: N=1147.83 T_z=-758.10 M_y=498.93 T_y=-48.99 M_z=20.48 M_x=-33.22
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.60 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 35 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-348.29 T_z=-2271.39 M_y=2052.63 T_y=-15.36 M_z=23.56 M_x=-49.81
Resistenze: K_{mod}=0.90
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.02 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 77 SLU Xl=1.82
Sollecitazioni: N=14.12 T_z=-1864.39 M_y=4430.49 T_y=-15.87 M_z=-27.15 M_x=-35.37
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=17.66 Sfr.=0.12

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 62 SLU Xl=1.82
Sollecitazioni: N=-1205.92 T_z=-3909.36 M_y=9456.63 T_y=-25.89 M_z=-36.55 M_x=-40.23
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=4.28 $\tau_{tor,d}$=0.02 Sfr.=0.04

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=1.82

Sollecitazioni: N=-1205.92 T_z=-3909.36 M_y=9456.63 T_y=-25.89 M_z=-36.55 M_x=-40.23
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=4.28 Sfr.=0.20

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 62 SLU Xl=1.82
Sollecitazioni: N=-1205.92 T_z=-3909.36 M_y=9456.63 T_y=-25.89 M_z=-36.55 M_x=-40.23
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.63 $\sigma_{m,d}$=-37.42 Sfr.=0.25

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=1.82
Sollecitazioni: N=-1205.92 T_z=-3909.36 M_y=9456.63 T_y=-25.89 M_z=-36.55 M_x=-40.23
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-37.42 Sfr.=0.25

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 62 SLU Xl=1.82
Sollecitazioni: N=-1205.92 T_z=-3909.36 M_y=9456.63 T_y=-25.89 M_z=-36.55 M_x=-40.23
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.63 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.02 (L/9816)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/16838)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.02 (L/7378)

Asta n. 2054 (2041 -2555) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 87 SLU I Xl=1.48
Sollecitazioni: N=-1499.53 T_z=850.37 M_y=-138.16 T_y=-10.39 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=147.79 $\lambda_{rel,m}$=0.41 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=1.18 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-1514.72 T_z=962.38 M_y=1021.78 T_y=-10.39 M_z=14.06 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=147.79 $\lambda_{rel,m}$=0.41 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-9.36 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
Sollecitazioni: N=-1514.72
[Par.] $M_{y,sx}$=-1021.78 $M_{y,dx}$=138.16 $M_{y,eq}$=766.34
[Lin.] $M_{z,sx}$=-14.06 $M_{z,dx}$=0.77 $M_{z,eq}$=8.75
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=147.79 $\lambda_{rel,y}$=0.12 $\lambda_{rel,z}$=0.57 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.96
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.52 $\sigma_{m,d}$=-6.94 Sfr.=0.03

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-1514.72 T_z=962.38 M_y=1021.78 T_y=-10.39 M_z=14.06 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=2.03 Sfr.=0.05

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-1514.72 T_z=962.38 M_y=1021.78 T_y=-10.39 M_z=14.06 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.52 $\sigma_{m,d}$=-9.36 Sfr.=0.03

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-1514.72 T_z=962.38 M_y=1021.78 T_y=-10.39 M_z=14.06 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-9.36 Sfr.=0.03

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-1514.72 T_z=962.38 M_y=1021.78 T_y=-10.39 M_z=14.06 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.52 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 10 SND Xl=0.54
Sollecitazioni: N=-567.49 T_z=1179.34 M_y=1148.91 T_y=-21.21 M_z=0.00 M_x=-1.79
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=147.79 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-4.49 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 25 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-3932.67 T_z=2944.86 M_y=3239.56 T_y=-18.91 M_z=24.40 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=147.79 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-12.97 Sfr.=0.10

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 25 SLU
  Sollecitazioni: N=-3932.67
  [Par.] $M_{y,sx}$=-3239.56 $M_{y,dx}$=435.99 $M_{y,eq}$=2429.67
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-24.40 $M_{z,dx}$=0.20 $M_{z,eq}$=14.72
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=147.79 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.34 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.05 $\sigma_{m,d}$=-9.68 Sfr.=0.09

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-671.25 T_z=753.44 M_y=569.41 T_y=-164.99 M_z=269.83 M_x=-24.87
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 49 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-3944.86 T_z=2942.39 M_y=3234.59 T_y=35.25 M_z=-44.61 M_x=-1.40
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=3.22 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 25 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-3932.67 T_z=2944.86 M_y=3239.56 T_y=-18.91 M_z=24.40 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=19.31
  Tensioni: τ_d=3.22 Sfr.=0.17

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 25 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-3932.67 T_z=2944.86 M_y=3239.56 T_y=-18.91 M_z=24.40 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.05 $\sigma_{m,d}$=-12.97 Sfr.=0.10

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 25 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-3932.67 T_z=2944.86 M_y=3239.56 T_y=-18.91 M_z=24.40 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-12.97 Sfr.=0.10

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 25 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-3932.67 T_z=2944.86 M_y=3239.56 T_y=-18.91 M_z=24.40 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.05 Sfr.=0.02

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/14468)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/26973)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/10566)

Asta n. 2054 (-2555 -2570) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 87 SLU I Xl=0.87
  Sollecitazioni: N=-1409.65 T_z=187.77 M_y=-336.31 T_y=-1.88 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=164.03 $\lambda_{rel,m}$=0.44 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=2.88 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=1.64
  Sollecitazioni: N=-1400.56 T_z=120.77 M_y=-454.40 T_y=-1.88 M_z=-2.31 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=164.03 $\lambda_{rel,m}$=0.44 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=3.99 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
  Sollecitazioni: N=-1420.03
  [Par.] $M_{y,sx}$=138.55 $M_{y,dx}$=454.40 $M_{y,eq}$=-385.42
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-0.77 $M_{z,dx}$=-2.31 $M_{z,eq}$=-1.08
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=164.03 $\lambda_{rel,y}$=0.13 $\lambda_{rel,z}$=0.64 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.95
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.42 $\sigma_{m,d}$=3.35 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-1420.03 T_z=264.33 M_y=-138.55 T_y=-1.88 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=0.56 Sfr.=0.01

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.64
  Sollecitazioni: N=-1400.56 T_z=120.77 M_y=-454.40 T_y=-1.88 M_z=-2.31 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.41 $\sigma_{m,d}$=-3.99 Sfr.=0.01

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.64
  Sollecitazioni: N=-1400.56 T_z=120.77 M_y=-454.40 T_y=-1.88 M_z=-2.31 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70

Tensioni: $\sigma_{m,d}$=3.99 Sfr.=0.01

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1420.03 T_z=264.33 M_y=-138.55 T_y=-1.88 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.42 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 25 SLU Xl=1.64
Sollecitazioni: N=-3619.18 T_z=633.86 M_y=-1630.04 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=164.03 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=6.37 Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 36 SLU Xl=1.64
Sollecitazioni: N=-3607.22 T_z=636.23 M_y=-1632.21 T_y=10.34 M_z=3.98 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=164.03 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=6.43 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 25 SLU
Sollecitazioni: N=-3644.50
[Lin.] $M_{y,sx}$=437.22 $M_{y,dx}$=1630.04 $M_{y,eq}$=-1152.91
[Lin.] $M_{z,sx}$=-0.21 $M_{z,dx}$=-0.71 $M_{z,eq}$=-0.34
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=164.03 $\lambda_{rel,y}$=0.11 $\lambda_{rel,z}$=0.38 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.90 $\sigma_{m,d}$=4.51 Sfr.=0.05

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-491.54 T_z=497.15 M_y=-323.61 T_y=121.41 M_z=70.77 M_x=-24.87
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 49 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-3656.69 T_z=818.02 M_y=-439.04 T_y=-24.06 M_z=19.92 M_x=-1.40
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=0.90 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-3336.66 T_z=1023.23 M_y=-184.03 T_y=-1.42 M_z=1.54 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=1.12 Sfr.=0.05

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 25 SLU Xl=1.64
Sollecitazioni: N=-3619.18 T_z=633.86 M_y=-1630.04 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.88 $\sigma_{m,d}$=-6.37 Sfr.=0.05

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 25 SLU Xl=1.64
Sollecitazioni: N=-3619.18 T_z=633.86 M_y=-1630.04 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=6.37 Sfr.=0.05

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 25 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-3644.50 T_z=820.49 M_y=-437.22 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.90 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.00 (L/95557)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 42 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/156366)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.00 (L/71668)

Asta n. 2056 (-2274 120) Trave 24x32 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-20.69 T_z=-31.27 M_y=-50.15 T_y=0.00 M_z=-1.15 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=151.68 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=4.45 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
Sollecitazioni: N=-27.25
[Par.] $M_{y,sx}$=50.15 $M_{y,dx}$=-26.44 $M_{y,eq}$=-49.78
[Lin.] $M_{z,sx}$=1.15 $M_{z,dx}$=-2.06 $M_{z,eq}$=-1.69
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=151.68 $\lambda_{rel,y}$=0.38 $\lambda_{rel,z}$=0.59 $K_{c,y}$=0.99 $K_{c,z}$=0.96
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.09 $\sigma_{m,d}$=4.49 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=1.38
  Sollecitazioni: N=-27.25 T_z=-79.62 M_y=26.44 T_y=0.00 M_z=-2.06 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=0.53 Sfr.=0.01

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-20.69 T_z=-31.27 M_y=-50.15 T_y=0.00 M_z=-1.15 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.07 $\sigma_{m,d}$=-4.45 Sfr.=0.01

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-20.69 T_z=-31.27 M_y=-50.15 T_y=0.00 M_z=-1.15 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=4.45 Sfr.=0.01

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=1.38
  Sollecitazioni: N=-27.25 T_z=-79.62 M_y=26.44 T_y=0.00 M_z=-2.06 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.09 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 61 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=32.26 T_z=-117.79 M_y=-328.43 T_y=-1.31 M_z=-1.14 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=151.68 $\lambda_{rel,y}$=0.26 $\lambda_{rel,z}$=0.35 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.04 $\sigma_{m,d}$=8.06 Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 10 SND Xl=1.38
  Sollecitazioni: N=-153.32 T_z=-192.05 M_y=266.84 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=151.68 $\lambda_{rel,m}$=0.17 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-6.51 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 62 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-34.77 T_z=-204.51 M_y=-340.44 T_y=0.00 M_z=-1.92 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=151.68 $\lambda_{rel,m}$=0.17 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=8.37 Sfr.=0.06

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 7 SND
  Sollecitazioni: N=-194.25
  [Par.] $M_{y,sx}$=152.02 $M_{y,dx}$=-341.11 $M_{y,eq}$=320.53
  [Lin.] $M_{z,sx}$=17.58 $M_{z,dx}$=-9.02 $M_{z,eq}$=-14.16
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=151.68 $\lambda_{rel,y}$=0.26 $\lambda_{rel,z}$=0.35 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.25 $\sigma_{m,d}$=-8.29 Sfr.=0.05

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 19 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=146.32 T_z=-167.89 M_y=-160.66 T_y=7.31 M_z=15.29 M_x=6.37
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.19 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 13 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=97.88 T_z=-122.00 M_y=-124.87 T_y=11.55 M_z=23.73 M_x=10.14
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 61 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=32.26 T_z=-117.79 M_y=-328.43 T_y=-1.31 M_z=-1.14 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.04 $\sigma_{m,d}$=8.06 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 7 SND Xl=1.38
  Sollecitazioni: N=121.50 T_z=-227.43 M_y=341.11 T_y=-8.64 M_z=-9.02 M_x=6.34
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=0.62 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 25 SLU Xl=1.38
  Sollecitazioni: N=-99.75 T_z=-277.56 M_y=101.42 T_y=0.00 M_z=-3.45 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=19.31
  Tensioni: τ_d=0.76 Sfr.=0.04

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 62 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-34.77 T_z=-204.51 M_y=-340.44 T_y=0.00 M_z=-1.92 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.05 $\sigma_{m,d}$=-8.37 Sfr.=0.06

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-34.77 T_z=-204.51 M_y=-340.44 T_y=0.00 M_z=-1.92 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70

Tensioni: $\sigma_{m,d}$=8.37 Sfr.=0.06

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 74 SLU Xl=1.38
Sollecitazioni: N=-161.61 T_z=-212.87 M_y=260.46 T_y=0.00 M_z=-3.45 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.21 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 42 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/23361)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 42 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/27200)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 42 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/20915)

Asta n. 2056 (1011 -2274) Trave 24x32 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=83.46 T_z=736.52 M_y=929.50 T_y=-8.37 M_z=10.38 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=157.47 $\lambda_{rel,y}$=0.39 $\lambda_{rel,z}$=0.61 $K_{c,y}$=0.99 $K_{c,z}$=0.95
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.26 $\sigma_{m,d}$=81.08 Sfr.=0.29

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=83.46 T_z=736.52 M_y=929.50 T_y=-8.37 M_z=10.38 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.26 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=83.46 T_z=736.52 M_y=929.50 T_y=-8.37 M_z=10.38 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.26 $\sigma_{m,d}$=81.08 Sfr.=0.27

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=83.46 T_z=736.52 M_y=929.50 T_y=-8.37 M_z=10.38 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=4.91 Sfr.=0.11

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=83.46 T_z=736.52 M_y=929.50 T_y=-8.37 M_z=10.38 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-81.08 Sfr.=0.27

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 62 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=303.12 T_z=2707.06 M_y=3339.76 T_y=-10.65 M_z=12.74 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=157.47 $\lambda_{rel,y}$=0.27 $\lambda_{rel,z}$=0.36 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.39 $\sigma_{m,d}$=81.95 Sfr.=0.55

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 62 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=303.12 T_z=2707.06 M_y=3339.76 T_y=-10.65 M_z=12.74 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.39 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 13 SND Xl=0.20
Sollecitazioni: N=133.34 T_z=636.29 M_y=857.37 T_y=-77.88 M_z=87.13 M_x=10.14
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 62 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=303.12 T_z=2707.06 M_y=3339.76 T_y=-10.65 M_z=12.74 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.39 $\sigma_{m,d}$=81.95 Sfr.=0.55

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 48 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=184.50 T_z=1668.84 M_y=2092.62 T_y=-32.97 M_z=41.28 M_x=1.15
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=4.56 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.04

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=303.12 T_z=2707.06 M_y=3339.76 T_y=-10.65 M_z=12.74 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=7.40 Sfr.=0.34

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=303.12 T_z=2707.06 M_y=3339.76 T_y=-10.65 M_z=12.74 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-81.95 Sfr.=0.55

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.06 (L/2223)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.04 (L/3798)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.08 (L/1671)

Asta n. 2056 (-2321 1011) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 87 SLU I Xl=0.06
  Sollecitazioni: N=-547.27 T_z=-2021.00 M_y=-793.46 T_y=26.79 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=114.94 $\lambda_{rel,m}$=0.37 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=6.80 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=0.95
  Sollecitazioni: N=-557.81 T_z=-2098.70 M_y=1035.26 T_y=26.79 M_z=23.29 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=114.94 $\lambda_{rel,m}$=0.37 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-9.86 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
  Sollecitazioni: N=-557.81
  [Par.] $M_{y,sx}$=921.45 $M_{y,dx}$=-1035.26 $M_{y,eq}$=1035.26
  [Lin.] $M_{z,sx}$=2.20 $M_{z,dx}$=23.29 $M_{z,eq}$=13.09
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=114.94 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.45 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.98
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.56 $\sigma_{m,d}$=-9.43 Sfr.=0.04

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.95
  Sollecitazioni: N=-557.81 T_z=-2098.70 M_y=1035.26 T_y=26.79 M_z=23.29 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=4.42 Sfr.=0.10

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.95
  Sollecitazioni: N=-557.81 T_z=-2098.70 M_y=1035.26 T_y=26.79 M_z=23.29 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.56 $\sigma_{m,d}$=-9.86 Sfr.=0.03

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.95
  Sollecitazioni: N=-557.81 T_z=-2098.70 M_y=1035.26 T_y=26.79 M_z=23.29 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-9.86 Sfr.=0.03

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.95
  Sollecitazioni: N=-557.81 T_z=-2098.70 M_y=1035.26 T_y=26.79 M_z=23.29 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.56 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 25 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-1696.64 T_z=-6139.33 M_y=-2603.83 T_y=36.43 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=114.94 $\lambda_{rel,m}$=0.23 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=10.17 Sfr.=0.08

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 62 SLU Xl=0.95
  Sollecitazioni: N=-2094.15 T_z=-7227.63 M_y=3878.93 T_y=52.76 M_z=45.80 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=114.94 $\lambda_{rel,m}$=0.23 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-15.75 Sfr.=0.10

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 62 SLU
  Sollecitazioni: N=-2094.15
  [Par.] $M_{y,sx}$=2944.58 $M_{y,dx}$=-3878.93 $M_{y,eq}$=3878.93
  [Lin.] $M_{z,sx}$=4.38 $M_{z,dx}$=45.80 $M_{z,eq}$=25.73
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=114.94 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.26 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.09 $\sigma_{m,d}$=-15.49 Sfr.=0.11

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 13 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-160.66 T_z=-2017.95 M_y=-945.03 T_y=-116.96 M_z=61.38 M_x=5.04
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 1 SND Xl=0.95
  Sollecitazioni: N=-254.67 T_z=-2106.12 M_y=1065.27 T_y=170.54 M_z=227.52 M_x=5.02
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=2.31 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=0.95
  Sollecitazioni: N=-2094.15 T_z=-7227.63 M_y=3878.93 T_y=52.76 M_z=45.80 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72

Tensioni: τ_d=7.91 Sfr.=0.36

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 62 SLU Xl=0.95
Sollecitazioni: N=-2094.15 T_z=-7227.63 M_y=3878.93 T_y=52.76 M_z=45.80 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.09 $\sigma_{m,d}$=-15.75 Sfr.=0.10

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=0.95
Sollecitazioni: N=-2094.15 T_z=-7227.63 M_y=3878.93 T_y=52.76 M_z=45.80 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-15.75 Sfr.=0.10

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 62 SLU Xl=0.95
Sollecitazioni: N=-2094.15 T_z=-7227.63 M_y=3878.93 T_y=52.76 M_z=45.80 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.09 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.01 (L/11945)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/20565)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/8905)

Asta n. 2056 (-2340 -2321) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-455.11 T_z=-1341.61 M_y=-2597.25 T_y=14.26 M_z=-19.41 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=120.72 $\lambda_{rel,m}$=0.38 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=23.09 Sfr.=0.08

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
Sollecitazioni: N=-469.44
[Lin.] $M_{y,sx}$=2597.25 $M_{y,dx}$=913.88 $M_{y,eq}$=-1923.90
[Lin.] $M_{z,sx}$=19.41 $M_{z,dx}$=-2.20 $M_{z,eq}$=-12.53
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=120.72 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.47 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.98
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.47 $\sigma_{m,d}$=17.03 Sfr.=0.06

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=1.21
Sollecitazioni: N=-469.44 T_z=-1447.26 M_y=-913.88 T_y=14.26 M_z=-2.20 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=3.05 Sfr.=0.07

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-455.11 T_z=-1341.61 M_y=-2597.25 T_y=14.26 M_z=-19.41 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.46 $\sigma_{m,d}$=-23.09 Sfr.=0.08

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-455.11 T_z=-1341.61 M_y=-2597.25 T_y=14.26 M_z=-19.41 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=23.09 Sfr.=0.08

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=1.21
Sollecitazioni: N=-469.44 T_z=-1447.26 M_y=-913.88 T_y=14.26 M_z=-2.20 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.47 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 36 SLU Xl=0.97
Sollecitazioni: N=-1436.28 T_z=-4235.24 M_y=-3605.96 T_y=15.31 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=120.72 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=14.09 Sfr.=0.09

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1806.28 T_z=-4784.82 M_y=-8776.82 T_y=17.60 M_z=-25.63 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=120.72 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=34.62 Sfr.=0.23

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 62 SLU
Sollecitazioni: N=-1824.91
[Lin.] $M_{y,sx}$=8776.82 $M_{y,dx}$=2917.65 $M_{y,eq}$=-6433.15
[Lin.] $M_{z,sx}$=25.63 $M_{z,dx}$=-4.38 $M_{z,eq}$=-17.13
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=120.72 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.28 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.95 $\sigma_{m,d}$=25.35 Sfr.=0.18

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 13 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-128.25 T_z=-1351.77 M_y=-2604.19 T_y=-42.70 M_z=79.87 M_x=5.04
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 7 SND Xl=1.21
  Sollecitazioni: N=-138.27 T_z=-1471.14 M_y=-949.71 T_y=53.11 M_z=41.16 M_x=2.79
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=1.61 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=1.21
  Sollecitazioni: N=-1824.91 T_z=-4922.17 M_y=-2917.65 T_y=17.60 M_z=-4.38 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=5.38 Sfr.=0.25

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 62 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-1806.28 T_z=-4784.82 M_y=-8776.82 T_y=17.60 M_z=-25.63 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.94 $\sigma_{m,d}$=-34.62 Sfr.=0.23

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-1806.28 T_z=-4784.82 M_y=-8776.82 T_y=17.60 M_z=-25.63 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=34.62 Sfr.=0.23

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 62 SLU Xl=1.21
  Sollecitazioni: N=-1824.91 T_z=-4922.17 M_y=-2917.65 T_y=17.60 M_z=-4.38 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.95 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/9090)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/16074)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.02 (L/6760)

Asta n. 2056 (-2374 -2340) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 87 SLU I Xl=0.17
  Sollecitazioni: N=-364.14 T_z=-670.93 M_y=-3332.65 T_y=-18.97 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=120.72 $\lambda_{rel,m}$=0.38 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=28.57 Sfr.=0.10

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-362.10 T_z=-655.84 M_y=-3447.06 T_y=-18.97 M_z=3.49 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=120.72 $\lambda_{rel,m}$=0.38 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=29.70 Sfr.=0.11

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
  Sollecitazioni: N=-376.43
  [Lin.] $M_{y,sx}$=3447.06 $M_{y,dx}$=2591.55 $M_{y,eq}$=-3104.86
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-3.49 $M_{z,dx}$=-19.41 $M_{z,eq}$=-10.25
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=120.72 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.47 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.98
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.38 $\sigma_{m,d}$=27.06 Sfr.=0.10

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=1.21
  Sollecitazioni: N=-376.43 T_z=-761.49 M_y=-2591.55 T_y=-18.97 M_z=-19.41 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=1.60 Sfr.=0.04

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-362.10 T_z=-655.84 M_y=-3447.06 T_y=-18.97 M_z=3.49 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.36 $\sigma_{m,d}$=-29.70 Sfr.=0.10

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-362.10 T_z=-655.84 M_y=-3447.06 T_y=-18.97 M_z=3.49 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=29.70 Sfr.=0.10

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=1.21
  Sollecitazioni: N=-376.43 T_z=-761.49 M_y=-2591.55 T_y=-18.97 M_z=-19.41 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.38 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 62 SLU Xl=0.17

Sollecitazioni: N=-1529.89 T_z=-2418.54 M_y=-11320.50 T_y=-25.04 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=120.72 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=44.22 Sfr.=0.30

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1527.23 T_z=-2398.92 M_y=-11735.90 T_y=-25.04 M_z=4.60 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=120.72 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=45.90 Sfr.=0.31

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 62 SLU
Sollecitazioni: N=-1545.86
[Lin.] $M_{y,sx}$=11735.90 $M_{y,dx}$=8756.96 $M_{y,eq}$=-10544.30
[Lin.] $M_{z,sx}$=-4.60 $M_{z,dx}$=-25.63 $M_{z,eq}$=-13.54
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=120.72 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.28 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.81 $\sigma_{m,d}$=41.36 Sfr.=0.28

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 13 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-94.78 T_z=-674.26 M_y=-3459.10 T_y=-97.64 M_z=38.57 M_x=5.04
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 7 SND Xl=1.21
Sollecitazioni: N=-142.11 T_z=-798.58 M_y=-2605.88 T_y=-62.89 M_z=-66.76 M_x=2.79
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=0.88 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=1.21
Sollecitazioni: N=-1545.86 T_z=-2536.27 M_y=-8756.96 T_y=-25.04 M_z=-25.63 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=2.77 Sfr.=0.13

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1527.23 T_z=-2398.92 M_y=-11735.90 T_y=-25.04 M_z=4.60 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.80 $\sigma_{m,d}$=-45.90 Sfr.=0.31

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1527.23 T_z=-2398.92 M_y=-11735.90 T_y=-25.04 M_z=4.60 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=45.90 Sfr.=0.31

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 62 SLU Xl=1.21
Sollecitazioni: N=-1545.86 T_z=-2536.27 M_y=-8756.96 T_y=-25.04 M_z=-25.63 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.81 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/8729)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/15297)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.02 (L/6491)

Asta n. 2056 (-2407 -2374) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=0.34
Sollecitazioni: N=-270.98 T_z=15.81 M_y=-3467.39 T_y=-5.31 M_z=8.40 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=125.92 $\lambda_{rel,m}$=0.38 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=30.09 Sfr.=0.11

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
Sollecitazioni: N=-281.94
[Lin.] $M_{y,sx}$=3457.15 $M_{y,dx}$=3444.68 $M_{y,eq}$=-3452.16
[Lin.] $M_{z,sx}$=-10.18 $M_{z,dx}$=3.49 $M_{z,eq}$=7.51
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=125.92 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.49 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.98
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.28 $\sigma_{m,d}$=29.92 Sfr.=0.11

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=1.26
Sollecitazioni: N=-281.94 T_z=-65.00 M_y=-3444.68 T_y=-5.31 M_z=3.49 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=0.14 Sfr.=0.00

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.34
Sollecitazioni: N=-270.98 T_z=15.81 M_y=-3467.39 T_y=-5.31 M_z=8.40 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70

Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.27 $\sigma_{m,d}$=-30.09 Sfr.=0.10

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.34
Sollecitazioni: N=-270.98 T_z=15.81 M_y=-3467.39 T_y=-5.31 M_z=8.40 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=30.09 Sfr.=0.10

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=1.26
Sollecitazioni: N=-281.94 T_z=-65.00 M_y=-3444.68 T_y=-5.31 M_z=3.49 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.28 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 74 SLU Xl=0.08
Sollecitazioni: N=29.03 T_z=28.78 M_y=-5057.39 T_y=-9.38 M_z=12.68 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=125.92 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 $\sigma_{m,d}$=19.92 Sfr.=0.13

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 22 SND Xl=0.67
Sollecitazioni: N=-130.16 T_z=-49.39 M_y=-3508.82 T_y=-12.79 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=125.92 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=13.71 Sfr.=0.08

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 62 SLU Xl=0.25
Sollecitazioni: N=-1245.91 T_z=10.39 M_y=-11775.30 T_y=-3.98 M_z=8.61 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=125.92 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=46.11 Sfr.=0.31

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 62 SLU
Sollecitazioni: N=-1261.46
[Lin.] $M_{y,sx}$=11769.10 $M_{y,dx}$=11728.10 $M_{y,eq}$=-11752.70
[Lin.] $M_{z,sx}$=-9.61 $M_{z,dx}$=4.60 $M_{z,eq}$=7.61
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=125.92 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.66 $\sigma_{m,d}$=46.01 Sfr.=0.31

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 74 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=30.33 T_z=38.33 M_y=-5054.57 T_y=-9.38 M_z=13.47 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 13 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-58.96 T_z=77.01 M_y=-3502.33 T_y=-73.02 M_z=85.10 M_x=5.04
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 74 SLU Xl=0.08
Sollecitazioni: N=29.03 T_z=28.78 M_y=-5057.39 T_y=-9.38 M_z=12.68 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 $\sigma_{m,d}$=19.92 Sfr.=0.13

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 1 SND Xl=1.26
Sollecitazioni: N=-156.62 T_z=-96.81 M_y=-3466.58 T_y=-69.75 M_z=43.13 M_x=5.02
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=0.13 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 25 SLU Xl=1.26
Sollecitazioni: N=-878.63 T_z=-109.01 M_y=-10198.40 T_y=-5.71 M_z=3.25 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=19.31
Tensioni: τ_d=0.12 Sfr.=0.01

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 62 SLU Xl=0.25
Sollecitazioni: N=-1245.91 T_z=10.39 M_y=-11775.30 T_y=-3.98 M_z=8.61 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.65 $\sigma_{m,d}$=-46.11 Sfr.=0.31

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=0.25
Sollecitazioni: N=-1245.91 T_z=10.39 M_y=-11775.30 T_y=-3.98 M_z=8.61 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=46.11 Sfr.=0.31

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 61 SLU Xl=1.26
Sollecitazioni: N=-1278.47 T_z=-89.73 M_y=-10113.20 T_y=-3.73 M_z=6.34 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.67 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/9834)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/17259)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.02 (L/7294)

Asta n. 2056 (-2440 -2407) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=1.16
  Sollecitazioni: N=-190.39 T_z=609.96 M_y=-3458.58 T_y=1.93 M_z=10.18 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=115.53 $\lambda_{rel,m}$=0.37 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=30.09 Sfr.=0.11

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
  Sollecitazioni: N=-190.39
  [Lin.] $M_{y,sx}$=2695.49 $M_{y,dx}$=3458.58 $M_{y,eq}$=-3153.35
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-7.95 $M_{z,dx}$=10.18 $M_{z,eq}$=9.29
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=115.53 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.45 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.98
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.19 $\sigma_{m,d}$=27.43 Sfr.=0.10

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-176.67 T_z=711.07 M_y=-2695.49 T_y=1.93 M_z=7.95 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=1.50 Sfr.=0.03

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.16
  Sollecitazioni: N=-190.39 T_z=609.96 M_y=-3458.58 T_y=1.93 M_z=10.18 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.19 $\sigma_{m,d}$=-30.09 Sfr.=0.10

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.16
  Sollecitazioni: N=-190.39 T_z=609.96 M_y=-3458.58 T_y=1.93 M_z=10.18 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=30.09 Sfr.=0.10

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=1.16
  Sollecitazioni: N=-190.39 T_z=609.96 M_y=-3458.58 T_y=1.93 M_z=10.18 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.19 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 74 SLU Xl=1.16
  Sollecitazioni: N=212.86 T_z=850.93 M_y=-5056.38 T_y=1.82 M_z=13.47 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=115.53 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.27 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.11 $\sigma_{m,d}$=19.93 Sfr.=0.13

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 36 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-585.71 T_z=2034.94 M_y=-7974.68 T_y=-6.34 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=115.53 $\lambda_{rel,m}$=0.23 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=31.15 Sfr.=0.21

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 62 SLU Xl=1.16
  Sollecitazioni: N=-988.47 T_z=2228.11 M_y=-11774.60 T_y=-1.20 M_z=9.61 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=115.53 $\lambda_{rel,m}$=0.23 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=46.12 Sfr.=0.31

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 62 SLU
  Sollecitazioni: N=-988.47
  [Lin.] $M_{y,sx}$=9124.52 $M_{y,dx}$=11774.60 $M_{y,eq}$=-10714.50
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-11.00 $M_{z,dx}$=9.61 $M_{z,eq}$=10.44
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=115.53 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.27 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.51 $\sigma_{m,d}$=41.99 Sfr.=0.29

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 74 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=230.69 T_z=982.38 M_y=-3997.39 T_y=1.82 M_z=11.36 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.12 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 13 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-23.47 T_z=751.20 M_y=-2781.03 T_y=24.76 M_z=57.29 M_x=5.04
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 74 SLU Xl=1.16
  Sollecitazioni: N=212.86 T_z=850.93 M_y=-5056.38 T_y=1.82 M_z=13.47 M_x=0.00

Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.11 $\sigma_{m,d}$=19.93 Sfr.=0.13

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 19 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-48.61 T_z=774.87 M_y=-2845.47 T_y=15.20 M_z=34.75 M_x=2.81
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=0.85 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-970.64 T_z=2359.55 M_y=-9124.52 T_y=-1.20 M_z=11.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=2.58 Sfr.=0.12

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 62 SLU Xl=1.16
Sollecitazioni: N=-988.47 T_z=2228.11 M_y=-11774.60 T_y=-1.20 M_z=9.61 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.51 $\sigma_{m,d}$=-46.12 Sfr.=0.31

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=1.16
Sollecitazioni: N=-988.47 T_z=2228.11 M_y=-11774.60 T_y=-1.20 M_z=9.61 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=46.12 Sfr.=0.31

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 61 SLU Xl=1.16
Sollecitazioni: N=-1076.49 T_z=1932.36 M_y=-10140.80 T_y=0.00 M_z=11.04 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.56 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/15142)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/26334)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/11216)

Asta n. 2056 (-2468 -2440) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=1.21
Sollecitazioni: N=-99.45 T_z=1280.46 M_y=-2699.68 T_y=4.54 M_z=7.95 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=120.72 $\lambda_{rel,m}$=0.38 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=23.48 Sfr.=0.08

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
Sollecitazioni: N=-99.45
[Lin.] $M_{y,sx}$=1090.13 $M_{y,dx}$=2699.68 $M_{y,eq}$=-2055.86
[Lin.] $M_{z,sx}$=-2.47 $M_{z,dx}$=7.95 $M_{z,eq}$=5.76
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=120.72 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.47 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.98
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.10 $\sigma_{m,d}$=17.87 Sfr.=0.06

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-85.12 T_z=1386.11 M_y=-1090.13 T_y=4.54 M_z=2.47 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=2.92 Sfr.=0.07

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.21
Sollecitazioni: N=-99.45 T_z=1280.46 M_y=-2699.68 T_y=4.54 M_z=7.95 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.10 $\sigma_{m,d}$=-23.48 Sfr.=0.08

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.21
Sollecitazioni: N=-99.45 T_z=1280.46 M_y=-2699.68 T_y=4.54 M_z=7.95 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=23.48 Sfr.=0.08

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=1.21
Sollecitazioni: N=-99.45 T_z=1280.46 M_y=-2699.68 T_y=4.54 M_z=7.95 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.10 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU Xl=1.21
Sollecitazioni: N=58.08 T_z=3270.11 M_y=-6834.26 T_y=4.85 M_z=11.30 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=120.72 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.28 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.03 $\sigma_{m,d}$=26.84 Sfr.=0.18

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 36 SLU Xl=1.21
Sollecitazioni: N=-330.61 T_z=3915.82 M_y=-7987.41 T_y=-7.98 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70

Ltors=120.72 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=31.20 Sfr.=0.21

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 62 SLU Xl=1.21
Sollecitazioni: N=-715.54 T_z=4561.89 M_y=-9139.21 T_y=4.86 M_z=11.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=120.72 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=35.84 Sfr.=0.24

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 62 SLU
Sollecitazioni: N=-715.54
[Lin.] $M_{y,sx}$=3549.14 $M_{y,dx}$=9139.21 $M_{y,eq}$=-6903.18
[Lin.] $M_{z,sx}$=-5.13 $M_{z,dx}$=11.00 $M_{z,eq}$=8.65
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=120.72 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.28 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.37 $\sigma_{m,d}$=27.08 Sfr.=0.18

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 74 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=433.08 T_z=1938.73 M_y=-1745.93 T_y=5.66 M_z=4.53 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.23 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 13 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=39.62 T_z=1434.41 M_y=-1227.98 T_y=38.90 M_z=14.92 M_x=5.04
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU Xl=1.21
Sollecitazioni: N=58.08 T_z=3270.11 M_y=-6834.26 T_y=4.85 M_z=11.30 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.03 $\sigma_{m,d}$=26.84 Sfr.=0.18

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 19 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=22.20 T_z=1462.87 M_y=-1326.83 T_y=24.73 M_z=12.80 M_x=2.81
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=1.60 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-696.91 T_z=4699.24 M_y=-3549.14 T_y=4.86 M_z=5.13 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=5.14 Sfr.=0.24

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 62 SLU Xl=1.21
Sollecitazioni: N=-715.54 T_z=4561.89 M_y=-9139.21 T_y=4.86 M_z=11.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.37 $\sigma_{m,d}$=-35.84 Sfr.=0.24

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=1.21
Sollecitazioni: N=-715.54 T_z=4561.89 M_y=-9139.21 T_y=4.86 M_z=11.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=35.84 Sfr.=0.24

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 61 SLU Xl=1.21
Sollecitazioni: N=-874.92 T_z=3954.35 M_y=-7845.06 T_y=5.67 M_z=10.86 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.46 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/23997)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/41503)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/17828)

Asta n. 2056 (-2503 -2468) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=7.92 T_z=2071.84 M_y=1341.63 T_y=1.49 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=120.72 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.47 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.98
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=11.50 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=1.21
Sollecitazioni: N=-6.41 T_z=1966.19 M_y=-1095.68 T_y=1.49 M_z=2.47 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=120.72 $\lambda_{rel,m}$=0.38 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=9.50 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
Sollecitazioni: N=-6.41

[Par.] $M_{y,sx}$=-1341.63 $M_{y,dx}$=1095.68 $M_{y,eq}$=1341.63
[Lin.] $M_{z,sx}$=-0.68 $M_{z,dx}$=2.47 $M_{z,eq}$=1.75
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=120.72 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.47 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.98
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 $\sigma_{m,d}$=-11.58 Sfr.=0.04

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=7.92 T_z=2071.84 M_y=1341.63 T_y=1.49 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=7.92 T_z=2071.84 M_y=1341.63 T_y=1.49 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=11.50 Sfr.=0.04

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=7.92 T_z=2071.84 M_y=1341.63 T_y=1.49 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=4.36 Sfr.=0.10

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.21
Sollecitazioni: N=-6.41 T_z=1966.19 M_y=-1095.68 T_y=1.49 M_z=2.47 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 $\sigma_{m,d}$=9.50 Sfr.=0.03

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=7.92 T_z=2071.84 M_y=1341.63 T_y=1.49 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-11.50 Sfr.=0.04

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=1.21
Sollecitazioni: N=-6.41 T_z=1966.19 M_y=-1095.68 T_y=1.49 M_z=2.47 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=355.82 T_z=5136.13 M_y=3299.40 T_y=0.00 M_z=5.31 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=120.72 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.28 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.19 $\sigma_{m,d}$=12.96 Sfr.=0.09

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 48 SLU Xl=1.21
Sollecitazioni: N=-38.61 T_z=4397.02 M_y=-2381.88 T_y=7.67 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=120.72 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=9.30 Sfr.=0.06

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-417.79 T_z=7085.00 M_y=4901.71 T_y=-1.08 M_z=6.43 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=120.72 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-19.23 Sfr.=0.13

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 62 SLU
Sollecitazioni: N=-436.42
[Par.] $M_{y,sx}$=-4901.71 $M_{y,dx}$=3568.23 $M_{y,eq}$=4901.71
[Lin.] $M_{z,sx}$=-6.43 $M_{z,dx}$=5.13 $M_{z,eq}$=5.91
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=120.72 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.28 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.23 $\sigma_{m,d}$=-19.22 Sfr.=0.13

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 74 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=639.24 T_z=2910.72 M_y=1676.62 T_y=1.59 M_z=2.61 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.33 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 13 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=143.98 T_z=2020.13 M_y=1141.23 T_y=-53.22 M_z=72.11 M_x=5.04
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=355.82 T_z=5136.13 M_y=3299.40 T_y=0.00 M_z=5.31 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.19 $\sigma_{m,d}$=12.96 Sfr.=0.09

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 19 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=191.24 T_z=2161.83 M_y=1715.12 T_y=-34.13 M_z=48.52 M_x=2.81

Resistenze: K_{mod}=1.10 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=2.36 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-417.79 T_z=7085.00 M_y=4901.71 T_y=-1.08 M_z=6.43 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=7.75 Sfr.=0.36

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-417.79 T_z=7085.00 M_y=4901.71 T_y=-1.08 M_z=6.43 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.22 $\sigma_{m,d}$=-19.23 Sfr.=0.13

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-417.79 T_z=7085.00 M_y=4901.71 T_y=-1.08 M_z=6.43 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-19.23 Sfr.=0.13

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 61 SLU Xl=1.21
Sollecitazioni: N=-668.74 T_z=6021.47 M_y=-3004.75 T_y=0.00 M_z=4.01 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.35 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/10167)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/17580)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.02 (L/7648)

Asta n. 2056 (2034 -2503) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=101.27 T_z=2760.18 M_y=4258.40 T_y=10.31 M_z=-10.42 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=127.51 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.50 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.98
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.10 $\sigma_{m,d}$=36.95 Sfr.=0.13

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=101.27 T_z=2760.18 M_y=4258.40 T_y=10.31 M_z=-10.42 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.10 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=101.27 T_z=2760.18 M_y=4258.40 T_y=10.31 M_z=-10.42 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.10 $\sigma_{m,d}$=36.95 Sfr.=0.12

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=101.27 T_z=2760.18 M_y=4258.40 T_y=10.31 M_z=-10.42 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=5.81 Sfr.=0.13

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=101.27 T_z=2760.18 M_y=4258.40 T_y=10.31 M_z=-10.42 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-36.95 Sfr.=0.12

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 25 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=248.94 T_z=8203.77 M_y=12852.90 T_y=29.99 M_z=-26.49 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,t}$=105.93
L=127.51 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.13 $\sigma_{m,d}$=50.55 Sfr.=0.38

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 62 SLU Xl=1.06
Sollecitazioni: N=-147.19 T_z=9418.21 M_y=6910.83 T_y=32.07 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=127.51 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-27.00 Sfr.=0.18

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 62 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-133.90 T_z=9516.23 M_y=15067.10 T_y=32.07 M_z=-28.11 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=127.51 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-59.22 Sfr.=0.40

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 62 SLU
Sollecitazioni: N=-150.52
[Lin.] $M_{y,sx}$=-15067.10 $M_{y,dx}$=-4884.96 $M_{y,eq}$=10994.30
[Lin.] $M_{z,sx}$=28.11 $M_{z,dx}$=6.43 $M_{z,eq}$=-14.29

Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=127.51 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.08 $\sigma_{m,d}$=-43.13 Sfr.=0.29

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 74 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=848.19 T_z=3888.37 M_y=5790.47 T_y=16.53 M_z=-15.19 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.44 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 13 SND Xl=0.20
Sollecitazioni: N=271.57 T_z=2699.91 M_y=3992.87 T_y=138.46 M_z=216.73 M_x=5.04
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 25 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=248.94 T_z=8203.77 M_y=12852.90 T_y=29.99 M_z=-26.49 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=105.93 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.13 $\sigma_{m,d}$=50.55 Sfr.=0.38

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 19 SND Xl=0.20
Sollecitazioni: N=374.80 T_z=2863.75 M_y=4743.91 T_y=105.56 M_z=156.66 M_x=2.81
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=3.13 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-133.90 T_z=9516.23 M_y=15067.10 T_y=32.07 M_z=-28.11 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=10.41 Sfr.=0.48

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 62 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-133.90 T_z=9516.23 M_y=15067.10 T_y=32.07 M_z=-28.11 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.07 $\sigma_{m,d}$=-59.22 Sfr.=0.40

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-133.90 T_z=9516.23 M_y=15067.10 T_y=32.07 M_z=-28.11 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-59.22 Sfr.=0.40

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 61 SLU Xl=1.28
Sollecitazioni: N=-457.82 T_z=8139.90 M_y=4332.89 T_y=26.09 M_z=4.47 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.24 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.03 (L/3610)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.02 (L/6204)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.04 (L/2707)

Asta n. 2056 (2043 2034) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=1.82
Sollecitazioni: N=233.16 T_z=-803.33 M_y=2982.63 T_y=29.19 M_z=25.09 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=201.83 $\lambda_{rel,y}$=0.16 $\lambda_{rel,z}$=0.78 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.90
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.23 $\sigma_{m,d}$=26.64 Sfr.=0.10

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=0.14
Sollecitazioni: N=253.17 T_z=-655.87 M_y=1753.37 T_y=29.19 M_z=-24.10 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.25 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.82
Sollecitazioni: N=233.16 T_z=-803.33 M_y=2982.63 T_y=29.19 M_z=25.09 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.23 $\sigma_{m,d}$=26.64 Sfr.=0.09

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=1.82
Sollecitazioni: N=233.16 T_z=-803.33 M_y=2982.63 T_y=29.19 M_z=25.09 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=1.69 Sfr.=0.04

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.82
Sollecitazioni: N=233.16 T_z=-803.33 M_y=2982.63 T_y=29.19 M_z=25.09 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-26.64 Sfr.=0.09

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 25 SLU Xl=1.82

Sollecitazioni: N=376.21 T_z=-2668.35 M_y=9370.40 T_y=57.76 M_z=54.79 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,t}$=105.93
L=201.83 $\lambda_{rel,y}$=0.14 $\lambda_{rel,z}$=0.46 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.98
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.20 $\sigma_{m,d}$=37.32 Sfr.=0.28

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 7 SND Xl=1.82
Sollecitazioni: N=-49.36 T_z=-1262.56 M_y=3829.60 T_y=102.99 M_z=64.78 M_x=20.87
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=201.83 $\lambda_{rel,m}$=0.31 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-15.80 Sfr.=0.09

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 7 SND
Sollecitazioni: N=-49.36
[Lin.] $M_{y,sx}$=-1827.12 $M_{y,dx}$=-3829.60 $M_{y,eq}$=3028.61
[Lin.] $M_{z,sx}$=121.25 $M_{z,dx}$=64.78 $M_{z,eq}$=-48.50
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=201.83 $\lambda_{rel,y}$=0.14 $\lambda_{rel,z}$=0.46 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.98
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.03 $\sigma_{m,d}$=-12.46 Sfr.=0.07

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 74 SLU Xl=0.14
Sollecitazioni: N=529.49 T_z=-1084.40 M_y=3382.06 T_y=46.72 M_z=-36.72 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.28 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 13 SND Xl=0.14
Sollecitazioni: N=541.08 T_z=-365.11 M_y=1710.82 T_y=-131.51 M_z=177.48 M_x=-42.48
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.02 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 25 SLU Xl=1.82
Sollecitazioni: N=376.21 T_z=-2668.35 M_y=9370.40 T_y=57.76 M_z=54.79 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=105.93 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.20 $\sigma_{m,d}$=37.32 Sfr.=0.28

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 49 SLU Xl=1.82
Sollecitazioni: N=363.20 T_z=-2668.61 M_y=9369.93 T_y=55.01 M_z=47.98 M_x=-3.47
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=2.92 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=1.82
Sollecitazioni: N=299.43 T_z=-3040.96 M_y=10234.00 T_y=59.95 M_z=57.42 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=3.33 Sfr.=0.15

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 7 SND Xl=1.82
Sollecitazioni: N=-49.36 T_z=-1262.56 M_y=3829.60 T_y=102.99 M_z=64.78 M_x=20.87
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.03 $\sigma_{m,d}$=-15.80 Sfr.=0.09

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 25 SLU Xl=1.82
Sollecitazioni: N=376.21 T_z=-2668.35 M_y=9370.40 T_y=57.76 M_z=54.79 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-37.32 Sfr.=0.28

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=1.82
Sollecitazioni: N=-54.74 T_z=-563.89 M_y=2525.18 T_y=189.89 M_z=105.92 M_x=42.38
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.03 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.02 (L/8565)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/15263)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.03 (L/6343)

Asta n. 2056 (2043 -2557) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=0.14
Sollecitazioni: N=129.98 T_z=1470.25 M_y=1522.07 T_y=-18.31 M_z=24.24 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=147.80 $\lambda_{rel,y}$=0.12 $\lambda_{rel,z}$=0.57 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.96
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.13 $\sigma_{m,d}$=14.08 Sfr.=0.05

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=1.48
Sollecitazioni: N=145.92 T_z=1352.74 M_y=-373.15 T_y=-18.31 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.15 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.14

Sollecitazioni: N=129.98 T_z=1470.25 M_y=1522.07 T_y=-18.31 M_z=24.24 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.13 $\sigma_{m,d}$=14.08 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.14
Sollecitazioni: N=129.98 T_z=1470.25 M_y=1522.07 T_y=-18.31 M_z=24.24 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=3.10 Sfr.=0.07

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.14
Sollecitazioni: N=129.98 T_z=1470.25 M_y=1522.07 T_y=-18.31 M_z=24.24 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-14.08 Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 25 SLU Xl=0.14
Sollecitazioni: N=75.83 T_z=4342.16 M_y=4383.96 T_y=-32.95 M_z=43.13 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,t}$=105.93
L=147.80 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.34 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.04 $\sigma_{m,d}$=17.69 Sfr.=0.13

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 10 SND Xl=0.85
Sollecitazioni: N=-109.90 T_z=1486.94 M_y=674.79 T_y=-15.12 M_z=0.00 M_x=-2.59
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=147.80 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-2.64 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 62 SLU Xl=0.14
Sollecitazioni: N=-3.89 T_z=4580.22 M_y=4414.90 T_y=-35.25 M_z=44.15 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=147.80 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-17.82 Sfr.=0.12

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 62 SLU
Sollecitazioni: N=-3.89
[Par.] $M_{y,sx}$=-4414.90 $M_{y,dx}$=1632.42 $M_{y,eq}$=3930.76
[Lin.] $M_{z,sx}$=-44.15 $M_{z,dx}$=-3.18 $M_{z,eq}$=25.22
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=147.80 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.34 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.00 $\sigma_{m,d}$=-15.68 Sfr.=0.10

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 19 SND Xl=1.48
Sollecitazioni: N=510.00 T_z=1476.57 M_y=-539.85 T_y=-88.92 M_z=21.56 M_x=14.58
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.27 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.14
Sollecitazioni: N=332.89 T_z=1379.48 M_y=1315.58 T_y=-147.39 M_z=236.20 M_x=-23.80
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 25 SLU Xl=0.14
Sollecitazioni: N=75.83 T_z=4342.16 M_y=4383.96 T_y=-32.95 M_z=43.13 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=105.93 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.04 $\sigma_{m,d}$=17.69 Sfr.=0.13

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 19 SND Xl=0.14
Sollecitazioni: N=494.06 T_z=1594.08 M_y=1832.20 T_y=-88.92 M_z=136.81 M_x=14.58
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=1.75 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 25 SLU Xl=0.14
Sollecitazioni: N=75.83 T_z=4342.16 M_y=4383.96 T_y=-32.95 M_z=43.13 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=19.31
Tensioni: τ_d=4.75 Sfr.=0.25

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 62 SLU Xl=0.14
Sollecitazioni: N=-3.89 T_z=4580.22 M_y=4414.90 T_y=-35.25 M_z=44.15 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.00 $\sigma_{m,d}$=-17.82 Sfr.=0.12

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 25 SLU Xl=0.14
Sollecitazioni: N=75.83 T_z=4342.16 M_y=4383.96 T_y=-32.95 M_z=43.13 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-17.69 Sfr.=0.13

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 7 SND Xl=0.14
Sollecitazioni: N=-234.10 T_z=1346.42 M_y=1211.94 T_y=-87.06 M_z=130.90 M_x=-15.04
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.12 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/11086)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/21660)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.02 (L/7965)

Asta n. 2056 (-2557 -2572) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=1.64
  Sollecitazioni: N=263.76 T_z=484.06 M_y=-1284.34 T_y=-1.24 M_z=-2.37 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
  L=164.03 $\lambda_{rel,y}$=0.13 $\lambda_{rel,z}$=0.64 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.95
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.26 $\sigma_{m,d}$=11.11 Sfr.=0.04

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=1.64
  Sollecitazioni: N=263.76 T_z=484.06 M_y=-1284.34 T_y=-1.24 M_z=-2.37 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.26 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.64
  Sollecitazioni: N=263.76 T_z=484.06 M_y=-1284.34 T_y=-1.24 M_z=-2.37 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.26 $\sigma_{m,d}$=11.11 Sfr.=0.04

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=244.28 T_z=627.62 M_y=-372.56 T_y=-1.24 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=1.32 Sfr.=0.03

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.64
  Sollecitazioni: N=263.76 T_z=484.06 M_y=-1284.34 T_y=-1.24 M_z=-2.37 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=11.11 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 25 SLU Xl=1.64
  Sollecitazioni: N=453.99 T_z=1554.40 M_y=-4044.76 T_y=0.00 M_z=-1.55 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,t}$=105.93
  L=164.03 $\lambda_{rel,y}$=0.11 $\lambda_{rel,z}$=0.38 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.24 $\sigma_{m,d}$=15.82 Sfr.=0.12

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 10 SND Xl=1.64
  Sollecitazioni: N=-78.99 T_z=576.56 M_y=-1305.47 T_y=-3.23 M_z=0.00 M_x=-2.59
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=164.03 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=5.10 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 13 SND Xl=1.64
  Sollecitazioni: N=-12.12 T_z=585.22 M_y=-1369.05 T_y=-113.48 M_z=-147.61 M_x=23.34
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=164.03 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=7.27 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 1 SND
  Sollecitazioni: N=-157.43
  [Lin.] $M_{y,sx}$=458.87 $M_{y,dx}$=1327.82 $M_{y,eq}$=-980.24
  [Lin.] $M_{z,sx}$=47.68 $M_{z,dx}$=-148.94 $M_{z,eq}$=-108.43
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=164.03 $\lambda_{rel,y}$=0.11 $\lambda_{rel,z}$=0.38 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.08 $\sigma_{m,d}$=5.24 Sfr.=0.03

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 19 SND Xl=1.64
  Sollecitazioni: N=746.79 T_z=624.58 M_y=-1375.08 T_y=57.37 M_z=81.03 M_x=14.58
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.39 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=520.17 T_z=716.93 M_y=-458.87 T_y=111.01 M_z=43.60 M_x=-23.80
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 25 SLU Xl=1.64
  Sollecitazioni: N=453.99 T_z=1554.40 M_y=-4044.76 T_y=0.00 M_z=-1.55 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=105.93 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.24 $\sigma_{m,d}$=15.82 Sfr.=0.12

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 13 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=646.00 T_z=728.78 M_y=-480.65 T_y=-113.48 M_z=47.01 M_x=23.34
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_{cr}=0.71

Tensioni: τ_d=0.81 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 25 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=428.68 T_z=1741.03 M_y=-1341.92 T_y=0.00 M_z=-1.11 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=19.31
Tensioni: τ_d=1.90 Sfr.=0.10

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 13 SND Xl=1.64
Sollecitazioni: N=-12.12 T_z=585.22 M_y=-1369.05 T_y=-113.48 M_z=-147.61 M_x=23.34
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 $\sigma_{m,d}$=7.27 Sfr.=0.04

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 25 SLU Xl=1.64
Sollecitazioni: N=453.99 T_z=1554.40 M_y=-4044.76 T_y=0.00 M_z=-1.55 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=15.82 Sfr.=0.12

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 7 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-238.75 T_z=756.29 M_y=-517.93 T_y=58.64 M_z=18.15 M_x=-15.04
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.12 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/40471)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/70929)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.01 (L/30443)

Asta n. 2057 (-2275 121) Trave 24x32 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-102.00 T_z=-310.74 M_y=-315.43 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-1.04
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=151.68 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=27.04 Sfr.=0.10

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-102.94 T_z=-317.65 M_y=-253.43 T_y=0.00 M_z=-1.05 M_x=-1.04
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=151.68 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=21.87 Sfr.=0.08

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
Sollecitazioni: N=-108.56
[Par.] $M_{y,sx}$=315.43 $M_{y,dx}$=-147.20 $M_{y,eq}$=-300.71
[Lin.] $M_{z,sx}$=0.94 $M_{z,dx}$=-1.69 $M_{z,eq}$=-1.39
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=151.68 $\lambda_{rel,y}$=0.38 $\lambda_{rel,z}$=0.59 $K_{c,y}$=0.99 $K_{c,z}$=0.96
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.34 $\sigma_{m,d}$=25.97 Sfr.=0.10

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-102.00 T_z=-310.74 M_y=-315.43 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-1.04
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=1.38
Sollecitazioni: N=-108.56 T_z=-359.10 M_y=147.20 T_y=0.00 M_z=-1.69 M_x=-1.04
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=2.39 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=1.38
Sollecitazioni: N=-108.56 T_z=-359.10 M_y=147.20 T_y=0.00 M_z=-1.69 M_x=-1.04
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=2.39 Sfr.=0.05

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-102.00 T_z=-310.74 M_y=-315.43 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-1.04
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.32 $\sigma_{m,d}$=-27.04 Sfr.=0.09

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-102.00 T_z=-310.74 M_y=-315.43 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-1.04
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=27.04 Sfr.=0.09

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=1.38
Sollecitazioni: N=-108.56 T_z=-359.10 M_y=147.20 T_y=0.00 M_z=-1.69 M_x=-1.04
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.34 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 7 SND Xl=1.38
  Sollecitazioni: N=26.38 T_z=-533.36 M_y=416.05 T_y=-8.29 M_z=-8.26 M_x=-2.44
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
  L=151.68 $\lambda_{rel,y}$=0.26 $\lambda_{rel,z}$=0.35 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.03 $\sigma_{m,d}$=10.43 Sfr.=0.06

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 62 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-324.61 T_z=-1155.22 M_y=-1232.34 T_y=-2.03 M_z=0.00 M_x=-2.76
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=151.68 $\lambda_{rel,m}$=0.17 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=30.09 Sfr.=0.20

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 25 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-339.14 T_z=-1057.58 M_y=-1039.42 T_y=-3.10 M_z=1.61 M_x=-2.44
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=151.68 $\lambda_{rel,m}$=0.17 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=25.43 Sfr.=0.19

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 25 SLU
  Sollecitazioni: N=-347.67
  [Par.] $M_{y,sx}$=1039.42 $M_{y,dx}$=-464.85 $M_{y,eq}$=-977.77
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-1.61 $M_{z,dx}$=-2.68 $M_{z,eq}$=-1.07
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=151.68 $\lambda_{rel,y}$=0.26 $\lambda_{rel,z}$=0.35 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.45 $\sigma_{m,d}$=23.91 Sfr.=0.18

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 19 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=46.32 T_z=-473.12 M_y=-343.59 T_y=7.20 M_z=13.64 M_x=-2.44
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.06 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 62 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-324.61 T_z=-1155.22 M_y=-1232.34 T_y=-2.03 M_z=0.00 M_x=-2.76
  Resistenze: K_{mod}=0.90
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 7 SND Xl=1.38
  Sollecitazioni: N=26.38 T_z=-533.36 M_y=416.05 T_y=-8.29 M_z=-8.26 M_x=-2.44
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.03 $\sigma_{m,d}$=10.43 Sfr.=0.06

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 25 SLU Xl=1.38
  Sollecitazioni: N=-347.67 T_z=-1120.44 M_y=464.85 T_y=-3.10 M_z=-2.68 M_x=-2.44
  Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=3.06 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.03

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 25 SLU Xl=1.38
  Sollecitazioni: N=-347.67 T_z=-1120.44 M_y=464.85 T_y=-3.10 M_z=-2.68 M_x=-2.44
  Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=19.31
  Tensioni: τ_d=3.06 Sfr.=0.16

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 62 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-324.61 T_z=-1155.22 M_y=-1232.34 T_y=-2.03 M_z=0.00 M_x=-2.76
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.42 $\sigma_{m,d}$=-30.09 Sfr.=0.20

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-324.61 T_z=-1155.22 M_y=-1232.34 T_y=-2.03 M_z=0.00 M_x=-2.76
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=30.09 Sfr.=0.20

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 25 SLU Xl=1.38
  Sollecitazioni: N=-347.67 T_z=-1120.44 M_y=464.85 T_y=-3.10 M_z=-2.68 M_x=-2.44
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.45 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/9624)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/14855)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.02 (L/7504)

Asta n. 2057 (1012 -2275) Trave 24x32 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=7.67 T_z=497.73 M_y=337.28 T_y=-1.93 M_z=1.71 M_x=-1.04
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
  L=157.47 $\lambda_{rel,y}$=0.39 $\lambda_{rel,z}$=0.61 $K_{c,y}$=0.99 $K_{c,z}$=0.95

Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 $\sigma_{m,d}$=29.15 Sfr.=0.11

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=7.67 T_z=497.73 M_y=337.28 T_y=-1.93 M_z=1.71 M_x=-1.04
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=7.67 T_z=497.73 M_y=337.28 T_y=-1.93 M_z=1.71 M_x=-1.04
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=7.67 T_z=497.73 M_y=337.28 T_y=-1.93 M_z=1.71 M_x=-1.04
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 $\sigma_{m,d}$=29.15 Sfr.=0.10

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=7.67 T_z=497.73 M_y=337.28 T_y=-1.93 M_z=1.71 M_x=-1.04
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=3.32 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=7.67 T_z=497.73 M_y=337.28 T_y=-1.93 M_z=1.71 M_x=-1.04
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=3.32 Sfr.=0.08

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=7.67 T_z=497.73 M_y=337.28 T_y=-1.93 M_z=1.71 M_x=-1.04
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-29.15 Sfr.=0.10

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 62 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=33.54 T_z=1932.81 M_y=1386.53 T_y=8.81 M_z=-11.99 M_x=-2.76
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=157.47 $\lambda_{rel,y}$=0.27 $\lambda_{rel,z}$=0.36 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.04 $\sigma_{m,d}$=34.24 Sfr.=0.23

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 76 SLU Xl=1.48
Sollecitazioni: N=-2.44 T_z=1014.31 M_y=-643.22 T_y=16.96 M_z=0.00 M_x=-1.95
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=157.47 $\lambda_{rel,m}$=0.17 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=15.70 Sfr.=0.11

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU Xl=1.57
Sollecitazioni: N=-2.45 T_z=1171.14 M_y=-844.67 T_y=21.00 M_z=2.94 M_x=-2.13
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=157.47 $\lambda_{rel,m}$=0.17 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=20.72 Sfr.=0.14

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU
Sollecitazioni: N=-2.45
[Par.] $M_{y,sx}$=-810.49 $M_{y,dx}$=844.67 $M_{y,eq}$=-844.67
[Lin.] $M_{z,sx}$=25.97 $M_{z,dx}$=2.94 $M_{z,eq}$=-14.41
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=157.47 $\lambda_{rel,y}$=0.27 $\lambda_{rel,z}$=0.36 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.00 $\sigma_{m,d}$=21.09 Sfr.=0.14

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 19 SND Xl=0.20
Sollecitazioni: N=74.29 T_z=324.23 M_y=125.87 T_y=-38.71 M_z=42.66 M_x=-2.44
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.10 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 62 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=33.54 T_z=1932.81 M_y=1386.53 T_y=8.81 M_z=-11.99 M_x=-2.76
Resistenze: K_{mod}=0.90
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 62 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=33.54 T_z=1932.81 M_y=1386.53 T_y=8.81 M_z=-11.99 M_x=-2.76
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.04 $\sigma_{m,d}$=34.24 Sfr.=0.23

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 62 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=33.54 T_z=1932.81 M_y=1386.53 T_y=8.81 M_z=-11.99 M_x=-2.76
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=5.29 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.06

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=0.20

Sollecitazioni: N=33.54 T_z=1932.81 M_y=1386.53 T_y=8.81 M_z=-11.99 M_x=-2.76
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=5.29 Sfr.=0.24

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU Xl=1.57
Sollecitazioni: N=-2.45 T_z=1171.14 M_y=-844.67 T_y=21.00 M_z=2.94 M_x=-2.13
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.00 $\sigma_{m,d}$=20.72 Sfr.=0.14

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=33.54 T_z=1932.81 M_y=1386.53 T_y=8.81 M_z=-11.99 M_x=-2.76
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-34.24 Sfr.=0.23

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 7 SND Xl=1.57
Sollecitazioni: N=-65.49 T_z=623.04 M_y=-342.11 T_y=34.86 M_z=13.44 M_x=-2.44
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.09 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.02 (L/7057)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/10811)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.02 (L/5519)

Asta n. 2057 (-2295 1012) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=0.24
Sollecitazioni: N=1662.24 T_z=-24.27 M_y=700.92 T_y=169.85 M_z=65.94 M_x=9.62
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=43.66 $\lambda_{rel,y}$=0.03 $\lambda_{rel,z}$=0.17 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.67 $\sigma_{m,d}$=8.80 Sfr.=0.04

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=1665.07 T_z=-3.41 M_y=697.62 T_y=169.85 M_z=25.45 M_x=9.62
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.67 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=1665.07 T_z=-3.41 M_y=697.62 T_y=169.85 M_z=25.45 M_x=9.62
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.24
Sollecitazioni: N=1662.24 T_z=-24.27 M_y=700.92 T_y=169.85 M_z=65.94 M_x=9.62
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.67 $\sigma_{m,d}$=8.80 Sfr.=0.03

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=0.24
Sollecitazioni: N=1662.24 T_z=-24.27 M_y=700.92 T_y=169.85 M_z=65.94 M_x=9.62
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=0.36 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.24
Sollecitazioni: N=1662.24 T_z=-24.27 M_y=700.92 T_y=169.85 M_z=65.94 M_x=9.62
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=0.36 Sfr.=0.01

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.24
Sollecitazioni: N=1662.24 T_z=-24.27 M_y=700.92 T_y=169.85 M_z=65.94 M_x=9.62
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-8.80 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 25 SLU Xl=0.24
Sollecitazioni: N=3500.52 T_z=-425.84 M_y=1882.60 T_y=340.50 M_z=159.65 M_x=20.11
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,t}$=105.93
L=43.66 $\lambda_{rel,y}$=0.03 $\lambda_{rel,z}$=0.10 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.82 $\sigma_{m,d}$=9.43 Sfr.=0.08

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 7 SND Xl=0.24
Sollecitazioni: N=-605.27 T_z=-948.72 M_y=1695.00 T_y=240.78 M_z=141.92 M_x=14.27
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=43.66 $\lambda_{rel,m}$=0.14 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-8.47 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 7 SND
Sollecitazioni: N=-605.27
[Lin.] $M_{y,sx}$=-1471.30 $M_{y,dx}$=-1695.00 $M_{y,eq}$=1605.52
[Lin.] $M_{z,sx}$=-91.18 $M_{z,dx}$=141.92 $M_{z,eq}$=121.62

Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=43.66 $\lambda_{rel,y}$=0.03 $\lambda_{rel,z}$=0.10 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.32 $\sigma_{m,d}$=-7.86 Sfr.=0.04

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 61 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=5018.44 T_z=252.90 M_y=1251.78 T_y=261.24 M_z=39.99 M_x=21.12
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=2.61 Sfr.=0.02

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=4753.61 T_z=-121.69 M_y=1699.35 T_y=323.81 M_z=68.14 M_x=22.81
Resistenze: K_{mod}=0.90
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 25 SLU Xl=0.24
Sollecitazioni: N=3500.52 T_z=-425.84 M_y=1882.60 T_y=340.50 M_z=159.65 M_x=20.11
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=105.93 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.82 $\sigma_{m,d}$=9.43 Sfr.=0.08

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 7 SND Xl=0.24
Sollecitazioni: N=3771.72 T_z=-948.72 M_y=1695.00 T_y=240.78 M_z=141.92 M_x=14.27
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=1.07 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 7 SND Xl=0.24
Sollecitazioni: N=3771.72 T_z=-948.72 M_y=1695.00 T_y=240.78 M_z=141.92 M_x=14.27
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=26.55
Tensioni: τ_d=1.07 Sfr.=0.04

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 7 SND Xl=0.24
Sollecitazioni: N=-605.27 T_z=-948.72 M_y=1695.00 T_y=240.78 M_z=141.92 M_x=14.27
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.32 $\sigma_{m,d}$=-8.47 Sfr.=0.04

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 25 SLU Xl=0.24
Sollecitazioni: N=3500.52 T_z=-425.84 M_y=1882.60 T_y=340.50 M_z=159.65 M_x=20.11
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-9.43 Sfr.=0.07

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 7 SND Xl=0.24
Sollecitazioni: N=-605.27 T_z=838.15 M_y=-226.95 T_y=240.78 M_z=141.92 M_x=14.27
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.32 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/41666)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/47619)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/38461)

Asta n. 2057 (-2322 -2295) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=1728.61 T_z=465.06 M_y=1007.52 T_y=23.00 M_z=9.05 M_x=9.63
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=71.28 $\lambda_{rel,y}$=0.06 $\lambda_{rel,z}$=0.28 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.73 $\sigma_{m,d}$=9.02 Sfr.=0.04

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=1728.61 T_z=465.06 M_y=1007.52 T_y=23.00 M_z=9.05 M_x=9.63
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.73 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=1728.61 T_z=465.06 M_y=1007.52 T_y=23.00 M_z=9.05 M_x=9.63
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=1728.61 T_z=465.06 M_y=1007.52 T_y=23.00 M_z=9.05 M_x=9.63
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.73 $\sigma_{m,d}$=9.02 Sfr.=0.04

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=1728.61 T_z=465.06 M_y=1007.52 T_y=23.00 M_z=9.05 M_x=9.63
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=0.98 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.00

Sollecitazioni: N=1728.61 T_z=465.06 M_y=1007.52 T_y=23.00 M_z=9.05 M_x=9.63
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=0.98 Sfr.=0.02

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=1728.61 T_z=465.06 M_y=1007.52 T_y=23.00 M_z=9.05 M_x=9.63
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-9.02 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=4952.32 T_z=1584.40 M_y=2802.54 T_y=77.15 M_z=13.15 M_x=22.81
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=71.28 $\lambda_{rel,y}$=0.05 $\lambda_{rel,z}$=0.16 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=2.58 $\sigma_{m,d}$=11.12 Sfr.=0.10

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 10 SND Xl=0.41
Sollecitazioni: N=-39.37 T_z=1101.03 M_y=1209.46 T_y=3.84 M_z=0.00 M_x=11.16
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=71.28 $\lambda_{rel,m}$=0.18 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-4.72 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 7 SND Xl=0.71
Sollecitazioni: N=-506.69 T_z=1270.62 M_y=1471.18 T_y=69.76 M_z=91.18 M_x=14.27
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=71.28 $\lambda_{rel,m}$=0.18 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-6.93 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 7 SND
Sollecitazioni: N=-506.69
[Lin.] $M_{y,sx}$=-1117.70 $M_{y,dx}$=-1471.18 $M_{y,eq}$=1329.79
[Lin.] $M_{z,sx}$=-72.70 $M_{z,dx}$=91.18 $M_{z,eq}$=83.79
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=71.28 $\lambda_{rel,y}$=0.05 $\lambda_{rel,z}$=0.16 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.26 $\sigma_{m,d}$=-6.29 Sfr.=0.03

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 61 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=5163.60 T_z=1725.05 M_y=2455.14 T_y=43.15 M_z=9.23 M_x=21.12
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=2.69 Sfr.=0.02

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=4952.32 T_z=1584.40 M_y=2802.54 T_y=77.15 M_z=13.15 M_x=22.81
Resistenze: K_{mod}=0.90
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=4952.32 T_z=1584.40 M_y=2802.54 T_y=77.15 M_z=13.15 M_x=22.81
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=2.58 $\sigma_{m,d}$=11.12 Sfr.=0.10

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 61 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=5163.60 T_z=1725.05 M_y=2455.14 T_y=43.15 M_z=9.23 M_x=21.12
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=1.89 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 61 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=5163.60 T_z=1725.05 M_y=2455.14 T_y=43.15 M_z=9.23 M_x=21.12
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=1.89 Sfr.=0.09

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 7 SND Xl=0.71
Sollecitazioni: N=-506.69 T_z=1270.62 M_y=1471.18 T_y=69.76 M_z=91.18 M_x=14.27
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.26 $\sigma_{m,d}$=-6.93 Sfr.=0.04

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 25 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=3702.91 T_z=1066.17 M_y=2517.39 T_y=87.22 M_z=16.30 M_x=20.11
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-10.05 Sfr.=0.08

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 7 SND Xl=0.71
Sollecitazioni: N=-506.69 T_z=-527.31 M_y=-23.31 T_y=69.76 M_z=91.18 M_x=14.27
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.26 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/31806)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/57497)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 42 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/22998)

Asta n. 2057 (2016 -2322) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=1775.00 T_z=806.97 M_y=1517.54 T_y=39.43 M_z=-16.99 M_x=9.63
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
  L=85.88 $\lambda_{rel,y}$=0.07 $\lambda_{rel,z}$=0.33 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.78 $\sigma_{m,d}$=13.73 Sfr.=0.06

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=1775.00 T_z=806.97 M_y=1517.54 T_y=39.43 M_z=-16.99 M_x=9.63
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.78 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=1775.00 T_z=806.97 M_y=1517.54 T_y=39.43 M_z=-16.99 M_x=9.63
  Resistenze: K_{fi}=1.25
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=1775.00 T_z=806.97 M_y=1517.54 T_y=39.43 M_z=-16.99 M_x=9.63
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.78 $\sigma_{m,d}$=13.73 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=1775.00 T_z=806.97 M_y=1517.54 T_y=39.43 M_z=-16.99 M_x=9.63
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=1.70 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=1775.00 T_z=806.97 M_y=1517.54 T_y=39.43 M_z=-16.99 M_x=9.63
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=1.70 Sfr.=0.04

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=1775.00 T_z=806.97 M_y=1517.54 T_y=39.43 M_z=-16.99 M_x=9.63
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-13.73 Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 62 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=5089.80 T_z=2758.18 M_y=4586.12 T_y=55.25 M_z=-23.35 M_x=22.81
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=85.88 $\lambda_{rel,y}$=0.06 $\lambda_{rel,z}$=0.20 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=2.65 $\sigma_{m,d}$=18.22 Sfr.=0.14

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 19 SND Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-252.74 T_z=1742.51 M_y=2026.26 T_y=232.96 M_z=-115.46 M_x=14.45
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=85.88 $\lambda_{rel,m}$=0.20 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-9.42 Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 7 SND
  Sollecitazioni: N=-418.61
  [Lin.] $M_{y,sx}$=-1992.40 $M_{y,dx}$=-1113.10 $M_{y,eq}$=1640.68
  [Lin.] $M_{z,sx}$=114.70 $M_{z,dx}$=72.70 $M_{z,eq}$=-45.88
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=85.88 $\lambda_{rel,y}$=0.06 $\lambda_{rel,z}$=0.20 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.22 $\sigma_{m,d}$=-7.01 Sfr.=0.04

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 61 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=5265.49 T_z=2743.32 M_y=4231.05 T_y=76.07 M_z=-41.02 M_x=21.12
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=2.74 Sfr.=0.02

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 62 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=5089.80 T_z=2758.18 M_y=4586.12 T_y=55.25 M_z=-23.35 M_x=22.81
  Resistenze: K_{mod}=0.90
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 62 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=5089.80 T_z=2758.18 M_y=4586.12 T_y=55.25 M_z=-23.35 M_x=22.81
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=2.65 $\sigma_{m,d}$=18.22 Sfr.=0.14

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 62 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=5089.80 T_z=2758.18 M_y=4586.12 T_y=55.25 M_z=-23.35 M_x=22.81
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=3.02 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=5089.80 T_z=2758.18 M_y=4586.12 T_y=55.25 M_z=-23.35 M_x=22.81
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=3.02 Sfr.=0.14

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 19 SND Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-252.74 T_z=1742.51 M_y=2026.26 T_y=232.96 M_z=-115.46 M_x=14.45
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.13 $\sigma_{m,d}$=-9.42 Sfr.=0.05

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=5089.80 T_z=2758.18 M_y=4586.12 T_y=55.25 M_z=-23.35 M_x=22.81
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-18.22 Sfr.=0.12

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 7 SND Xl=0.86
  Sollecitazioni: N=-418.61 T_z=-186.40 M_y=901.12 T_y=242.69 M_z=72.70 M_x=14.27
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.22 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/12152)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/21478)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/8966)

Asta n. 2057 (-2341 2016) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=0.15
  Sollecitazioni: N=-2356.53 T_z=-1984.14 M_y=1688.79 T_y=-126.30 M_z=-52.70 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=34.85 $\lambda_{rel,m}$=0.20 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-16.71 Sfr.=0.06

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
  Sollecitazioni: N=-2356.53
  [Lin.] $M_{y,sx}$=-1391.63 $M_{y,dx}$=-1688.79 $M_{y,eq}$=1569.93
  [Lin.] $M_{z,sx}$=33.72 $M_{z,dx}$=-52.70 $M_{z,eq}$=-45.10
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=34.85 $\lambda_{rel,y}$=0.03 $\lambda_{rel,z}$=0.14 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.36 $\sigma_{m,d}$=-15.37 Sfr.=0.06

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.15
  Sollecitazioni: N=-2356.53 T_z=-1984.14 M_y=1688.79 T_y=-126.30 M_z=-52.70 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=4.19 Sfr.=0.10

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.15
  Sollecitazioni: N=-2356.53 T_z=-1984.14 M_y=1688.79 T_y=-126.30 M_z=-52.70 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.36 $\sigma_{m,d}$=-16.71 Sfr.=0.05

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.15
  Sollecitazioni: N=-2356.53 T_z=-1984.14 M_y=1688.79 T_y=-126.30 M_z=-52.70 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-16.71 Sfr.=0.05

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.15
  Sollecitazioni: N=-2356.53 T_z=-1984.14 M_y=1688.79 T_y=-126.30 M_z=-52.70 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.36 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 7 SND Xl=0.15
  Sollecitazioni: N=337.08 T_z=-2182.69 M_y=2468.81 T_y=-506.68 M_z=-168.08 M_x=-4.23
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
  L=34.85 $\lambda_{rel,y}$=0.02 $\lambda_{rel,z}$=0.08 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.18 $\sigma_{m,d}$=11.83 Sfr.=0.06

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 25 SLU Xl=0.15
  Sollecitazioni: N=-5684.47 T_z=-6081.64 M_y=5714.32 T_y=-175.86 M_z=-83.83 M_x=-1.25
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=34.85 $\lambda_{rel,m}$=0.13 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-23.41 Sfr.=0.17

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 25 SLU
  Sollecitazioni: N=-5684.47
  [Lin.] $M_{y,sx}$=-4801.73 $M_{y,dx}$=-5714.32 $M_{y,eq}$=5349.28
  [Lin.] $M_{z,sx}$=57.40 $M_{z,dx}$=-83.83 $M_{z,eq}$=-73.26

Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=34.85 $\lambda_{rel,y}$=0.02 $\lambda_{rel,z}$=0.08 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.96 $\sigma_{m,d}$=-21.85 Sfr.=0.19

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 19 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=562.07 T_z=-1772.43 M_y=641.45 T_y=254.09 M_z=33.51 M_x=-4.11
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.29 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-609.17 T_z=-1849.39 M_y=938.89 T_y=527.44 M_z=109.78 M_x=-6.44
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 7 SND Xl=0.15
Sollecitazioni: N=337.08 T_z=-2182.69 M_y=2468.81 T_y=-506.68 M_z=-168.08 M_x=-4.23
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.18 $\sigma_{m,d}$=11.83 Sfr.=0.06

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 62 SLU Xl=0.15
Sollecitazioni: N=-5410.18 T_z=-6995.06 M_y=6401.40 T_y=-176.55 M_z=-76.65 M_x=-1.48
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=7.65 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.12

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=0.15
Sollecitazioni: N=-5410.18 T_z=-6995.06 M_y=6401.40 T_y=-176.55 M_z=-76.65 M_x=-1.48
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=7.65 Sfr.=0.35

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 25 SLU Xl=0.15
Sollecitazioni: N=-5684.47 T_z=-6081.64 M_y=5714.32 T_y=-175.86 M_z=-83.83 M_x=-1.25
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.96 $\sigma_{m,d}$=-23.41 Sfr.=0.17

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 25 SLU Xl=0.15
Sollecitazioni: N=-5684.47 T_z=-6081.64 M_y=5714.32 T_y=-175.86 M_z=-83.83 M_x=-1.25
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-23.41 Sfr.=0.17

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 25 SLU Xl=0.15
Sollecitazioni: N=-5684.47 T_z=-6081.64 M_y=5714.32 T_y=-175.86 M_z=-83.83 M_x=-1.25
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.96 Sfr.=0.02

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/4092)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/6850)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/3059)

Asta n. 2057 (-2364 -2341) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=0.80
Sollecitazioni: N=-2315.50 T_z=-1680.81 M_y=1389.29 T_y=-34.50 M_z=-33.72 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=80.09 $\lambda_{rel,m}$=0.31 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-13.34 Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
Sollecitazioni: N=-2315.50
[Lin.] $M_{y,sx}$=-71.25 $M_{y,dx}$=-1389.29 $M_{y,eq}$=862.08
[Lin.] $M_{z,sx}$=6.09 $M_{z,dx}$=-33.72 $M_{z,eq}$=-22.67
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=80.09 $\lambda_{rel,y}$=0.06 $\lambda_{rel,z}$=0.31 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.32 $\sigma_{m,d}$=-8.35 Sfr.=0.04

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.80
Sollecitazioni: N=-2315.50 T_z=-1680.81 M_y=1389.29 T_y=-34.50 M_z=-33.72 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=3.54 Sfr.=0.08

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.80
Sollecitazioni: N=-2315.50 T_z=-1680.81 M_y=1389.29 T_y=-34.50 M_z=-33.72 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.32 $\sigma_{m,d}$=-13.34 Sfr.=0.04

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.80
Sollecitazioni: N=-2315.50 T_z=-1680.81 M_y=1389.29 T_y=-34.50 M_z=-33.72 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70

Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-13.34 Sfr.=0.04

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.80
Sollecitazioni: N=-2315.50 T_z=-1680.81 M_y=1389.29 T_y=-34.50 M_z=-33.72 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.32 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 7 SND Xl=0.80
Sollecitazioni: N=378.12 T_z=-1879.21 M_y=2138.82 T_y=-79.32 M_z=-100.94 M_x=-4.23
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
L=80.09 $\lambda_{rel,y}$=0.06 $\lambda_{rel,z}$=0.18 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.20 $\sigma_{m,d}$=9.67 Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 10 SND Xl=0.16
Sollecitazioni: N=-283.91 T_z=-1776.32 M_y=810.70 T_y=-41.79 M_z=0.00 M_x=-1.09
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=80.09 $\lambda_{rel,m}$=0.19 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-3.17 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 25 SLU Xl=0.80
Sollecitazioni: N=-5552.23 T_z=-5104.27 M_y=4794.29 T_y=-57.56 M_z=-57.40 M_x=-1.25
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=80.09 $\lambda_{rel,m}$=0.19 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-19.48 Sfr.=0.15

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 25 SLU
Sollecitazioni: N=-5552.23
[Lin.] $M_{y,sx}$=-742.94 $M_{y,dx}$=-4794.29 $M_{y,eq}$=3173.75
[Lin.] $M_{z,sx}$=11.30 $M_{z,dx}$=-57.40 $M_{z,eq}$=-38.96
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=80.09 $\lambda_{rel,y}$=0.06 $\lambda_{rel,z}$=0.18 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.89 $\sigma_{m,d}$=-12.90 Sfr.=0.12

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 19 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=610.84 T_z=-1412.32 M_y=-519.39 T_y=10.33 M_z=37.58 M_x=-4.11
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.32 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-560.41 T_z=-1489.21 M_y=-283.83 T_y=34.78 M_z=93.04 M_x=-6.44
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 7 SND Xl=0.80
Sollecitazioni: N=378.12 T_z=-1879.21 M_y=2138.82 T_y=-79.32 M_z=-100.94 M_x=-4.23
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.20 $\sigma_{m,d}$=9.67 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 62 SLU Xl=0.80
Sollecitazioni: N=-5277.99 T_z=-5853.42 M_y=5343.21 T_y=-51.96 M_z=-50.12 M_x=-1.48
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=6.40 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.09

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=0.80
Sollecitazioni: N=-5277.99 T_z=-5853.42 M_y=5343.21 T_y=-51.96 M_z=-50.12 M_x=-1.48
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=6.40 Sfr.=0.29

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 25 SLU Xl=0.80
Sollecitazioni: N=-5552.23 T_z=-5104.27 M_y=4794.29 T_y=-57.56 M_z=-57.40 M_x=-1.25
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.89 $\sigma_{m,d}$=-19.48 Sfr.=0.15

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 25 SLU Xl=0.80
Sollecitazioni: N=-5552.23 T_z=-5104.27 M_y=4794.29 T_y=-57.56 M_z=-57.40 M_x=-1.25
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-19.48 Sfr.=0.15

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 25 SLU Xl=0.80
Sollecitazioni: N=-5552.23 T_z=-5104.27 M_y=4794.29 T_y=-57.56 M_z=-57.40 M_x=-1.25
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.89 Sfr.=0.02

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/16466)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/29465)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/12214)

Asta n. 2057 (-2375 -2364) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 87 SLU I Xl=0.24
  Sollecitazioni: N=-2265.91 T_z=-1315.37 M_y=-146.91 T_y=-41.07 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=40.63 $\lambda_{rel,m}$=0.22 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=1.26 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-2263.02 T_z=-1294.03 M_y=-464.99 T_y=-41.07 M_z=10.60 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=40.63 $\lambda_{rel,m}$=0.22 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=4.44 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
  Sollecitazioni: N=-2267.84
  [Par.] $M_{y,sx}$=464.99 $M_{y,dx}$=-68.03 $M_{y,eq}$=-348.75
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-10.60 $M_{z,dx}$=-6.09 $M_{z,eq}$=4.24
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=40.63 $\lambda_{rel,y}$=0.03 $\lambda_{rel,z}$=0.16 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.28 $\sigma_{m,d}$=3.17 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.41
  Sollecitazioni: N=-2267.84 T_z=-1329.59 M_y=68.03 T_y=-41.07 M_z=-6.09 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=2.80 Sfr.=0.06

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-2263.02 T_z=-1294.03 M_y=-464.99 T_y=-41.07 M_z=10.60 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.27 $\sigma_{m,d}$=-4.44 Sfr.=0.01

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-2263.02 T_z=-1294.03 M_y=-464.99 T_y=-41.07 M_z=10.60 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=4.44 Sfr.=0.01

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.41
  Sollecitazioni: N=-2267.84 T_z=-1329.59 M_y=68.03 T_y=-41.07 M_z=-6.09 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.28 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 19 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=653.82 T_z=-1478.58 M_y=-974.41 T_y=-205.54 M_z=49.26 M_x=-4.11
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
  L=40.63 $\lambda_{rel,y}$=0.03 $\lambda_{rel,z}$=0.09 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.34 $\sigma_{m,d}$=4.45 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 22 SND Xl=0.03
  Sollecitazioni: N=-16.16 T_z=-1434.13 M_y=-828.00 T_y=-67.09 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=40.63 $\lambda_{rel,m}$=0.14 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=3.23 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 61 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-3864.34 T_z=-3931.61 M_y=-1277.15 T_y=-50.39 M_z=15.09 M_x=-1.37
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=40.63 $\lambda_{rel,m}$=0.14 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=5.19 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 25 SLU
  Sollecitazioni: N=-5413.88
  [Par.] $M_{y,sx}$=917.26 $M_{y,dx}$=-733.05 $M_{y,eq}$=-917.26
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-11.51 $M_{z,dx}$=-11.30 $M_{z,eq}$=4.60
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=40.63 $\lambda_{rel,y}$=0.03 $\lambda_{rel,z}$=0.09 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.82 $\sigma_{m,d}$=3.64 Sfr.=0.05

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 19 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=653.82 T_z=-1478.58 M_y=-974.41 T_y=-205.54 M_z=49.26 M_x=-4.11
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.34 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-517.40 T_z=-1429.42 M_y=-770.34 T_y=-359.83 M_z=75.40 M_x=-6.44
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 19 SND Xl=0.00

Sollecitazioni: N=653.82 T_z=-1478.58 M_y=-974.41 T_y=-205.54 M_z=49.26 M_x=-4.11
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.34 $\sigma_{m,d}$=4.45 Sfr.=0.03

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 62 SLU Xl=0.41
Sollecitazioni: N=-5139.64 T_z=-4675.12 M_y=680.55 T_y=-52.06 M_z=-8.51 M_x=-1.48
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=5.11 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.06

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=0.41
Sollecitazioni: N=-5139.64 T_z=-4675.12 M_y=680.55 T_y=-52.06 M_z=-8.51 M_x=-1.48
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=5.11 Sfr.=0.24

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 61 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-3864.34 T_z=-3931.61 M_y=-1277.15 T_y=-50.39 M_z=15.09 M_x=-1.37
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.01 $\sigma_{m,d}$=-5.19 Sfr.=0.03

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 61 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-3864.34 T_z=-3931.61 M_y=-1277.15 T_y=-50.39 M_z=15.09 M_x=-1.37
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=5.19 Sfr.=0.03

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 25 SLU Xl=0.41
Sollecitazioni: N=-5413.88 T_z=-4084.64 M_y=733.05 T_y=-56.14 M_z=-11.30 M_x=-1.25
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.82 Sfr.=0.02

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/17214)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/29899)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/12911)

Asta n. 2057 (-2384 -2375) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-2213.41 T_z=-928.52 M_y=-1237.54 T_y=9.90 M_z=2.66 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=80.14 $\lambda_{rel,m}$=0.31 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=10.72 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
Sollecitazioni: N=-2222.93
[Lin.] $M_{y,sx}$=1237.54 $M_{y,dx}$=465.28 $M_{y,eq}$=-928.63
[Lin.] $M_{z,sx}$=-2.66 $M_{z,dx}$=10.60 $M_{z,eq}$=7.42
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=80.14 $\lambda_{rel,y}$=0.06 $\lambda_{rel,z}$=0.31 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.23 $\sigma_{m,d}$=8.28 Sfr.=0.04

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.80
Sollecitazioni: N=-2222.93 T_z=-998.66 M_y=-465.28 T_y=9.90 M_z=10.60 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=2.10 Sfr.=0.05

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-2213.41 T_z=-928.52 M_y=-1237.54 T_y=9.90 M_z=2.66 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.22 $\sigma_{m,d}$=-10.72 Sfr.=0.04

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-2213.41 T_z=-928.52 M_y=-1237.54 T_y=9.90 M_z=2.66 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=10.72 Sfr.=0.04

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.80
Sollecitazioni: N=-2222.93 T_z=-998.66 M_y=-465.28 T_y=9.90 M_z=10.60 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.23 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 19 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=703.42 T_z=-1113.10 M_y=-1587.65 T_y=39.40 M_z=21.87 M_x=-4.11
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
L=80.14 $\lambda_{rel,y}$=0.06 $\lambda_{rel,z}$=0.18 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.37 $\sigma_{m,d}$=6.49 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 36 SLU Xl=0.05
Sollecitazioni: N=-5275.78 T_z=-2975.46 M_y=-3172.49 T_y=-10.62 M_z=0.00 M_x=-2.16

Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=80.14 $\lambda_{rel,m}$=0.19 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=12.39 Sfr.=0.08

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-4988.07 T_z=-3390.50 M_y=-3964.60 T_y=11.25 M_z=3.63 M_x=-1.48
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=80.14 $\lambda_{rel,m}$=0.19 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=15.53 Sfr.=0.10

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 62 SLU
Sollecitazioni: N=-5000.44
[Lin.] $M_{y,sx}$=3964.60 $M_{y,dx}$=1210.79 $M_{y,eq}$=-2863.08
[Lin.] $M_{z,sx}$=-3.63 $M_{z,dx}$=12.65 $M_{z,eq}$=9.04
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=80.14 $\lambda_{rel,y}$=0.06 $\lambda_{rel,z}$=0.18 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.60 $\sigma_{m,d}$=11.30 Sfr.=0.09

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 19 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=703.42 T_z=-1113.10 M_y=-1587.65 T_y=39.40 M_z=21.87 M_x=-4.11
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.37 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-467.80 T_z=-1063.94 M_y=-1445.40 T_y=63.50 M_z=34.81 M_x=-6.44
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 19 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=703.42 T_z=-1113.10 M_y=-1587.65 T_y=39.40 M_z=21.87 M_x=-4.11
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.37 $\sigma_{m,d}$=6.49 Sfr.=0.04

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 62 SLU Xl=0.80
Sollecitazioni: N=-5000.44 T_z=-3481.68 M_y=-1210.79 T_y=11.25 M_z=12.65 M_x=-1.48
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=3.81 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.03

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=0.80
Sollecitazioni: N=-5000.44 T_z=-3481.68 M_y=-1210.79 T_y=11.25 M_z=12.65 M_x=-1.48
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=3.81 Sfr.=0.18

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-4988.07 T_z=-3390.50 M_y=-3964.60 T_y=11.25 M_z=3.63 M_x=-1.48
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.60 $\sigma_{m,d}$=-15.53 Sfr.=0.10

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-4988.07 T_z=-3390.50 M_y=-3964.60 T_y=11.25 M_z=3.63 M_x=-1.48
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=15.53 Sfr.=0.10

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 25 SLU Xl=0.80
Sollecitazioni: N=-5274.69 T_z=-3059.02 M_y=-918.31 T_y=9.80 M_z=11.51 M_x=-1.25
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.75 Sfr.=0.02

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/17150)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/30013)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/12830)

Asta n. 2057 (-2408 -2384) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-2169.01 T_z=-601.10 M_y=-1524.23 T_y=-27.72 M_z=15.35 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=45.77 $\lambda_{rel,m}$=0.23 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=13.72 Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
Sollecitazioni: N=-2174.45
[Lin.] $M_{y,sx}$=1524.23 $M_{y,dx}$=1239.97 $M_{y,eq}$=-1410.53
[Lin.] $M_{z,sx}$=-15.35 $M_{z,dx}$=2.66 $M_{z,eq}$=10.27
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=45.77 $\lambda_{rel,y}$=0.04 $\lambda_{rel,z}$=0.18 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.18 $\sigma_{m,d}$=12.53 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.46
  Sollecitazioni: N=-2174.45 T_z=-641.15 M_y=-1239.97 T_y=-27.72 M_z=2.66 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=1.35 Sfr.=0.03

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-2169.01 T_z=-601.10 M_y=-1524.23 T_y=-27.72 M_z=15.35 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.18 $\sigma_{m,d}$=-13.72 Sfr.=0.05

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-2169.01 T_z=-601.10 M_y=-1524.23 T_y=-27.72 M_z=15.35 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=13.72 Sfr.=0.05

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.46
  Sollecitazioni: N=-2174.45 T_z=-641.15 M_y=-1239.97 T_y=-27.72 M_z=2.66 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.18 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 19 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=747.82 T_z=-785.65 M_y=-1783.29 T_y=-142.84 M_z=74.61 M_x=-4.11
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
  L=45.77 $\lambda_{rel,y}$=0.03 $\lambda_{rel,z}$=0.11 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.39 $\sigma_{m,d}$=7.94 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 36 SLU Xl=0.40
  Sollecitazioni: N=-5145.03 T_z=-2011.27 M_y=-3461.58 T_y=27.66 M_z=0.00 M_x=-2.16
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=45.77 $\lambda_{rel,m}$=0.15 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=13.52 Sfr.=0.09

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 62 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-4852.03 T_z=-2224.49 M_y=-5003.04 T_y=-26.62 M_z=15.82 M_x=-1.48
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=45.77 $\lambda_{rel,m}$=0.15 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=19.75 Sfr.=0.13

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 62 SLU
  Sollecitazioni: N=-4859.10
  [Lin.] $M_{y,sx}$=5003.04 $M_{y,dx}$=3973.07 $M_{y,eq}$=-4591.05
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-15.82 $M_{z,dx}$=3.63 $M_{z,eq}$=10.94
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=45.77 $\lambda_{rel,y}$=0.03 $\lambda_{rel,z}$=0.11 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.53 $\sigma_{m,d}$=18.08 Sfr.=0.14

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 19 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=747.82 T_z=-785.65 M_y=-1783.29 T_y=-142.84 M_z=74.61 M_x=-4.11
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.39 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-423.40 T_z=-736.50 M_y=-1676.38 T_y=-255.34 M_z=127.99 M_x=-6.44
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 19 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=747.82 T_z=-785.65 M_y=-1783.29 T_y=-142.84 M_z=74.61 M_x=-4.11
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.39 $\sigma_{m,d}$=7.94 Sfr.=0.04

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 62 SLU Xl=0.46
  Sollecitazioni: N=-4859.10 T_z=-2276.56 M_y=-3973.07 T_y=-26.62 M_z=3.63 M_x=-1.48
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=2.49 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=0.46
  Sollecitazioni: N=-4859.10 T_z=-2276.56 M_y=-3973.07 T_y=-26.62 M_z=3.63 M_x=-1.48
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=2.49 Sfr.=0.11

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 62 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-4852.03 T_z=-2224.49 M_y=-5003.04 T_y=-26.62 M_z=15.82 M_x=-1.48
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.53 $\sigma_{m,d}$=-19.75 Sfr.=0.13

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-4852.03 T_z=-2224.49 M_y=-5003.04 T_y=-26.62 M_z=15.82 M_x=-1.48

Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=19.75 Sfr.=0.13

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 25 SLU Xl=0.46
Sollecitazioni: N=-5133.34 T_z=-2016.66 M_y=-3340.71 T_y=-28.86 M_z=3.65 M_x=-1.25
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.67 Sfr.=0.02

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/22320)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/38391)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/16838)

Asta n. 2057 (-2423 -2408) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-2120.73 T_z=-245.14 M_y=-1732.40 T_y=16.98 M_z=2.56 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=75.29 $\lambda_{rel,m}$=0.30 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=14.96 Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
Sollecitazioni: N=-2129.67
[Lin.] $M_{y,sx}$=1732.40 $M_{y,dx}$=1523.03 $M_{y,eq}$=-1648.66
[Lin.] $M_{z,sx}$=-2.56 $M_{z,dx}$=15.35 $M_{z,eq}$=10.23
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=75.29 $\lambda_{rel,y}$=0.06 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.14 $\sigma_{m,d}$=14.57 Sfr.=0.06

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.75
Sollecitazioni: N=-2129.67 T_z=-311.03 M_y=-1523.03 T_y=16.98 M_z=15.35 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=0.66 Sfr.=0.01

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-2120.73 T_z=-245.14 M_y=-1732.40 T_y=16.98 M_z=2.56 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.13 $\sigma_{m,d}$=-14.96 Sfr.=0.05

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-2120.73 T_z=-245.14 M_y=-1732.40 T_y=16.98 M_z=2.56 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=14.96 Sfr.=0.05

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.75
Sollecitazioni: N=-2129.67 T_z=-311.03 M_y=-1523.03 T_y=16.98 M_z=15.35 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.14 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 19 SND Xl=0.75
Sollecitazioni: N=787.17 T_z=-495.56 M_y=-1782.10 T_y=82.29 M_z=74.62 M_x=-4.11
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
L=75.29 $\lambda_{rel,y}$=0.05 $\lambda_{rel,z}$=0.17 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.41 $\sigma_{m,d}$=7.93 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 36 SLU Xl=0.15
Sollecitazioni: N=-4999.39 T_z=-937.60 M_y=-4832.17 T_y=-19.66 M_z=0.00 M_x=-2.16
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=75.29 $\lambda_{rel,m}$=0.19 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=18.88 Sfr.=0.13

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-4710.19 T_z=-1014.54 M_y=-5795.01 T_y=15.01 M_z=4.52 M_x=-1.48
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=75.29 $\lambda_{rel,m}$=0.19 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=22.70 Sfr.=0.15

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 62 SLU
Sollecitazioni: N=-4721.81
[Lin.] $M_{y,sx}$=5795.01 $M_{y,dx}$=4998.91 $M_{y,eq}$=-5476.57
[Lin.] $M_{z,sx}$=-4.52 $M_{z,dx}$=15.82 $M_{z,eq}$=11.30
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=75.29 $\lambda_{rel,y}$=0.05 $\lambda_{rel,z}$=0.17 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.46 $\sigma_{m,d}$=21.54 Sfr.=0.16

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 19 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=796.11 T_z=-429.67 M_y=-1842.23 T_y=82.29 M_z=14.78 M_x=-4.11
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66

Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.41 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-375.12 T_z=-380.52 M_y=-1793.52 T_y=143.07 M_z=24.91 M_x=-6.44
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 19 SND Xl=0.75
Sollecitazioni: N=787.17 T_z=-495.56 M_y=-1782.10 T_y=82.29 M_z=74.62 M_x=-4.11
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.41 $\sigma_{m,d}$=7.93 Sfr.=0.04

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 25 SLU Xl=0.75
Sollecitazioni: N=-4996.06 T_z=-1004.58 M_y=-4248.16 T_y=16.51 M_z=16.86 M_x=-1.25
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=1.10 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 25 SLU Xl=0.75
Sollecitazioni: N=-4996.06 T_z=-1004.58 M_y=-4248.16 T_y=16.51 M_z=16.86 M_x=-1.25
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=19.31
Tensioni: τ_d=1.10 Sfr.=0.06

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-4710.19 T_z=-1014.54 M_y=-5795.01 T_y=15.01 M_z=4.52 M_x=-1.48
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.45 $\sigma_{m,d}$=-22.70 Sfr.=0.15

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-4710.19 T_z=-1014.54 M_y=-5795.01 T_y=15.01 M_z=4.52 M_x=-1.48
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=22.70 Sfr.=0.15

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 25 SLU Xl=0.75
Sollecitazioni: N=-4996.06 T_z=-1004.58 M_y=-4248.16 T_y=16.51 M_z=16.86 M_x=-1.25
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.60 Sfr.=0.02

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/24106)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/42105)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/18148)

Asta n. 2057 (-2441 -2423) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=0.05
Sollecitazioni: N=-2076.84 T_z=78.18 M_y=-1711.94 T_y=-22.67 M_z=10.47 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=40.24 $\lambda_{rel,m}$=0.22 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=15.12 Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
Sollecitazioni: N=-2080.99
[Lin.] $M_{y,sx}$=1707.62 $M_{y,dx}$=1733.88 $M_{y,eq}$=-1723.38
[Lin.] $M_{z,sx}$=-11.69 $M_{z,dx}$=2.56 $M_{z,eq}$=8.04
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=40.24 $\lambda_{rel,y}$=0.03 $\lambda_{rel,z}$=0.16 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.09 $\sigma_{m,d}$=15.12 Sfr.=0.06

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-2076.21 T_z=82.88 M_y=-1707.62 T_y=-22.67 M_z=11.69 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=0.18 Sfr.=0.00

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.05
Sollecitazioni: N=-2076.84 T_z=78.18 M_y=-1711.94 T_y=-22.67 M_z=10.47 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.08 $\sigma_{m,d}$=-15.12 Sfr.=0.05

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.05
Sollecitazioni: N=-2076.84 T_z=78.18 M_y=-1711.94 T_y=-22.67 M_z=10.47 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=15.12 Sfr.=0.05

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.40
Sollecitazioni: N=-2080.99 T_z=47.66 M_y=-1733.88 T_y=-22.67 M_z=2.56 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.09 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 19 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=840.67 T_z=281.32 M_y=-1738.66 T_y=-123.64 M_z=60.57 M_x=-4.11
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
  L=40.24 $\lambda_{rel,y}$=0.03 $\lambda_{rel,z}$=0.09 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.44 $\sigma_{m,d}$=7.58 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 36 SLU Xl=0.27
  Sollecitazioni: N=-4863.28 T_z=65.84 M_y=-4968.59 T_y=22.02 M_z=0.00 M_x=-2.17
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=40.24 $\lambda_{rel,m}$=0.14 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=19.41 Sfr.=0.13

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 62 SLU Xl=0.40
  Sollecitazioni: N=-4578.43 T_z=122.90 M_y=-5800.08 T_y=-22.73 M_z=4.52 M_x=-1.49
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=40.24 $\lambda_{rel,m}$=0.14 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=22.72 Sfr.=0.15

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 62 SLU
  Sollecitazioni: N=-4578.43
  [Lin.] $M_{y,sx}$=5741.41 $M_{y,dx}$=5800.08 $M_{y,eq}$=-5776.61
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-13.66 $M_{z,dx}$=4.52 $M_{z,eq}$=10.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=40.24 $\lambda_{rel,y}$=0.03 $\lambda_{rel,z}$=0.09 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.38 $\sigma_{m,d}$=22.70 Sfr.=0.17

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 19 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=840.67 T_z=281.32 M_y=-1738.66 T_y=-123.64 M_z=60.57 M_x=-4.11
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.44 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-330.48 T_z=204.41 M_y=-1723.35 T_y=-224.36 M_z=108.11 M_x=-6.44
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 19 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=840.67 T_z=281.32 M_y=-1738.66 T_y=-123.64 M_z=60.57 M_x=-4.11
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.44 $\sigma_{m,d}$=7.58 Sfr.=0.04

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 13 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-107.27 T_z=218.28 M_y=-1724.50 T_y=-232.45 M_z=109.47 M_x=-6.33
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=0.35 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 13 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-107.27 T_z=218.28 M_y=-1724.50 T_y=-232.45 M_z=109.47 M_x=-6.33
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=26.55
  Tensioni: τ_d=0.35 Sfr.=0.01

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 62 SLU Xl=0.40
  Sollecitazioni: N=-4578.43 T_z=122.90 M_y=-5800.08 T_y=-22.73 M_z=4.52 M_x=-1.49
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.38 $\sigma_{m,d}$=-22.72 Sfr.=0.15

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=0.40
  Sollecitazioni: N=-4578.43 T_z=122.90 M_y=-5800.08 T_y=-22.73 M_z=4.52 M_x=-1.49
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=22.72 Sfr.=0.15

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 25 SLU Xl=0.40
  Sollecitazioni: N=-4852.68 T_z=52.12 M_y=-4976.60 T_y=-25.40 M_z=4.43 M_x=-1.25
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.53 Sfr.=0.02

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/62512)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/105490)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/43278)

Asta n. 2057 (-2450 -2441) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 87 SLU I Xl=0.06
  Sollecitazioni: N=-2028.07 T_z=437.73 M_y=-1382.88 T_y=14.35 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=85.88 $\lambda_{rel,m}$=0.32 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=11.86 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=0.86
  Sollecitazioni: N=-2037.59 T_z=367.58 M_y=-1705.61 T_y=14.35 M_z=11.69 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=85.88 $\lambda_{rel,m}$=0.32 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=15.12 Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
  Sollecitazioni: N=-2037.59
  [Lin.] $M_{y,sx}$=1357.68 $M_{y,dx}$=1705.61 $M_{y,eq}$=-1566.44
  [Lin.] $M_{z,sx}$=0.64 $M_{z,dx}$=11.69 $M_{z,eq}$=6.76
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=85.88 $\lambda_{rel,y}$=0.07 $\lambda_{rel,z}$=0.33 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.04 $\sigma_{m,d}$=13.72 Sfr.=0.06

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-2027.39 T_z=442.74 M_y=-1357.68 T_y=14.35 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=0.93 Sfr.=0.02

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.86
  Sollecitazioni: N=-2037.59 T_z=367.58 M_y=-1705.61 T_y=14.35 M_z=11.69 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.04 $\sigma_{m,d}$=-15.12 Sfr.=0.05

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.86
  Sollecitazioni: N=-2037.59 T_z=367.58 M_y=-1705.61 T_y=14.35 M_z=11.69 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=15.12 Sfr.=0.05

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.86
  Sollecitazioni: N=-2037.59 T_z=367.58 M_y=-1705.61 T_y=14.35 M_z=11.69 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.04 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 19 SND Xl=0.86
  Sollecitazioni: N=879.28 T_z=566.03 M_y=-1736.81 T_y=85.29 M_z=60.57 M_x=-4.11
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
  L=85.88 $\lambda_{rel,y}$=0.06 $\lambda_{rel,z}$=0.20 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.46 $\sigma_{m,d}$=7.57 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 36 SLU Xl=0.52
  Sollecitazioni: N=-4726.27 T_z=1075.93 M_y=-4577.89 T_y=-15.20 M_z=0.00 M_x=-2.17
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=85.88 $\lambda_{rel,m}$=0.20 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=17.88 Sfr.=0.12

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 62 SLU Xl=0.86
  Sollecitazioni: N=-4444.65 T_z=1269.92 M_y=-5734.48 T_y=14.70 M_z=13.66 M_x=-1.49
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=85.88 $\lambda_{rel,m}$=0.20 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=22.58 Sfr.=0.15

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 62 SLU
  Sollecitazioni: N=-4444.65
  [Lin.] $M_{y,sx}$=4601.96 $M_{y,dx}$=5734.48 $M_{y,eq}$=-5281.47
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-1.04 $M_{z,dx}$=13.66 $M_{z,eq}$=8.61
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=85.88 $\lambda_{rel,y}$=0.06 $\lambda_{rel,z}$=0.20 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.31 $\sigma_{m,d}$=20.74 Sfr.=0.15

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 19 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=889.48 T_z=641.18 M_y=-1487.62 T_y=-50.99 M_z=12.06 M_x=-4.11
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.46 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-281.67 T_z=564.27 M_y=-1461.60 T_y=156.10 M_z=31.77 M_x=-6.44
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 19 SND Xl=0.86
  Sollecitazioni: N=879.28 T_z=566.03 M_y=-1736.81 T_y=85.29 M_z=60.57 M_x=-4.11
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.46 $\sigma_{m,d}$=7.57 Sfr.=0.04

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 62 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-4431.40 T_z=1367.63 M_y=-4601.96 T_y=14.70 M_z=1.04 M_x=-1.49
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71

Tensioni: τ_d=1.50 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-4431.40 T_z=1367.63 M_y=-4601.96 T_y=14.70 M_z=1.04 M_x=-1.49
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=1.50 Sfr.=0.07

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 62 SLU Xl=0.86
Sollecitazioni: N=-4444.65 T_z=1269.92 M_y=-5734.48 T_y=14.70 M_z=13.66 M_x=-1.49
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.31 $\sigma_{m,d}$=-22.58 Sfr.=0.15

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=0.86
Sollecitazioni: N=-4444.65 T_z=1269.92 M_y=-5734.48 T_y=14.70 M_z=13.66 M_x=-1.49
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=22.58 Sfr.=0.15

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 25 SLU Xl=0.86
Sollecitazioni: N=-4718.90 T_z=1038.40 M_y=-4940.35 T_y=16.05 M_z=14.65 M_x=-1.25
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.46 Sfr.=0.02

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/45024)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/80042)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/33980)

Asta n. 2057 (-2469 -2450) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 87 SLU I Xl=0.35
Sollecitazioni: N=-1988.45 T_z=729.85 M_y=-1357.96 T_y=-8.78 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=34.84 $\lambda_{rel,m}$=0.20 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=11.64 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=0.14
Sollecitazioni: N=-1985.96 T_z=748.14 M_y=-1203.46 T_y=-8.78 M_z=1.20 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=34.84 $\lambda_{rel,m}$=0.20 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=10.37 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
Sollecitazioni: N=-1988.45
[Lin.] $M_{y,sx}$=1098.34 $M_{y,dx}$=1357.96 $M_{y,eq}$=-1254.11
[Lin.] $M_{z,sx}$=-2.42 $M_{z,dx}$=-0.64 $M_{z,eq}$=1.20
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=34.84 $\lambda_{rel,y}$=0.03 $\lambda_{rel,z}$=0.14 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.99 $\sigma_{m,d}$=10.80 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1984.31 T_z=760.34 M_y=-1098.34 T_y=-8.78 M_z=2.42 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=1.60 Sfr.=0.04

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.35
Sollecitazioni: N=-1988.45 T_z=729.85 M_y=-1357.96 T_y=-8.78 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hz}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.99 $\sigma_{m,d}$=-11.64 Sfr.=0.04

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.35
Sollecitazioni: N=-1988.45 T_z=729.85 M_y=-1357.96 T_y=-8.78 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=11.64 Sfr.=0.04

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.35
Sollecitazioni: N=-1988.45 T_z=729.85 M_y=-1357.96 T_y=-8.78 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.99 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 19 SND Xl=0.35
Sollecitazioni: N=928.43 T_z=928.28 M_y=-1487.83 T_y=-157.43 M_z=-16.79 M_x=-4.11
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
L=34.84 $\lambda_{rel,y}$=0.02 $\lambda_{rel,z}$=0.08 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.48 $\sigma_{m,d}$=6.03 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 25 SLU Xl=0.35
Sollecitazioni: N=-4576.73 T_z=2086.37 M_y=-4007.37 T_y=-4.90 M_z=0.00 M_x=-1.25
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70

Ltors=34.84 $\lambda_{rel,m}$=0.13 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=15.65 Sfr.=0.12

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 62 SLU Xl=0.35
Sollecitazioni: N=-4302.49 T_z=2480.50 M_y=-4602.82 T_y=0.00 M_z=1.04 M_x=-1.49
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=34.84 $\lambda_{rel,m}$=0.13 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=17.99 Sfr.=0.12

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 25 SLU
Sollecitazioni: N=-4576.73
[Lin.] $M_{y,sx}$=3273.50 $M_{y,dx}$=4007.37 $M_{y,eq}$=-3713.82
[Lin.] $M_{z,sx}$=-2.58 $M_{z,dx}$=0.87 $M_{z,eq}$=1.90
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=34.84 $\lambda_{rel,y}$=0.02 $\lambda_{rel,z}$=0.08 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.38 $\sigma_{m,d}$=14.53 Sfr.=0.13

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 19 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=932.57 T_z=958.77 M_y=-1292.48 T_y=-157.43 M_z=41.97 M_x=-4.11
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.49 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-238.58 T_z=881.87 M_y=-1249.28 T_y=298.34 M_z=75.13 M_x=-6.44
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 19 SND Xl=0.35
Sollecitazioni: N=928.43 T_z=928.28 M_y=-1487.83 T_y=-157.43 M_z=-16.79 M_x=-4.11
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.48 $\sigma_{m,d}$=6.03 Sfr.=0.04

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-4297.11 T_z=2520.14 M_y=-3731.62 T_y=0.00 M_z=1.15 M_x=-1.49
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=2.76 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-4297.11 T_z=2520.14 M_y=-3731.62 T_y=0.00 M_z=1.15 M_x=-1.49
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=2.76 Sfr.=0.13

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 62 SLU Xl=0.35
Sollecitazioni: N=-4302.49 T_z=2480.50 M_y=-4602.82 T_y=0.00 M_z=1.04 M_x=-1.49
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.24 $\sigma_{m,d}$=-17.99 Sfr.=0.12

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=0.35
Sollecitazioni: N=-4302.49 T_z=2480.50 M_y=-4602.82 T_y=0.00 M_z=1.04 M_x=-1.49
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=17.99 Sfr.=0.12

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 25 SLU Xl=0.35
Sollecitazioni: N=-4576.73 T_z=2086.37 M_y=-4007.37 T_y=-4.90 M_z=0.00 M_x=-1.25
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.38 Sfr.=0.02

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/42983)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/81190)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/31770)

Asta n. 2057 (-2473 -2469) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 87 SLU I Xl=0.59
Sollecitazioni: N=-1942.42 T_z=1069.15 M_y=-868.50 T_y=8.77 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=80.52 $\lambda_{rel,m}$=0.31 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=7.45 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=0.81
Sollecitazioni: N=-1944.96 T_z=1050.36 M_y=-1096.05 T_y=8.77 M_z=2.42 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=80.52 $\lambda_{rel,m}$=0.31 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=9.50 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
Sollecitazioni: N=-1944.96

[Lin.] $M_{y,sx}$=221.94 $M_{y,dx}$=1096.05 $M_{y,eq}$=-746.40
[Lin.] $M_{z,sx}$=4.64 $M_{z,dx}$=2.42 $M_{z,eq}$=-1.86
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=80.52 $\lambda_{rel,y}$=0.06 $\lambda_{rel,z}$=0.31 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.95 $\sigma_{m,d}$=6.48 Sfr.=0.03

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1935.41 T_z=1120.83 M_y=-221.94 T_y=8.77 M_z=-4.64 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=2.36 Sfr.=0.05

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.81
Sollecitazioni: N=-1944.96 T_z=1050.36 M_y=-1096.05 T_y=8.77 M_z=2.42 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.95 $\sigma_{m,d}$=-9.50 Sfr.=0.03

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.81
Sollecitazioni: N=-1944.96 T_z=1050.36 M_y=-1096.05 T_y=8.77 M_z=2.42 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=9.50 Sfr.=0.03

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.81
Sollecitazioni: N=-1944.96 T_z=1050.36 M_y=-1096.05 T_y=8.77 M_z=2.42 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.95 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 19 SND Xl=0.81
Sollecitazioni: N=971.91 T_z=1248.77 M_y=-1289.97 T_y=75.84 M_z=41.97 M_x=-4.11
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
L=80.52 $\lambda_{rel,y}$=0.06 $\lambda_{rel,z}$=0.18 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.51 $\sigma_{m,d}$=5.59 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 62 SLU Xl=0.75
Sollecitazioni: N=-4166.07 T_z=3650.32 M_y=-3527.99 T_y=9.59 M_z=0.00 M_x=-1.49
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=80.52 $\lambda_{rel,m}$=0.19 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=13.78 Sfr.=0.09

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 62 SLU Xl=0.81
Sollecitazioni: N=-4166.89 T_z=3644.21 M_y=-3723.78 T_y=9.59 M_z=1.15 M_x=-1.49
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=80.52 $\lambda_{rel,m}$=0.19 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=14.56 Sfr.=0.10

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 25 SLU
Sollecitazioni: N=-4441.14
[Lin.] $M_{y,sx}$=745.02 $M_{y,dx}$=3266.60 $M_{y,eq}$=-2257.96
[Lin.] $M_{z,sx}$=6.18 $M_{z,dx}$=2.58 $M_{z,eq}$=-2.67
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=80.52 $\lambda_{rel,y}$=0.06 $\lambda_{rel,z}$=0.18 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.31 $\sigma_{m,d}$=8.85 Sfr.=0.08

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 19 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=981.47 T_z=1319.24 M_y=-564.41 T_y=-51.28 M_z=19.98 M_x=-4.11
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.51 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-189.68 T_z=1242.34 M_y=-481.63 T_y=-135.06 M_z=40.30 M_x=-6.44
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 19 SND Xl=0.81
Sollecitazioni: N=971.91 T_z=1248.77 M_y=-1289.97 T_y=75.84 M_z=41.97 M_x=-4.11
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.51 $\sigma_{m,d}$=5.59 Sfr.=0.03

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-4154.47 T_z=3735.82 M_y=-752.60 T_y=9.59 M_z=-6.57 M_x=-1.49
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=4.09 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.04

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-4154.47 T_z=3735.82 M_y=-752.60 T_y=9.59 M_z=-6.57 M_x=-1.49
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=4.09 Sfr.=0.19

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 62 SLU Xl=0.81
Sollecitazioni: N=-4166.89 T_z=3644.21 M_y=-3723.78 T_y=9.59 M_z=1.15 M_x=-1.49

Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.17 $\sigma_{m,d}$=-14.56 Sfr.=0.10

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=0.81
Sollecitazioni: N=-4166.89 T_z=3644.21 M_y=-3723.78 T_y=9.59 M_z=1.15 M_x=-1.49
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=14.56 Sfr.=0.10

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 25 SLU Xl=0.81
Sollecitazioni: N=-4441.14 T_z=3085.84 M_y=-3266.60 T_y=10.88 M_z=2.58 M_x=-1.25
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.31 Sfr.=0.02

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/26384)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/47566)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/19521)

Asta n. 2057 (-2504 -2473) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1892.42 T_z=1437.61 M_y=348.79 T_y=11.26 M_z=-9.16 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=40.13 $\lambda_{rel,m}$=0.22 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-3.38 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
Sollecitazioni: N=-1897.19
[Par.] $M_{y,sx}$=-348.79 $M_{y,dx}$=221.05 $M_{y,eq}$=348.79
[Lin.] $M_{z,sx}$=9.16 $M_{z,dx}$=-4.64 $M_{z,eq}$=-7.35
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=40.13 $\lambda_{rel,y}$=0.03 $\lambda_{rel,z}$=0.16 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.90 $\sigma_{m,d}$=-3.30 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1892.42 T_z=1437.61 M_y=348.79 T_y=11.26 M_z=-9.16 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=3.03 Sfr.=0.07

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1892.42 T_z=1437.61 M_y=348.79 T_y=11.26 M_z=-9.16 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.90 $\sigma_{m,d}$=-3.38 Sfr.=0.01

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1892.42 T_z=1437.61 M_y=348.79 T_y=11.26 M_z=-9.16 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-3.38 Sfr.=0.01

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.40
Sollecitazioni: N=-1897.19 T_z=1402.49 M_y=-221.05 T_y=11.26 M_z=-4.64 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.90 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 19 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=1024.46 T_z=1636.00 M_y=797.49 T_y=-238.45 M_z=-87.36 M_x=-4.11
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
L=40.13 $\lambda_{rel,y}$=0.03 $\lambda_{rel,z}$=0.09 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.53 $\sigma_{m,d}$=4.25 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 22 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-3916.36 T_z=1589.19 M_y=686.71 T_y=-45.30 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=40.13 $\lambda_{rel,m}$=0.14 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-2.68 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-4022.02 T_z=4870.93 M_y=1196.08 T_y=26.80 M_z=-17.32 M_x=-1.49
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=40.13 $\lambda_{rel,m}$=0.14 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-4.90 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 62 SLU
Sollecitazioni: N=-4028.21
[Par.] $M_{y,sx}$=-1196.08 $M_{y,dx}$=749.39 $M_{y,eq}$=1196.08
[Lin.] $M_{z,sx}$=17.32 $M_{z,dx}$=-6.57 $M_{z,eq}$=-13.02
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=40.13 $\lambda_{rel,y}$=0.03 $\lambda_{rel,z}$=0.09 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00

Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.10 $\sigma_{m,d}$=-4.84 Sfr.=0.05

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 19 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=1024.46 T_z=1253.09 M_y=-67.62 T_y=214.43 M_z=85.63 M_x=-4.11
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.53 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-146.69 T_z=1302.24 M_y=34.88 T_y=-427.32 M_z=137.49 M_x=-6.44
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 19 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=1024.46 T_z=1636.00 M_y=797.49 T_y=-238.45 M_z=-87.36 M_x=-4.11
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.53 $\sigma_{m,d}$=4.25 Sfr.=0.03

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-4022.02 T_z=4870.93 M_y=1196.08 T_y=26.80 M_z=-17.32 M_x=-1.49
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=5.33 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.06

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-4022.02 T_z=4870.93 M_y=1196.08 T_y=26.80 M_z=-17.32 M_x=-1.49
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=5.33 Sfr.=0.25

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-4022.02 T_z=4870.93 M_y=1196.08 T_y=26.80 M_z=-17.32 M_x=-1.49
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.09 $\sigma_{m,d}$=-4.90 Sfr.=0.03

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-4022.02 T_z=4870.93 M_y=1196.08 T_y=26.80 M_z=-17.32 M_x=-1.49
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-4.90 Sfr.=0.03

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 25 SLU Xl=0.40
Sollecitazioni: N=-4302.47 T_z=4107.88 M_y=-742.24 T_y=23.86 M_z=-6.18 M_x=-1.25
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.24 Sfr.=0.02

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/15301)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/27146)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/11372)

Asta n. 2057 (-2514 -2504) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 87 SLU I Xl=0.54
Sollecitazioni: N=-1848.96 T_z=1758.16 M_y=820.68 T_y=-34.33 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=80.72 $\lambda_{rel,m}$=0.31 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-7.04 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1842.57 T_z=1805.26 M_y=1779.49 T_y=-34.33 M_z=18.55 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=80.72 $\lambda_{rel,m}$=0.31 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-16.04 Sfr.=0.06

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
Sollecitazioni: N=-1852.15
[Lin.] $M_{y,sx}$=-1779.49 $M_{y,dx}$=-350.78 $M_{y,eq}$=1208.01
[Lin.] $M_{z,sx}$=-18.55 $M_{z,dx}$=-9.16 $M_{z,eq}$=7.47
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=80.72 $\lambda_{rel,y}$=0.06 $\lambda_{rel,z}$=0.31 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.86 $\sigma_{m,d}$=-10.67 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1842.57 T_z=1805.26 M_y=1779.49 T_y=-34.33 M_z=18.55 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=3.80 Sfr.=0.09

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1842.57 T_z=1805.26 M_y=1779.49 T_y=-34.33 M_z=18.55 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.85 $\sigma_{m,d}$=-16.04 Sfr.=0.05

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-1842.57 T_z=1805.26 M_y=1779.49 T_y=-34.33 M_z=18.55 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-16.04 Sfr.=0.05

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.81
  Sollecitazioni: N=-1852.15 T_z=1734.62 M_y=350.78 T_y=-34.33 M_z=-9.16 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.86 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 19 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=1074.27 T_z=2003.72 M_y=2388.14 T_y=-72.08 M_z=96.44 M_x=-4.11
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
  L=80.72 $\lambda_{rel,y}$=0.06 $\lambda_{rel,z}$=0.19 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.56 $\sigma_{m,d}$=10.58 Sfr.=0.06

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 49 SLU Xl=0.59
  Sollecitazioni: N=-4144.19 T_z=5164.88 M_y=2034.47 T_y=-80.05 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=80.72 $\lambda_{rel,m}$=0.19 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-7.95 Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 62 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-3875.98 T_z=6117.03 M_y=6103.40 T_y=-99.53 M_z=63.02 M_x=-1.48
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=80.72 $\lambda_{rel,m}$=0.19 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-24.66 Sfr.=0.16

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 62 SLU
  Sollecitazioni: N=-3888.44
  [Lin.] $M_{y,sx}$=-6103.40 $M_{y,dx}$=-1202.74 $M_{y,eq}$=4143.13
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-63.02 $M_{z,dx}$=-17.32 $M_{z,eq}$=30.88
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=80.72 $\lambda_{rel,y}$=0.06 $\lambda_{rel,z}$=0.19 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.03 $\sigma_{m,d}$=-16.59 Sfr.=0.12

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 19 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=1074.27 T_z=1620.68 M_y=1214.30 T_y=-72.08 M_z=96.44 M_x=-4.11
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.56 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-96.92 T_z=1669.85 M_y=1356.44 T_y=-118.97 M_z=118.14 M_x=-6.44
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 19 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=1074.27 T_z=2003.72 M_y=2388.14 T_y=-72.08 M_z=96.44 M_x=-4.11
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.56 $\sigma_{m,d}$=10.58 Sfr.=0.06

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 62 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-3875.98 T_z=6117.03 M_y=6103.40 T_y=-99.53 M_z=63.02 M_x=-1.48
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=6.69 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.09

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-3875.98 T_z=6117.03 M_y=6103.40 T_y=-99.53 M_z=63.02 M_x=-1.48
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=6.69 Sfr.=0.31

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 62 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-3875.98 T_z=6117.03 M_y=6103.40 T_y=-99.53 M_z=63.02 M_x=-1.48
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.02 $\sigma_{m,d}$=-24.66 Sfr.=0.16

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-3875.98 T_z=6117.03 M_y=6103.40 T_y=-99.53 M_z=63.02 M_x=-1.48
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-24.66 Sfr.=0.16

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 25 SLU Xl=0.81
  Sollecitazioni: N=-4162.67 T_z=5138.90 M_y=921.25 T_y=-84.77 M_z=-15.75 M_x=-1.25
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.17 Sfr.=0.02

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/10136)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/17542)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/7608)

Asta n. 2057 (2035 -2514) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-1800.39 T_z=2116.17 M_y=2350.88 T_y=-105.16 M_z=46.99 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=46.86 $\lambda_{rel,m}$=0.23 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-22.15 Sfr.=0.08

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
  Sollecitazioni: N=-1803.60
  [Lin.] $M_{y,sx}$=-2350.88 $M_{y,dx}$=-1781.90 $M_{y,eq}$=2123.29
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-46.99 $M_{z,dx}$=18.55 $M_{z,eq}$=35.61
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=46.86 $\lambda_{rel,y}$=0.04 $\lambda_{rel,z}$=0.18 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.81 $\sigma_{m,d}$=-19.71 Sfr.=0.08

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-1800.39 T_z=2116.17 M_y=2350.88 T_y=-105.16 M_z=46.99 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=4.46 Sfr.=0.10

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-1800.39 T_z=2116.17 M_y=2350.88 T_y=-105.16 M_z=46.99 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.81 $\sigma_{m,d}$=-22.15 Sfr.=0.07

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-1800.39 T_z=2116.17 M_y=2350.88 T_y=-105.16 M_z=46.99 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-22.15 Sfr.=0.07

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.47
  Sollecitazioni: N=-1803.60 T_z=2092.50 M_y=1781.90 T_y=-105.16 M_z=18.55 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.81 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 13 SND Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=168.46 T_z=2251.58 M_y=2810.54 T_y=-1214.02 M_z=448.33 M_x=-6.33
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
  L=46.86 $\lambda_{rel,y}$=0.03 $\lambda_{rel,z}$=0.11 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.09 $\sigma_{m,d}$=16.82 Sfr.=0.08

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 10 SND Xl=0.45
  Sollecitazioni: N=-4050.55 T_z=2231.83 M_y=2238.78 T_y=-149.89 M_z=0.00 M_x=-1.10
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=46.86 $\lambda_{rel,m}$=0.15 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-8.75 Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 62 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-3742.83 T_z=7261.27 M_y=8071.03 T_y=-267.41 M_z=135.32 M_x=-1.49
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=46.86 $\lambda_{rel,m}$=0.15 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-33.29 Sfr.=0.22

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 62 SLU
  Sollecitazioni: N=-3747.00
  [Lin.] $M_{y,sx}$=-8071.03 $M_{y,dx}$=-6111.85 $M_{y,eq}$=7287.35
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-135.32 $M_{z,dx}$=63.02 $M_{z,eq}$=106.40
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=46.86 $\lambda_{rel,y}$=0.03 $\lambda_{rel,z}$=0.11 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.95 $\sigma_{m,d}$=-29.85 Sfr.=0.21

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 19 SND Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=1116.45 T_z=1931.60 M_y=1735.79 T_y=-657.29 M_z=264.86 M_x=-4.11
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.58 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-54.74 T_z=1980.76 M_y=1891.22 T_y=-1105.50 M_z=403.73 M_x=-6.44
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 13 SND Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=168.46 T_z=2251.58 M_y=2810.54 T_y=-1214.02 M_z=448.33 M_x=-6.33
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70

Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.09 $\sigma_{m,d}$=16.82 Sfr.=0.08

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 62 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-3742.83 T_z=7261.27 M_y=8071.03 T_y=-267.41 M_z=135.32 M_x=-1.49
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=7.95 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.13

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-3742.83 T_z=7261.27 M_y=8071.03 T_y=-267.41 M_z=135.32 M_x=-1.49
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=7.95 Sfr.=0.37

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 62 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-3742.83 T_z=7261.27 M_y=8071.03 T_y=-267.41 M_z=135.32 M_x=-1.49
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.95 $\sigma_{m,d}$=-33.29 Sfr.=0.22

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-3742.83 T_z=7261.27 M_y=8071.03 T_y=-267.41 M_z=135.32 M_x=-1.49
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-33.29 Sfr.=0.22

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 25 SLU Xl=0.47
Sollecitazioni: N=-4021.24 T_z=6181.51 M_y=5113.72 T_y=-236.15 M_z=52.68 M_x=-1.25
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.09 Sfr.=0.02

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/4050)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/7000)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/3000)

Asta n. 2057 (-2531 2035) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=0.54
Sollecitazioni: N=458.16 T_z=-436.34 M_y=840.14 T_y=60.93 M_z=37.14 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=73.99 $\lambda_{rel,y}$=0.06 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.46 $\sigma_{m,d}$=8.78 Sfr.=0.03

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=464.59 T_z=-388.93 M_y=616.61 T_y=60.93 M_z=4.14 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.47 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.54
Sollecitazioni: N=458.16 T_z=-436.34 M_y=840.14 T_y=60.93 M_z=37.14 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.46 $\sigma_{m,d}$=8.78 Sfr.=0.03

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.54
Sollecitazioni: N=458.16 T_z=-436.34 M_y=840.14 T_y=60.93 M_z=37.14 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=0.93 Sfr.=0.02

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.54
Sollecitazioni: N=458.16 T_z=-436.34 M_y=840.14 T_y=60.93 M_z=37.14 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-8.78 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 62 SLU Xl=0.54
Sollecitazioni: N=1266.46 T_z=-1664.00 M_y=3275.94 T_y=92.71 M_z=46.19 M_x=2.65
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=73.99 $\lambda_{rel,y}$=0.05 $\lambda_{rel,z}$=0.17 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.66 $\sigma_{m,d}$=13.40 Sfr.=0.09

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU Xl=0.54
Sollecitazioni: N=-3.08 T_z=-1234.60 M_y=2542.92 T_y=97.11 M_z=57.84 M_x=1.47
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=73.99 $\lambda_{rel,m}$=0.19 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-10.69 Sfr.=0.07

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU
Sollecitazioni: N=-3.08
[Lin.] $M_{y,sx}$=-1890.81 $M_{y,dx}$=-2542.92 $M_{y,eq}$=2282.08
[Lin.] $M_{z,sx}$=-5.24 $M_{z,dx}$=57.84 $M_{z,eq}$=36.80
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=73.99 $\lambda_{rel,y}$=0.05 $\lambda_{rel,z}$=0.17 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00

Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.00 $\sigma_{m,d}$=-9.39 Sfr.=0.06

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 19 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=3710.05 T_z=81.35 M_y=595.87 T_y=436.96 M_z=94.33 M_x=-18.32
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.93 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=2344.09 T_z=-160.51 M_y=573.46 T_y=765.66 M_z=205.92 M_x=39.37
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.02 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 62 SLU Xl=0.54
  Sollecitazioni: N=1266.46 T_z=-1664.00 M_y=3275.94 T_y=92.71 M_z=46.19 M_x=2.65
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.66 $\sigma_{m,d}$=13.40 Sfr.=0.09

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 62 SLU Xl=0.54
  Sollecitazioni: N=1266.46 T_z=-1664.00 M_y=3275.94 T_y=92.71 M_z=46.19 M_x=2.65
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=1.82 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=0.54
  Sollecitazioni: N=1266.46 T_z=-1664.00 M_y=3275.94 T_y=92.71 M_z=46.19 M_x=2.65
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=1.82 Sfr.=0.08

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU Xl=0.54
  Sollecitazioni: N=-3.08 T_z=-1234.60 M_y=2542.92 T_y=97.11 M_z=57.84 M_x=1.47
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.00 $\sigma_{m,d}$=-10.69 Sfr.=0.07

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 25 SLU Xl=0.54
  Sollecitazioni: N=617.11 T_z=-1451.34 M_y=2910.46 T_y=93.59 M_z=51.40 M_x=2.11
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-12.04 Sfr.=0.09

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 7 SND Xl=0.54
  Sollecitazioni: N=-2787.29 T_z=3.18 M_y=589.60 T_y=368.68 M_z=136.26 M_x=19.43
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.45 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/27374)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/42869)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/21037)

Asta n. 2057 (2044 -2531) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=517.35 T_z=0.00 M_y=568.31 T_y=64.42 M_z=-65.45 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
  L=127.84 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.50 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.97
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.52 $\sigma_{m,d}$=7.65 Sfr.=0.03

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=517.35 T_z=0.00 M_y=568.31 T_y=64.42 M_z=-65.45 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.52 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=517.35 T_z=0.00 M_y=568.31 T_y=64.42 M_z=-65.45 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.52 $\sigma_{m,d}$=7.65 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=1.28
  Sollecitazioni: N=504.52 T_z=-94.57 M_y=619.40 T_y=64.42 M_z=4.14 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=0.24 Sfr.=0.01

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=517.35 T_z=0.00 M_y=568.31 T_y=64.42 M_z=-65.45 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-7.65 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 62 SLU Xl=1.28
  Sollecitazioni: N=1407.31 T_z=-458.24 M_y=2401.11 T_y=139.34 M_z=-4.03 M_x=2.65
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17

L=127.84 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.73 $\sigma_{m,d}$=9.43 Sfr.=0.07

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 7 SND Xl=0.49
Sollecitazioni: N=-2731.53 T_z=-495.50 M_y=913.15 T_y=5.82 M_z=0.00 M_x=19.43
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=127.84 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-3.57 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 74 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-275.84 T_z=-64.17 M_y=963.12 T_y=97.01 M_z=-94.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=127.84 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-4.99 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 74 SLU
Sollecitazioni: N=-292.51
[Lin.] $M_{y,sx}$=-963.12 $M_{y,dx}$=-1098.83 $M_{y,eq}$=1044.54
[Lin.] $M_{z,sx}$=94.00 $M_{z,dx}$=10.80 $M_{z,eq}$=-52.08
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=127.84 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.15 $\sigma_{m,d}$=-4.76 Sfr.=0.03

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 19 SND Xl=0.20
Sollecitazioni: N=3762.81 T_z=-439.54 M_y=101.07 T_y=0.00 M_z=-35.02 M_x=-18.32
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.96 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.20
Sollecitazioni: N=2396.84 T_z=228.38 M_y=281.63 T_y=-68.64 M_z=-11.58 M_x=39.37
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.02 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 62 SLU Xl=1.28
Sollecitazioni: N=1407.31 T_z=-458.24 M_y=2401.11 T_y=139.34 M_z=-4.03 M_x=2.65
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.73 $\sigma_{m,d}$=9.43 Sfr.=0.07

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 7 SND Xl=1.28
Sollecitazioni: N=3506.14 T_z=-564.83 M_y=640.26 T_y=129.62 M_z=99.98 M_x=19.43
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=0.63 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 25 SLU Xl=1.28
Sollecitazioni: N=757.96 T_z=-413.00 M_y=2149.41 T_y=131.25 M_z=0.00 M_x=2.11
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=19.31
Tensioni: τ_d=0.47 Sfr.=0.02

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 74 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-275.84 T_z=-64.17 M_y=963.12 T_y=97.01 M_z=-94.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.14 $\sigma_{m,d}$=-4.99 Sfr.=0.03

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 25 SLU Xl=1.28
Sollecitazioni: N=757.96 T_z=-413.00 M_y=2149.41 T_y=131.25 M_z=0.00 M_x=2.11
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-8.40 Sfr.=0.06

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 7 SND Xl=1.28
Sollecitazioni: N=-2740.93 T_z=344.93 M_y=595.39 T_y=129.62 M_z=99.98 M_x=19.43
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.43 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/54588)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/98496)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/40095)

Asta n. 2057 (2044 -2558) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 87 SLU I Xl=1.48
Sollecitazioni: N=-503.88 T_z=1149.41 M_y=-263.19 T_y=-7.66 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=147.79 $\lambda_{rel,m}$=0.41 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=2.26 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-519.07 T_z=1261.42 M_y=1279.46 T_y=-7.66 M_z=8.97 M_x=0.00

Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=147.79 $\lambda_{rel,m}$=0.41 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-11.35 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
Sollecitazioni: N=-519.07
[Par.] $M_{y,sx}$=-1279.46 $M_{y,dx}$=263.19 $M_{y,eq}$=1002.72
[Lin.] $M_{z,sx}$=-8.97 $M_{z,dx}$=-0.83 $M_{z,eq}$=5.05
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=147.79 $\lambda_{rel,y}$=0.12 $\lambda_{rel,z}$=0.57 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.96
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.52 $\sigma_{m,d}$=-8.81 Sfr.=0.03

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-519.07 T_z=1261.42 M_y=1279.46 T_y=-7.66 M_z=8.97 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=2.66 Sfr.=0.06

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-519.07 T_z=1261.42 M_y=1279.46 T_y=-7.66 M_z=8.97 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.52 $\sigma_{m,d}$=-11.35 Sfr.=0.04

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-519.07 T_z=1261.42 M_y=1279.46 T_y=-7.66 M_z=8.97 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-11.35 Sfr.=0.04

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-519.07 T_z=1261.42 M_y=1279.46 T_y=-7.66 M_z=8.97 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.52 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 13 SND Xl=0.20
Sollecitazioni: N=1404.86 T_z=1472.57 M_y=1356.79 T_y=-379.98 M_z=464.11 M_x=24.75
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
L=147.79 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.34 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.73 $\sigma_{m,d}$=11.34 Sfr.=0.06

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 76 SLU Xl=0.28
Sollecitazioni: N=-2098.76 T_z=3091.70 M_y=3168.04 T_y=4.11 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=147.79 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-12.38 Sfr.=0.08

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 25 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-2151.42 T_z=3764.50 M_y=3909.35 T_y=21.17 M_z=-22.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=147.79 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-15.56 Sfr.=0.12

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 25 SLU
Sollecitazioni: N=-2151.42
[Par.] $M_{y,sx}$=-3909.35 $M_{y,dx}$=815.14 $M_{y,eq}$=3070.92
[Lin.] $M_{z,sx}$=22.00 $M_{z,dx}$=5.09 $M_{z,eq}$=-11.16
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=147.79 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.34 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.12 $\sigma_{m,d}$=-12.14 Sfr.=0.10

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 19 SND Xl=1.48
Sollecitazioni: N=2445.21 T_z=1485.44 M_y=-583.82 T_y=175.09 M_z=15.01 M_x=15.71
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.27 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 13 SND Xl=0.20
Sollecitazioni: N=1404.86 T_z=1077.77 M_y=1213.57 T_y=-379.98 M_z=464.11 M_x=24.75
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 13 SND Xl=0.20
Sollecitazioni: N=1404.86 T_z=1472.57 M_y=1356.79 T_y=-379.98 M_z=464.11 M_x=24.75
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.73 $\sigma_{m,d}$=11.34 Sfr.=0.06

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 19 SND Xl=0.20
Sollecitazioni: N=2430.02 T_z=1597.44 M_y=1402.57 T_y=-196.10 M_z=238.68 M_x=15.71
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=1.76 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 25 SLU Xl=0.20

Sollecitazioni: N=-2151.42 T_z=3764.50 M_y=3909.35 T_y=21.17 M_z=-22.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=19.31
Tensioni: τ_d=4.12 Sfr.=0.21

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 25 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-2151.42 T_z=3764.50 M_y=3909.35 T_y=21.17 M_z=-22.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.12 $\sigma_{m,d}$=-15.56 Sfr.=0.12

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 25 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-2151.42 T_z=3764.50 M_y=3909.35 T_y=21.17 M_z=-22.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-15.56 Sfr.=0.12

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 7 SND Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-3468.15 T_z=925.39 M_y=1156.35 T_y=-190.41 M_z=230.30 M_x=-15.11
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.81 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/11090)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/20565)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.02 (L/8182)

Asta n. 2057 (-2558 -2573) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-406.03 T_z=428.13 M_y=-263.16 T_y=-2.25 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=164.03 $\lambda_{rel,m}$=0.44 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=2.26 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=1.64
Sollecitazioni: N=-386.56 T_z=284.57 M_y=-847.71 T_y=-2.25 M_z=-4.52 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=164.03 $\lambda_{rel,m}$=0.44 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=7.46 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
Sollecitazioni: N=-406.03
[Par.] $M_{y,sx}$=263.16 $M_{y,dx}$=847.71 $M_{y,eq}$=-722.07
[Lin.] $M_{z,sx}$=0.83 $M_{z,dx}$=-4.52 $M_{z,eq}$=-3.04
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=164.03 $\lambda_{rel,y}$=0.13 $\lambda_{rel,z}$=0.64 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.95
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.41 $\sigma_{m,d}$=6.32 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-406.03 T_z=428.13 M_y=-263.16 T_y=-2.25 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=0.90 Sfr.=0.02

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.64
Sollecitazioni: N=-386.56 T_z=284.57 M_y=-847.71 T_y=-2.25 M_z=-4.52 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.39 $\sigma_{m,d}$=-7.46 Sfr.=0.02

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.64
Sollecitazioni: N=-386.56 T_z=284.57 M_y=-847.71 T_y=-2.25 M_z=-4.52 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=7.46 Sfr.=0.02

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-406.03 T_z=428.13 M_y=-263.16 T_y=-2.25 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.41 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 19 SND Xl=1.64
Sollecitazioni: N=2459.86 T_z=606.66 M_y=-1695.17 T_y=-58.17 M_z=-107.96 M_x=15.71
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
L=164.03 $\lambda_{rel,y}$=0.11 $\lambda_{rel,z}$=0.38 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.28 $\sigma_{m,d}$=8.03 Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 25 SLU Xl=0.87
Sollecitazioni: N=-1787.80 T_z=1083.96 M_y=-1806.69 T_y=-6.71 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=164.03 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=7.06 Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 25 SLU Xl=1.64
  Sollecitazioni: N=-1775.99 T_z=996.86 M_y=-2603.12 T_y=-6.71 M_z=-5.92 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=164.03 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=10.25 Sfr.=0.08

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 25 SLU
  Sollecitazioni: N=-1801.30
  [Lin.] $M_{y,sx}$=814.84 $M_{y,dx}$=2603.12 $M_{y,eq}$=-1887.81
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-5.09 $M_{z,dx}$=-5.92 $M_{z,eq}$=-2.37
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=164.03 $\lambda_{rel,y}$=0.11 $\lambda_{rel,z}$=0.38 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.94 $\sigma_{m,d}$=7.41 Sfr.=0.06

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 19 SND Xl=1.64
  Sollecitazioni: N=2459.86 T_z=606.66 M_y=-1695.17 T_y=53.30 M_z=99.40 M_x=15.71
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.28 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 13 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=1456.18 T_z=630.88 M_y=-499.62 T_y=97.84 M_z=28.83 M_x=24.75
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 19 SND Xl=1.64
  Sollecitazioni: N=2459.86 T_z=606.66 M_y=-1695.17 T_y=-58.17 M_z=-107.96 M_x=15.71
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.28 $\sigma_{m,d}$=8.03 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 19 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=2440.38 T_z=750.22 M_y=-583.30 T_y=-58.17 M_z=-15.57 M_x=15.71
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=0.82 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 25 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-1801.30 T_z=1183.49 M_y=-814.84 T_y=-6.71 M_z=5.09 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=19.31
  Tensioni: τ_d=1.29 Sfr.=0.07

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 25 SLU Xl=1.64
  Sollecitazioni: N=-1775.99 T_z=996.86 M_y=-2603.12 T_y=-6.71 M_z=-5.92 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.92 $\sigma_{m,d}$=-10.25 Sfr.=0.08

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 25 SLU Xl=1.64
  Sollecitazioni: N=-1775.99 T_z=996.86 M_y=-2603.12 T_y=-6.71 M_z=-5.92 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=10.25 Sfr.=0.08

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 7 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-3252.45 T_z=722.72 M_y=-559.58 T_y=53.67 M_z=13.91 M_x=-15.11
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.69 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.00 (L/60352)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.00 (L/104244)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.00 (L/44103)

Asta n. 2058 (122 -2276) Trave 24x32 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 87 SLU I Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=-17.91 T_z=98.23 M_y=21.01 T_y=-6.36 M_z=0.00 M_x=1.79
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=151.68 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-1.80 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=1.52
  Sollecitazioni: N=-11.35 T_z=49.87 M_y=-81.28 T_y=-6.36 M_z=-8.89 M_x=1.79
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=151.68 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=8.16 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
  Sollecitazioni: N=-17.91
  [Par.] $M_{y,sx}$=-21.01 $M_{y,dx}$=81.28 $M_{y,eq}$=-66.49
  [Lin.] $M_{z,sx}$=0.11 $M_{z,dx}$=-8.89 $M_{z,eq}$=-5.38
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70

L=151.68 $\lambda_{rel,y}$=0.38 $\lambda_{rel,z}$=0.59 $K_{c,y}$=0.99 $K_{c,z}$=0.96
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.06 $\sigma_{m,d}$=6.42 Sfr.=0.02

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.14
Sollecitazioni: N=-17.91 T_z=98.23 M_y=21.01 T_y=-6.36 M_z=0.00 M_x=1.79
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=0.14
Sollecitazioni: N=-17.91 T_z=98.23 M_y=21.01 T_y=-6.36 M_z=0.00 M_x=1.79
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=0.66 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.14
Sollecitazioni: N=-17.91 T_z=98.23 M_y=21.01 T_y=-6.36 M_z=0.00 M_x=1.79
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=0.66 Sfr.=0.01

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.52
Sollecitazioni: N=-11.35 T_z=49.87 M_y=-81.28 T_y=-6.36 M_z=-8.89 M_x=1.79
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.04 $\sigma_{m,d}$=-8.16 Sfr.=0.03

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.52
Sollecitazioni: N=-11.35 T_z=49.87 M_y=-81.28 T_y=-6.36 M_z=-8.89 M_x=1.79
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=8.16 Sfr.=0.03

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.14
Sollecitazioni: N=-17.91 T_z=98.23 M_y=21.01 T_y=-6.36 M_z=0.00 M_x=1.79
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.06 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 63 SLU Xl=1.52
Sollecitazioni: N=9.72 T_z=134.81 M_y=-252.79 T_y=-8.38 M_z=-12.01 M_x=5.41
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=151.68 $\lambda_{rel,y}$=0.26 $\lambda_{rel,z}$=0.35 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=6.56 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 10 SND Xl=0.23
Sollecitazioni: N=-148.83 T_z=305.84 M_y=195.48 T_y=-4.07 M_z=0.00 M_x=1.98
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=151.68 $\lambda_{rel,m}$=0.17 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-4.77 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 25 SLU Xl=1.52
Sollecitazioni: N=-83.26 T_z=263.81 M_y=-292.51 T_y=-7.59 M_z=-12.26 M_x=5.43
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=151.68 $\lambda_{rel,m}$=0.17 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=7.54 Sfr.=0.06

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU
Sollecitazioni: N=-170.39
[Par.] $M_{y,sx}$=-235.34 $M_{y,dx}$=298.27 $M_{y,eq}$=-298.27
[Lin.] $M_{z,sx}$=2.70 $M_{z,dx}$=-12.97 $M_{z,eq}$=-8.86
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=151.68 $\lambda_{rel,y}$=0.26 $\lambda_{rel,z}$=0.35 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.22 $\sigma_{m,d}$=7.57 Sfr.=0.05

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 19 SND Xl=1.52
Sollecitazioni: N=151.55 T_z=299.75 M_y=-184.23 T_y=4.93 M_z=8.83 M_x=2.72
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.20 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 25 SLU Xl=0.14
Sollecitazioni: N=-91.79 T_z=326.68 M_y=115.32 T_y=-7.59 M_z=-1.77 M_x=5.43
Resistenze: K_{mod}=0.80
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 63 SLU Xl=1.52
Sollecitazioni: N=9.72 T_z=134.81 M_y=-252.79 T_y=-8.38 M_z=-12.01 M_x=5.41
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=6.56 Sfr.=0.04

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU Xl=0.14
Sollecitazioni: N=-170.39 T_z=417.74 M_y=235.34 T_y=-7.43 M_z=-2.70 M_x=4.89
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=1.14 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=-170.39 T_z=417.74 M_y=235.34 T_y=-7.43 M_z=-2.70 M_x=4.89
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=1.14 Sfr.=0.05

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 25 SLU Xl=1.52
  Sollecitazioni: N=-83.26 T_z=263.81 M_y=-292.51 T_y=-7.59 M_z=-12.26 M_x=5.43
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.11 $\sigma_{m,d}$=-7.54 Sfr.=0.06

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 25 SLU Xl=1.52
  Sollecitazioni: N=-83.26 T_z=263.81 M_y=-292.51 T_y=-7.59 M_z=-12.26 M_x=5.43
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=7.54 Sfr.=0.06

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 74 SLU Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=-190.29 T_z=385.07 M_y=273.69 T_y=-7.99 M_z=-2.50 M_x=3.09
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.25 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 42 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/35543)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 55 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/38368)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 42 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/30654)

Asta n. 2058 (-2276 137) Trave 24x32 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=42.97 T_z=-350.61 M_y=-81.64 T_y=53.94 M_z=-8.89 M_x=1.79
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
  L=49.95 $\lambda_{rel,y}$=0.12 $\lambda_{rel,z}$=0.19 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.14 $\sigma_{m,d}$=8.19 Sfr.=0.03

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=0.36
  Sollecitazioni: N=44.70 T_z=-363.36 M_y=48.29 T_y=53.94 M_z=10.74 M_x=1.79
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.14 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=42.97 T_z=-350.61 M_y=-81.64 T_y=53.94 M_z=-8.89 M_x=1.79
  Resistenze: K_{fi}=1.25
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=42.97 T_z=-350.61 M_y=-81.64 T_y=53.94 M_z=-8.89 M_x=1.79
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.14 $\sigma_{m,d}$=8.19 Sfr.=0.03

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=0.36
  Sollecitazioni: N=44.70 T_z=-363.36 M_y=48.29 T_y=53.94 M_z=10.74 M_x=1.79
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=2.45 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.36
  Sollecitazioni: N=44.70 T_z=-363.36 M_y=48.29 T_y=53.94 M_z=10.74 M_x=1.79
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=2.45 Sfr.=0.06

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=42.97 T_z=-350.61 M_y=-81.64 T_y=53.94 M_z=-8.89 M_x=1.79
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=8.19 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 25 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=101.69 T_z=-1099.60 M_y=-293.12 T_y=87.42 M_z=-12.26 M_x=5.43
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,t}$=105.93
  L=49.95 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.11 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.13 $\sigma_{m,d}$=7.56 Sfr.=0.06

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 19 SND Xl=0.32
  Sollecitazioni: N=-70.19 T_z=-628.26 M_y=223.18 T_y=-11.86 M_z=0.00 M_x=2.72
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=49.95 $\lambda_{rel,m}$=0.10 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-5.45 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 74 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-49.55 T_z=-256.65 M_y=-215.94 T_y=91.82 M_z=-13.54 M_x=3.09
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70

Ltors=49.95 $\lambda_{rel,m}$=0.10 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=5.71 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 19 SND
Sollecitazioni: N=-71.68
[Par.] $M_{y,sx}$=185.30 $M_{y,dx}$=-253.71 $M_{y,eq}$=253.71
[Lin.] $M_{z,sx}$=28.42 $M_{z,dx}$=20.46 $M_{z,eq}$=-11.37
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=49.95 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.11 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.09 $\sigma_{m,d}$=-6.56 Sfr.=0.04

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 61 SLU Xl=0.36
Sollecitazioni: N=217.24 T_z=-1371.82 M_y=302.10 T_y=69.81 M_z=14.39 M_x=4.89
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.28 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 25 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=101.69 T_z=-1099.60 M_y=-293.12 T_y=87.42 M_z=-12.26 M_x=5.43
Resistenze: K_{mod}=0.80
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 25 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=101.69 T_z=-1099.60 M_y=-293.12 T_y=87.42 M_z=-12.26 M_x=5.43
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=105.93 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.13 $\sigma_{m,d}$=7.56 Sfr.=0.06

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 62 SLU Xl=0.36
Sollecitazioni: N=184.06 T_z=-1446.76 M_y=237.37 T_y=80.58 M_z=17.87 M_x=5.97
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=3.96 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.03

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=0.36
Sollecitazioni: N=184.06 T_z=-1446.76 M_y=237.37 T_y=80.58 M_z=17.87 M_x=5.97
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=3.96 Sfr.=0.18

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 74 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-49.55 T_z=-256.65 M_y=-215.94 T_y=91.82 M_z=-13.54 M_x=3.09
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.06 $\sigma_{m,d}$=-5.71 Sfr.=0.04

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 25 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=101.69 T_z=-1099.60 M_y=-293.12 T_y=87.42 M_z=-12.26 M_x=5.43
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=7.56 Sfr.=0.06

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 7 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-80.14 T_z=-605.89 M_y=-190.04 T_y=-18.16 M_z=10.64 M_x=2.78
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.10 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 42 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/17546)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 42 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/26781)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 42 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/13630)

Asta n. 2058 (137 -2296) Trave 24x32 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=1.51
Sollecitazioni: N=2.74 T_z=51.31 M_y=-44.06 T_y=-19.55 M_z=-10.91 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=151.18 $\lambda_{rel,y}$=0.38 $\lambda_{rel,z}$=0.59 $K_{c,y}$=0.99 $K_{c,z}$=0.96
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=5.24 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 87 SLU I Xl=0.92
Sollecitazioni: N=0.00 T_z=71.96 M_y=-7.71 T_y=-19.55 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=151.18 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=0.66 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=0.14
Sollecitazioni: N=-3.80 T_z=99.49 M_y=59.71 T_y=-19.55 M_z=16.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=151.18 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-7.26 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
Sollecitazioni: N=-3.80

[Par.] $M_{y,sx}$=-59.71 $M_{y,dx}$=44.06 $M_{y,eq}$=59.71
[Lin.] $M_{z,sx}$=-16.00 $M_{z,dx}$=-10.91 $M_{z,eq}$=6.40
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=151.18 $\lambda_{rel,y}$=0.38 $\lambda_{rel,z}$=0.59 $K_{c,y}$=0.99 $K_{c,z}$=0.96
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 $\sigma_{m,d}$=-5.98 Sfr.=0.02

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=1.51
Sollecitazioni: N=2.74 T_z=51.31 M_y=-44.06 T_y=-19.55 M_z=-10.91 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.51
Sollecitazioni: N=2.74 T_z=51.31 M_y=-44.06 T_y=-19.55 M_z=-10.91 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=5.24 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.14
Sollecitazioni: N=-3.80 T_z=99.49 M_y=59.71 T_y=-19.55 M_z=16.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=0.68 Sfr.=0.02

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.14
Sollecitazioni: N=-3.80 T_z=99.49 M_y=59.71 T_y=-19.55 M_z=16.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 $\sigma_{m,d}$=-7.26 Sfr.=0.02

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.14
Sollecitazioni: N=-3.80 T_z=99.49 M_y=59.71 T_y=-19.55 M_z=16.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-7.26 Sfr.=0.02

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.14
Sollecitazioni: N=-3.80 T_z=99.49 M_y=59.71 T_y=-19.55 M_z=16.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 62 SLU Xl=1.51
Sollecitazioni: N=80.33 T_z=281.73 M_y=-300.65 T_y=-32.34 M_z=-18.08 M_x=-1.40
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=151.18 $\lambda_{rel,y}$=0.26 $\lambda_{rel,z}$=0.35 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.10 $\sigma_{m,d}$=7.93 Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 7 SND Xl=0.33
Sollecitazioni: N=-247.47 T_z=131.58 M_y=149.68 T_y=-6.78 M_z=0.00 M_x=-9.81
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=151.18 $\lambda_{rel,m}$=0.17 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-3.65 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 25 SLU Xl=1.51
Sollecitazioni: N=-58.30 T_z=264.00 M_y=-227.06 T_y=-35.62 M_z=-19.16 M_x=-1.99
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=151.18 $\lambda_{rel,m}$=0.17 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=6.17 Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 25 SLU
Sollecitazioni: N=-66.79
[Par.] $M_{y,sx}$=-179.38 $M_{y,dx}$=227.06 $M_{y,eq}$=-227.06
[Lin.] $M_{z,sx}$=-29.86 $M_{z,dx}$=-19.16 $M_{z,eq}$=11.95
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=151.18 $\lambda_{rel,y}$=0.26 $\lambda_{rel,z}$=0.35 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.09 $\sigma_{m,d}$=5.93 Sfr.=0.04

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 19 SND Xl=1.51
Sollecitazioni: N=247.34 T_z=88.56 M_y=-107.14 T_y=-6.66 M_z=4.73 M_x=-10.97
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.32 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 13 SND Xl=0.14
Sollecitazioni: N=147.66 T_z=77.61 M_y=-9.69 T_y=-44.44 M_z=41.46 M_x=-18.29
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.02 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 62 SLU Xl=1.51
Sollecitazioni: N=80.33 T_z=281.73 M_y=-300.65 T_y=-32.34 M_z=-18.08 M_x=-1.40
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.10 $\sigma_{m,d}$=7.93 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 25 SLU Xl=0.14
Sollecitazioni: N=-66.79 T_z=326.63 M_y=179.38 T_y=-35.62 M_z=29.86 M_x=-1.99

Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=0.90 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 25 SLU Xl=0.14
Sollecitazioni: N=-66.79 T_z=326.63 M_y=179.38 T_y=-35.62 M_z=29.86 M_x=-1.99
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=19.31
Tensioni: τ_d=0.90 Sfr.=0.05

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 25 SLU Xl=1.51
Sollecitazioni: N=-58.30 T_z=264.00 M_y=-227.06 T_y=-35.62 M_z=-19.16 M_x=-1.99
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.08 $\sigma_{m,d}$=-6.17 Sfr.=0.05

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=1.51
Sollecitazioni: N=80.33 T_z=281.73 M_y=-300.65 T_y=-32.34 M_z=-18.08 M_x=-1.40
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=7.93 Sfr.=0.05

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 74 SLU Xl=0.14
Sollecitazioni: N=-264.03 T_z=206.93 M_y=214.71 T_y=-36.64 M_z=31.64 M_x=-2.67
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.34 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 55 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/41529)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 55 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/56044)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 55 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/33956)

Asta n. 2058 (-2296 2017) Trave 24x32 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=1.37
Sollecitazioni: N=112.39 T_z=-757.06 M_y=961.49 T_y=11.21 M_z=4.49 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=157.16 $\lambda_{rel,y}$=0.39 $\lambda_{rel,z}$=0.61 $K_{c,y}$=0.99 $K_{c,z}$=0.95
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.36 $\sigma_{m,d}$=83.03 Sfr.=0.30

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=1.37
Sollecitazioni: N=112.39 T_z=-757.06 M_y=961.49 T_y=11.21 M_z=4.49 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.36 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.37
Sollecitazioni: N=112.39 T_z=-757.06 M_y=961.49 T_y=11.21 M_z=4.49 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.36 $\sigma_{m,d}$=83.03 Sfr.=0.28

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=1.37
Sollecitazioni: N=112.39 T_z=-757.06 M_y=961.49 T_y=11.21 M_z=4.49 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=5.04 Sfr.=0.12

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.37
Sollecitazioni: N=112.39 T_z=-757.06 M_y=961.49 T_y=11.21 M_z=4.49 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-83.03 Sfr.=0.28

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 62 SLU Xl=1.37
Sollecitazioni: N=438.62 T_z=-2807.83 M_y=3508.47 T_y=17.43 M_z=5.85 M_x=-1.40
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=157.16 $\lambda_{rel,y}$=0.27 $\lambda_{rel,z}$=0.36 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.57 $\sigma_{m,d}$=85.85 Sfr.=0.58

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 10 SND Xl=0.73
Sollecitazioni: N=-14.26 T_z=-775.48 M_y=502.23 T_y=4.42 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=157.16 $\lambda_{rel,m}$=0.17 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-12.26 Sfr.=0.07

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 74 SLU Xl=1.01
Sollecitazioni: N=0.00 T_z=-999.79 M_y=955.64 T_y=11.74 M_z=-6.96 M_x=-2.67
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=157.16 $\lambda_{rel,m}$=0.17 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-23.56 Sfr.=0.16

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 74 SLU
Sollecitazioni: N=-5.22
[Lin.] $M_{y,sx}$=28.26 $M_{y,dx}$=-1324.87 $M_{y,eq}$=783.62
[Lin.] $M_{z,sx}$=18.78 $M_{z,dx}$=-2.66 $M_{z,eq}$=-12.33

Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=157.16 $\lambda_{rel,y}$=0.27 $\lambda_{rel,z}$=0.36 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 $\sigma_{m,d}$=-19.53 Sfr.=0.13

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 61 SLU Xl=1.37
Sollecitazioni: N=460.64 T_z=-2450.90 M_y=3047.75 T_y=18.87 M_z=10.50 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.60 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 13 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=206.80 T_z=-737.77 M_y=-85.63 T_y=-59.30 M_z=12.83 M_x=-18.29
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.02 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 62 SLU Xl=1.37
Sollecitazioni: N=438.62 T_z=-2807.83 M_y=3508.47 T_y=17.43 M_z=5.85 M_x=-1.40
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.57 $\sigma_{m,d}$=85.85 Sfr.=0.58

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 62 SLU Xl=1.37
Sollecitazioni: N=438.62 T_z=-2807.83 M_y=3508.47 T_y=17.43 M_z=5.85 M_x=-1.40
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=7.68 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.12

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=1.37
Sollecitazioni: N=438.62 T_z=-2807.83 M_y=3508.47 T_y=17.43 M_z=5.85 M_x=-1.40
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=7.68 Sfr.=0.35

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 7 SND Xl=1.37
Sollecitazioni: N=-43.33 T_z=-806.40 M_y=971.69 T_y=56.97 M_z=52.97 M_x=-9.81
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.06 $\sigma_{m,d}$=-25.45 Sfr.=0.14

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=1.37
Sollecitazioni: N=438.62 T_z=-2807.83 M_y=3508.47 T_y=17.43 M_z=5.85 M_x=-1.40
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-85.85 Sfr.=0.58

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 7 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-49.85 T_z=-758.32 M_y=-106.24 T_y=-32.57 M_z=3.61 M_x=-9.81
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.06 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.05 (L/2730)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.03 (L/4623)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.07 (L/2058)

Asta n. 2058 (2017 -2365) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=1.15
Sollecitazioni: N=-327.11 T_z=1929.92 M_y=-1153.19 T_y=-10.60 M_z=6.04 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=114.86 $\lambda_{rel,m}$=0.37 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=10.14 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
Sollecitazioni: N=-338.39
[Par.] $M_{y,sx}$=-720.64 $M_{y,dx}$=1153.19 $M_{y,eq}$=-1153.19
[Lin.] $M_{z,sx}$=-16.12 $M_{z,dx}$=6.04 $M_{z,eq}$=12.09
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=114.86 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.45 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.98
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.34 $\sigma_{m,d}$=10.40 Sfr.=0.04

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-338.39 T_z=2013.10 M_y=720.64 T_y=-10.60 M_z=16.12 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=4.24 Sfr.=0.10

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.15
Sollecitazioni: N=-327.11 T_z=1929.92 M_y=-1153.19 T_y=-10.60 M_z=6.04 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.33 $\sigma_{m,d}$=-10.14 Sfr.=0.03

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.15
Sollecitazioni: N=-327.11 T_z=1929.92 M_y=-1153.19 T_y=-10.60 M_z=6.04 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70

Tensioni: $\sigma_{m,d}$=10.14 Sfr.=0.03

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-338.39 T_z=2013.10 M_y=720.64 T_y=-10.60 M_z=16.12 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.34 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 19 SND Xl=1.15
Sollecitazioni: N=281.76 T_z=1975.63 M_y=-1219.29 T_y=-91.75 M_z=47.63 M_x=9.30
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
L=114.86 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.26 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.15 $\sigma_{m,d}$=5.38 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 10 SND Xl=1.15
Sollecitazioni: N=-824.23 T_z=1964.20 M_y=-1207.99 T_y=-18.71 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=114.86 $\lambda_{rel,m}$=0.23 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=4.72 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 62 SLU Xl=1.15
Sollecitazioni: N=-1486.44 T_z=6842.35 M_y=-3836.83 T_y=-6.92 M_z=11.69 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=114.86 $\lambda_{rel,m}$=0.23 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=15.14 Sfr.=0.10

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 62 SLU
Sollecitazioni: N=-1501.11
[Par.] $M_{y,sx}$=-2717.91 $M_{y,dx}$=3836.83 $M_{y,eq}$=-3836.83
[Lin.] $M_{z,sx}$=-18.27 $M_{z,dx}$=11.69 $M_{z,eq}$=15.64
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=114.86 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.26 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.78 $\sigma_{m,d}$=15.19 Sfr.=0.11

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 19 SND Xl=1.15
Sollecitazioni: N=281.76 T_z=1975.63 M_y=-1219.29 T_y=-91.75 M_z=47.63 M_x=9.30
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.15 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 13 SND Xl=0.20
Sollecitazioni: N=21.57 T_z=1976.33 M_y=707.23 T_y=-172.98 M_z=229.67 M_x=15.26
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 19 SND Xl=1.15
Sollecitazioni: N=281.76 T_z=1975.63 M_y=-1219.29 T_y=-91.75 M_z=47.63 M_x=9.30
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.15 $\sigma_{m,d}$=5.38 Sfr.=0.03

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 25 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-1102.35 T_z=5995.21 M_y=2301.34 T_y=-11.57 M_z=24.82 M_x=1.59
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=6.56 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.12

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-1501.11 T_z=6950.48 M_y=2717.91 T_y=-6.92 M_z=18.27 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=7.60 Sfr.=0.35

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 62 SLU Xl=1.15
Sollecitazioni: N=-1486.44 T_z=6842.35 M_y=-3836.83 T_y=-6.92 M_z=11.69 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.77 $\sigma_{m,d}$=-15.14 Sfr.=0.10

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=1.15
Sollecitazioni: N=-1486.44 T_z=6842.35 M_y=-3836.83 T_y=-6.92 M_z=11.69 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=15.14 Sfr.=0.10

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 62 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-1501.11 T_z=6950.48 M_y=2717.91 T_y=-6.92 M_z=18.27 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.78 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/7666)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/13113)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.02 (L/5744)

Asta n. 2058 (-2365 -2385) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 87 SLU I Xl=0.56
  Sollecitazioni: N=-244.22 T_z=1319.03 M_y=-1903.44 T_y=-11.88 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=120.85 $\lambda_{rel,m}$=0.38 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=16.32 Sfr.=0.06

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=1.21
  Sollecitazioni: N=-236.57 T_z=1262.62 M_y=-2735.40 T_y=-11.88 M_z=-8.31 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=120.85 $\lambda_{rel,m}$=0.38 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=23.81 Sfr.=0.09

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
  Sollecitazioni: N=-250.91
  [Lin.] $M_{y,sx}$=1145.65 $M_{y,dx}$=2735.40 $M_{y,eq}$=-2099.50
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-6.04 $M_{z,dx}$=-8.31 $M_{z,eq}$=-3.32
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=120.85 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.47 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.98
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.25 $\sigma_{m,d}$=18.14 Sfr.=0.07

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-250.91 T_z=1368.39 M_y=-1145.65 T_y=-11.88 M_z=6.04 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=2.88 Sfr.=0.07

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.21
  Sollecitazioni: N=-236.57 T_z=1262.62 M_y=-2735.40 T_y=-11.88 M_z=-8.31 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.24 $\sigma_{m,d}$=-23.81 Sfr.=0.08

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.21
  Sollecitazioni: N=-236.57 T_z=1262.62 M_y=-2735.40 T_y=-11.88 M_z=-8.31 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=23.81 Sfr.=0.08

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-250.91 T_z=1368.39 M_y=-1145.65 T_y=-11.88 M_z=6.04 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.25 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 74 SLU Xl=1.21
  Sollecitazioni: N=94.76 T_z=1790.63 M_y=-3911.69 T_y=-21.80 M_z=-11.56 M_x=3.07
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=120.85 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.28 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.05 $\sigma_{m,d}$=15.43 Sfr.=0.10

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 25 SLU Xl=0.73
  Sollecitazioni: N=-824.85 T_z=3949.99 M_y=-6216.60 T_y=-19.87 M_z=0.00 M_x=1.59
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=120.85 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=24.28 Sfr.=0.18

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 62 SLU Xl=1.21
  Sollecitazioni: N=-1216.14 T_z=4533.33 M_y=-9372.17 T_y=-17.74 M_z=-9.75 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=120.85 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=36.74 Sfr.=0.25

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 62 SLU
  Sollecitazioni: N=-1234.79
  [Lin.] $M_{y,sx}$=3810.70 $M_{y,dx}$=9372.17 $M_{y,eq}$=-7147.58
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-11.69 $M_{z,dx}$=-9.75 $M_{z,eq}$=4.68
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=120.85 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.28 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.64 $\sigma_{m,d}$=27.98 Sfr.=0.19

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 19 SND Xl=1.21
  Sollecitazioni: N=372.29 T_z=1308.34 M_y=-2855.35 T_y=25.95 M_z=29.52 M_x=9.30
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.19 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 13 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=109.02 T_z=1402.52 M_y=-1185.28 T_y=-96.03 M_z=75.09 M_x=15.26
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 74 SLU Xl=1.21

Sollecitazioni: N=94.76 T_z=1790.63 M_y=-3911.69 T_y=-21.80 M_z=-11.56 M_x=3.07
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.05 $\sigma_{m,d}$=15.43 Sfr.=0.10

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 25 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-836.04 T_z=4032.49 M_y=-3322.63 T_y=-19.87 M_z=13.83 M_x=1.59
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=4.41 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1234.79 T_z=4670.83 M_y=-3810.70 T_y=-17.74 M_z=11.69 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=5.11 Sfr.=0.24

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 62 SLU Xl=1.21
Sollecitazioni: N=-1216.14 T_z=4533.33 M_y=-9372.17 T_y=-17.74 M_z=-9.75 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.63 $\sigma_{m,d}$=-36.74 Sfr.=0.25

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=1.21
Sollecitazioni: N=-1216.14 T_z=4533.33 M_y=-9372.17 T_y=-17.74 M_z=-9.75 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=36.74 Sfr.=0.25

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 61 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1263.37 T_z=4056.62 M_y=-3292.43 T_y=-14.77 M_z=7.57 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.66 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/22729)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/39292)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/16839)

Asta n. 2058 (-2385 -2417) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=1.21
Sollecitazioni: N=-144.39 T_z=583.10 M_y=-3498.00 T_y=0.00 M_z=-7.79 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=120.85 $\lambda_{rel,m}$=0.38 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=30.32 Sfr.=0.11

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
Sollecitazioni: N=-158.74
[Lin.] $M_{y,sx}$=2729.43 $M_{y,dx}$=3498.00 $M_{y,eq}$=-3190.57
[Lin.] $M_{z,sx}$=8.31 $M_{z,dx}$=-7.79 $M_{z,eq}$=-8.10
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=120.85 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.47 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.98
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.16 $\sigma_{m,d}$=27.70 Sfr.=0.10

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-158.74 T_z=688.86 M_y=-2729.43 T_y=0.00 M_z=-8.31 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=1.45 Sfr.=0.03

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.21
Sollecitazioni: N=-144.39 T_z=583.10 M_y=-3498.00 T_y=0.00 M_z=-7.79 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.14 $\sigma_{m,d}$=-30.32 Sfr.=0.10

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.21
Sollecitazioni: N=-144.39 T_z=583.10 M_y=-3498.00 T_y=0.00 M_z=-7.79 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=30.32 Sfr.=0.10

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-158.74 T_z=688.86 M_y=-2729.43 T_y=0.00 M_z=-8.31 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.16 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 77 SLU Xl=1.21
Sollecitazioni: N=28.92 T_z=1036.73 M_y=-6077.57 T_y=0.00 M_z=-10.84 M_x=2.44
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=120.85 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.28 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 $\sigma_{m,d}$=23.88 Sfr.=0.16

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 62 SLU Xl=1.21
Sollecitazioni: N=-939.86 T_z=2171.67 M_y=-12059.20 T_y=0.00 M_z=-9.48 M_x=0.00

Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=120.85 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=47.23 Sfr.=0.32

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 62 SLU
Sollecitazioni: N=-958.51
[Lin.] $M_{y,sx}$=9351.65 $M_{y,dx}$=12059.20 $M_{y,eq}$=-10976.20
[Lin.] $M_{z,sx}$=9.75 $M_{z,dx}$=-9.48 $M_{z,eq}$=-9.64
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=120.85 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.28 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.50 $\sigma_{m,d}$=43.00 Sfr.=0.29

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 19 SND Xl=1.21
Sollecitazioni: N=464.47 T_z=628.81 M_y=-3672.57 T_y=13.89 M_z=26.60 M_x=9.30
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.24 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 13 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=201.20 T_z=722.99 M_y=-2809.35 T_y=21.88 M_z=56.14 M_x=15.26
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 77 SLU Xl=1.21
Sollecitazioni: N=28.92 T_z=1036.73 M_y=-6077.57 T_y=0.00 M_z=-10.84 M_x=2.44
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 $\sigma_{m,d}$=23.88 Sfr.=0.16

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 25 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-559.76 T_z=1995.84 M_y=-8094.91 T_y=0.00 M_z=-10.19 M_x=1.59
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=2.18 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-958.51 T_z=2309.16 M_y=-9351.65 T_y=0.00 M_z=-9.75 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=2.53 Sfr.=0.12

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 62 SLU Xl=1.21
Sollecitazioni: N=-939.86 T_z=2171.67 M_y=-12059.20 T_y=0.00 M_z=-9.48 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.49 $\sigma_{m,d}$=-47.23 Sfr.=0.32

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=1.21
Sollecitazioni: N=-939.86 T_z=2171.67 M_y=-12059.20 T_y=0.00 M_z=-9.48 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=47.23 Sfr.=0.32

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 61 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1059.25 T_z=2010.18 M_y=-8093.92 T_y=0.00 M_z=-10.28 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.55 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/14002)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/24605)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/10344)

Asta n. 2058 (-2417 -2451) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-65.07 T_z=-1.77 M_y=-3494.57 T_y=4.71 M_z=-7.79 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=126.32 $\lambda_{rel,m}$=0.38 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=30.29 Sfr.=0.11

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
Sollecitazioni: N=-65.07
[Lin.] $M_{y,sx}$=3494.57 $M_{y,dx}$=3422.50 $M_{y,eq}$=-3465.74
[Lin.] $M_{z,sx}$=7.79 $M_{z,dx}$=-1.84 $M_{z,eq}$=-5.41
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=126.32 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.49 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.98
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.07 $\sigma_{m,d}$=29.94 Sfr.=0.11

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=1.26
Sollecitazioni: N=-50.08 T_z=-112.32 M_y=-3422.50 T_y=4.71 M_z=-1.84 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=0.24 Sfr.=0.01

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-65.07 T_z=-1.77 M_y=-3494.57 T_y=4.71 M_z=-7.79 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.07 $\sigma_{m,d}$=-30.29 Sfr.=0.10

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-65.07 T_z=-1.77 M_y=-3494.57 T_y=4.71 M_z=-7.79 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=30.29 Sfr.=0.10

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-65.07 T_z=-1.77 M_y=-3494.57 T_y=4.71 M_z=-7.79 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.07 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=126.91 T_z=-62.67 M_y=-8778.37 T_y=5.76 M_z=-10.22 M_x=2.53
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=126.32 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.07 $\sigma_{m,d}$=34.42 Sfr.=0.23

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 36 SLU Xl=0.34
  Sollecitazioni: N=-274.94 T_z=-118.72 M_y=-10382.50 T_y=-3.37 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=126.32 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=40.56 Sfr.=0.27

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 62 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-676.78 T_z=-100.29 M_y=-12047.50 T_y=5.52 M_z=-9.48 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=126.32 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=47.18 Sfr.=0.32

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 62 SLU
  Sollecitazioni: N=-676.78
  [Lin.] $M_{y,sx}$=12047.50 $M_{y,dx}$=11830.10 $M_{y,eq}$=-11960.50
  [Lin.] $M_{z,sx}$=9.48 $M_{z,dx}$=-2.50 $M_{z,eq}$=-6.69
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=126.32 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.35 $\sigma_{m,d}$=46.81 Sfr.=0.32

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 74 SLU Xl=1.26
  Sollecitazioni: N=507.67 T_z=-157.95 M_y=-4872.68 T_y=6.37 M_z=-2.98 M_x=3.07
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.26 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 13 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=294.75 T_z=-38.54 M_y=-3615.38 T_y=-35.69 M_z=60.58 M_x=15.26
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=126.91 T_z=-62.67 M_y=-8778.37 T_y=5.76 M_z=-10.22 M_x=2.53
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.07 $\sigma_{m,d}$=34.42 Sfr.=0.23

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 13 SND Xl=1.26
  Sollecitazioni: N=309.75 T_z=-149.10 M_y=-3586.35 T_y=45.86 M_z=-20.34 M_x=15.26
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=0.17 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 25 SLU Xl=1.26
  Sollecitazioni: N=-258.53 T_z=-224.99 M_y=-10220.30 T_y=5.63 M_z=-2.83 M_x=1.59
  Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=19.31
  Tensioni: τ_d=0.25 Sfr.=0.01

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 62 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-676.78 T_z=-100.29 M_y=-12047.50 T_y=5.52 M_z=-9.48 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.35 $\sigma_{m,d}$=-47.18 Sfr.=0.32

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-676.78 T_z=-100.29 M_y=-12047.50 T_y=5.52 M_z=-9.48 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=47.18 Sfr.=0.32

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 61 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-851.30 T_z=-76.93 M_y=-10430.00 T_y=5.98 M_z=-9.79 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97

Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.44 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/9361)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/16302)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.02 (L/6980)

Asta n. 2058 (-2451 -2474) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=25.66 T_z=-670.60 M_y=-3422.70 T_y=2.25 M_z=-1.84 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=115.37 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.45 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.98
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.03 $\sigma_{m,d}$=29.42 Sfr.=0.11

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=1.15
Sollecitazioni: N=39.35 T_z=-771.57 M_y=-2590.78 T_y=2.25 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.04 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=25.66 T_z=-670.60 M_y=-3422.70 T_y=2.25 M_z=-1.84 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.03 $\sigma_{m,d}$=29.42 Sfr.=0.10

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=1.15
Sollecitazioni: N=39.35 T_z=-771.57 M_y=-2590.78 T_y=2.25 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=1.63 Sfr.=0.04

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=25.66 T_z=-670.60 M_y=-3422.70 T_y=2.25 M_z=-1.84 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=29.42 Sfr.=0.10

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 26 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=3.27 T_z=-1865.46 M_y=-9222.03 T_y=2.28 M_z=-2.94 M_x=1.64
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,t}$=105.93
L=115.37 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.27 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.00 $\sigma_{m,d}$=36.06 Sfr.=0.27

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 62 SLU Xl=0.77
Sollecitazioni: N=-394.74 T_z=-2495.62 M_y=-9945.27 T_y=2.04 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=115.37 $\lambda_{rel,m}$=0.23 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=38.85 Sfr.=0.26

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-406.61 T_z=-2408.11 M_y=-11831.10 T_y=2.04 M_z=-2.50 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=115.37 $\lambda_{rel,m}$=0.23 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=46.25 Sfr.=0.31

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 62 SLU
Sollecitazioni: N=-406.61
[Lin.] $M_{y,sx}$=11831.10 $M_{y,dx}$=8977.13 $M_{y,eq}$=-10689.50
[Lin.] $M_{z,sx}$=2.50 $M_{z,dx}$=-0.15 $M_{z,eq}$=-1.56
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=115.37 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.27 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.21 $\sigma_{m,d}$=41.78 Sfr.=0.28

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 74 SLU Xl=1.15
Sollecitazioni: N=705.94 T_z=-1092.49 M_y=-3688.02 T_y=2.21 M_z=0.00 M_x=3.07
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.37 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 13 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=385.48 T_z=-707.38 M_y=-3586.39 T_y=40.16 M_z=17.10 M_x=15.26
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 26 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=3.27 T_z=-1865.46 M_y=-9222.03 T_y=2.28 M_z=-2.94 M_x=1.64
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=105.93 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.00 $\sigma_{m,d}$=36.06 Sfr.=0.27

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 25 SLU Xl=1.15
Sollecitazioni: N=9.94 T_z=-2204.12 M_y=-7753.83 T_y=2.01 M_z=0.00 M_x=1.59

Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=2.41 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=1.15
Sollecitazioni: N=-388.81 T_z=-2539.37 M_y=-8977.13 T_y=2.04 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=2.78 Sfr.=0.13

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-406.61 T_z=-2408.11 M_y=-11831.10 T_y=2.04 M_z=-2.50 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.21 $\sigma_{m,d}$=-46.25 Sfr.=0.31

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-406.61 T_z=-2408.11 M_y=-11831.10 T_y=2.04 M_z=-2.50 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=46.25 Sfr.=0.31

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 61 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-651.34 T_z=-2078.04 M_y=-10243.00 T_y=2.63 M_z=-2.23 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.34 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/8814)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/15509)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.02 (L/6547)

Asta n. 2058 (-2474 -2515) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=115.67 T_z=-1334.14 M_y=-2594.23 T_y=-9.19 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=120.85 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.47 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.98
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.12 $\sigma_{m,d}$=22.24 Sfr.=0.08

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=1.21
Sollecitazioni: N=130.02 T_z=-1439.90 M_y=-918.03 T_y=-9.19 M_z=-10.35 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.13 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=115.67 T_z=-1334.14 M_y=-2594.23 T_y=-9.19 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.12 $\sigma_{m,d}$=22.24 Sfr.=0.07

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=1.21
Sollecitazioni: N=130.02 T_z=-1439.90 M_y=-918.03 T_y=-9.19 M_z=-10.35 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=3.03 Sfr.=0.07

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=115.67 T_z=-1334.14 M_y=-2594.23 T_y=-9.19 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=22.24 Sfr.=0.07

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 25 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=262.05 T_z=-4062.47 M_y=-7764.21 T_y=-20.30 M_z=0.00 M_x=1.59
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,t}$=105.93
L=120.85 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.28 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.14 $\sigma_{m,d}$=30.33 Sfr.=0.23

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-136.69 T_z=-4715.34 M_y=-8989.22 T_y=-23.87 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=120.85 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=35.11 Sfr.=0.24

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 62 SLU Xl=0.08
Sollecitazioni: N=-135.45 T_z=-4724.51 M_y=-8608.95 T_y=-23.87 M_z=-2.08 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=120.85 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=33.66 Sfr.=0.23

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 62 SLU
Sollecitazioni: N=-136.69
[Lin.] $M_{y,sx}$=8989.22 $M_{y,dx}$=3207.69 $M_{y,eq}$=-6676.61
[Lin.] $M_{z,sx}$=0.15 $M_{z,dx}$=-28.99 $M_{z,eq}$=-17.46

Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=120.85 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.28 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.07 $\sigma_{m,d}$=26.31 Sfr.=0.18

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 74 SLU Xl=1.21
Sollecitazioni: N=906.18 T_z=-2039.18 M_y=-1311.58 T_y=-11.54 M_z=-14.37 M_x=3.07
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.47 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 13 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=475.50 T_z=-1370.91 M_y=-2797.32 T_y=40.42 M_z=57.93 M_x=15.26
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 25 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=262.05 T_z=-4062.47 M_y=-7764.21 T_y=-20.30 M_z=0.00 M_x=1.59
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=105.93 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.14 $\sigma_{m,d}$=30.33 Sfr.=0.23

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 25 SLU Xl=1.21
Sollecitazioni: N=280.70 T_z=-4199.96 M_y=-2771.67 T_y=-20.30 M_z=-25.04 M_x=1.59
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=4.59 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.06

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=1.21
Sollecitazioni: N=-118.04 T_z=-4852.84 M_y=-3207.69 T_y=-23.87 M_z=-28.99 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=5.31 Sfr.=0.24

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-136.69 T_z=-4715.34 M_y=-8989.22 T_y=-23.87 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.07 $\sigma_{m,d}$=-35.11 Sfr.=0.24

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-136.69 T_z=-4715.34 M_y=-8989.22 T_y=-23.87 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=35.11 Sfr.=0.24

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 61 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-451.94 T_z=-4077.23 M_y=-7780.41 T_y=-22.58 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.24 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/9003)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/15596)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.02 (L/6731)

Asta n. 2058 (-2515 -2532) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=1.21
Sollecitazioni: N=222.18 T_z=-2119.38 M_y=1573.31 T_y=10.38 M_z=2.19 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=120.84 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.47 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.98
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.22 $\sigma_{m,d}$=13.58 Sfr.=0.05

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=1.21
Sollecitazioni: N=222.18 T_z=-2119.38 M_y=1573.31 T_y=10.38 M_z=2.19 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.22 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.21
Sollecitazioni: N=222.18 T_z=-2119.38 M_y=1573.31 T_y=10.38 M_z=2.19 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.22 $\sigma_{m,d}$=13.58 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=1.21
Sollecitazioni: N=222.18 T_z=-2119.38 M_y=1573.31 T_y=10.38 M_z=2.19 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=4.46 Sfr.=0.10

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.21
Sollecitazioni: N=222.18 T_z=-2119.38 M_y=1573.31 T_y=10.38 M_z=2.19 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-13.58 Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 62 SLU Xl=1.21

Sollecitazioni: N=158.16 T_z=-7214.29 M_y=5406.91 T_y=32.89 M_z=10.75 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=120.84 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.28 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.08 $\sigma_{m,d}$=21.26 Sfr.=0.14

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 61 SLU Xl=0.89
Sollecitazioni: N=-234.19 T_z=-6224.31 M_y=2683.50 T_y=30.03 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=120.84 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-10.48 Sfr.=0.07

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 61 SLU Xl=1.21
Sollecitazioni: N=-229.22 T_z=-6260.97 M_y=4695.20 T_y=30.03 M_z=9.80 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=120.84 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-18.47 Sfr.=0.12

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 61 SLU
Sollecitazioni: N=-247.87
[Par.] $M_{y,sx}$=2787.76 $M_{y,dx}$=-4695.20 $M_{y,eq}$=4695.20
[Lin.] $M_{z,sx}$=26.48 $M_{z,dx}$=9.80 $M_{z,eq}$=-11.97
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=120.84 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.28 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.13 $\sigma_{m,d}$=-18.50 Sfr.=0.12

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 74 SLU Xl=1.21
Sollecitazioni: N=1110.26 T_z=-3002.16 M_y=2225.02 T_y=12.88 M_z=1.19 M_x=3.07
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.58 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 13 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=567.65 T_z=-2050.39 M_y=-1168.43 T_y=-109.45 M_z=105.89 M_x=15.26
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 62 SLU Xl=1.21
Sollecitazioni: N=158.16 T_z=-7214.29 M_y=5406.91 T_y=32.89 M_z=10.75 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.08 $\sigma_{m,d}$=21.26 Sfr.=0.14

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 25 SLU Xl=1.21
Sollecitazioni: N=556.91 T_z=-6236.43 M_y=4664.08 T_y=27.60 M_z=8.31 M_x=1.59
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=6.82 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.12

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=1.21
Sollecitazioni: N=158.16 T_z=-7214.29 M_y=5406.91 T_y=32.89 M_z=10.75 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=7.89 Sfr.=0.36

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 61 SLU Xl=1.21
Sollecitazioni: N=-229.22 T_z=-6260.97 M_y=4695.20 T_y=30.03 M_z=9.80 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.12 $\sigma_{m,d}$=-18.47 Sfr.=0.12

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=1.21
Sollecitazioni: N=158.16 T_z=-7214.29 M_y=5406.91 T_y=32.89 M_z=10.75 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-21.26 Sfr.=0.14

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 7 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-400.99 T_z=-2059.33 M_y=-1282.76 T_y=-52.87 M_z=70.96 M_x=8.17
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.21 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/11732)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/20437)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/8693)

Asta n. 2058 (-2532 2045) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=1.08
Sollecitazioni: N=314.75 T_z=-2801.85 M_y=4542.99 T_y=5.87 M_z=8.54 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=127.84 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.50 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.97
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.32 $\sigma_{m,d}$=39.31 Sfr.=0.14

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=1.08
  Sollecitazioni: N=314.75 T_z=-2801.85 M_y=4542.99 T_y=5.87 M_z=8.54 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.32 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.08
  Sollecitazioni: N=314.75 T_z=-2801.85 M_y=4542.99 T_y=5.87 M_z=8.54 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.32 $\sigma_{m,d}$=39.31 Sfr.=0.13

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=1.08
  Sollecitazioni: N=314.75 T_z=-2801.85 M_y=4542.99 T_y=5.87 M_z=8.54 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=5.90 Sfr.=0.13

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.08
  Sollecitazioni: N=314.75 T_z=-2801.85 M_y=4542.99 T_y=5.87 M_z=8.54 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-39.31 Sfr.=0.13

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 62 SLU Xl=1.08
  Sollecitazioni: N=439.46 T_z=-9622.38 M_y=15714.50 T_y=0.00 M_z=9.83 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=127.84 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.23 $\sigma_{m,d}$=61.51 Sfr.=0.41

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 22 SND Xl=0.22
  Sollecitazioni: N=-170.34 T_z=-2760.51 M_y=2464.27 T_y=-1.79 M_z=0.00 M_x=1.78
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=127.84 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-9.63 Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 61 SLU Xl=1.08
  Sollecitazioni: N=-22.15 T_z=-8344.76 M_y=13625.40 T_y=10.10 M_z=20.71 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=127.84 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-53.49 Sfr.=0.36

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 61 SLU
  Sollecitazioni: N=-38.83
  [Lin.] $M_{y,sx}$=-4677.81 $M_{y,dx}$=-13625.40 $M_{y,eq}$=10046.40
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-9.80 $M_{z,dx}$=20.71 $M_{z,eq}$=16.35
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=127.84 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.02 $\sigma_{m,d}$=-39.46 Sfr.=0.26

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 74 SLU Xl=1.08
  Sollecitazioni: N=1317.33 T_z=-3971.35 M_y=6440.22 T_y=-7.47 M_z=-6.87 M_x=3.07
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.69 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 13 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=661.75 T_z=-2673.18 M_y=1281.33 T_y=-181.21 M_z=53.17 M_x=15.26
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 62 SLU Xl=1.08
  Sollecitazioni: N=439.46 T_z=-9622.38 M_y=15714.50 T_y=0.00 M_z=9.83 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.23 $\sigma_{m,d}$=61.51 Sfr.=0.41

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 25 SLU Xl=1.08
  Sollecitazioni: N=838.21 T_z=-8310.15 M_y=13557.00 T_y=-6.28 M_z=1.53 M_x=1.59
  Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=9.09 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.22

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=1.08
  Sollecitazioni: N=439.46 T_z=-9622.38 M_y=15714.50 T_y=0.00 M_z=9.83 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=10.52 Sfr.=0.48

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 61 SLU Xl=1.08
  Sollecitazioni: N=-22.15 T_z=-8344.76 M_y=13625.40 T_y=10.10 M_z=20.71 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 $\sigma_{m,d}$=-53.49 Sfr.=0.36

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=1.08
  Sollecitazioni: N=439.46 T_z=-9622.38 M_y=15714.50 T_y=0.00 M_z=9.83 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70

Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-61.51 Sfr.=0.41

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 7 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-306.89 T_z=-2658.96 M_y=1149.60 T_y=-96.95 M_z=40.24 M_x=8.17
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.16 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.02 (L/5808)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/10068)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.02 (L/4323)

Asta n. 2058 (2045 -2559) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=369.42 T_z=1819.15 M_y=3162.92 T_y=-22.30 M_z=28.72 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=147.79 $\lambda_{rel,y}$=0.12 $\lambda_{rel,z}$=0.57 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.96
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.37 $\sigma_{m,d}$=28.34 Sfr.=0.10

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=1.48
Sollecitazioni: N=384.61 T_z=1707.15 M_y=906.51 T_y=-22.30 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.39 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=369.42 T_z=1819.15 M_y=3162.92 T_y=-22.30 M_z=28.72 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.37 $\sigma_{m,d}$=28.34 Sfr.=0.09

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=369.42 T_z=1819.15 M_y=3162.92 T_y=-22.30 M_z=28.72 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=3.83 Sfr.=0.09

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=369.42 T_z=1819.15 M_y=3162.92 T_y=-22.30 M_z=28.72 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-28.34 Sfr.=0.09

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 25 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=932.49 T_z=5444.63 M_y=9580.37 T_y=-47.06 M_z=59.59 M_x=-1.44
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,t}$=105.93
L=147.79 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.34 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.49 $\sigma_{m,d}$=38.20 Sfr.=0.29

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 10 SND Xl=1.39
Sollecitazioni: N=-413.17 T_z=1742.80 M_y=1489.00 T_y=-13.87 M_z=0.00 M_x=-2.66
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=147.79 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-5.82 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 1 SND Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-436.16 T_z=1850.00 M_y=3562.21 T_y=-378.50 M_z=454.66 M_x=-30.53
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=147.79 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-19.83 Sfr.=0.10

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 13 SND
Sollecitazioni: N=-381.02
[Lin.] $M_{y,sx}$=-3532.56 $M_{y,dx}$=-1269.90 $M_{y,eq}$=2627.50
[Lin.] $M_{z,sx}$=-454.22 $M_{z,dx}$=35.19 $M_{z,eq}$=286.61
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=147.79 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.34 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.20 $\sigma_{m,d}$=-14.00 Sfr.=0.07

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 19 SND Xl=1.48
Sollecitazioni: N=1482.63 T_z=1666.75 M_y=334.24 T_y=-209.69 M_z=18.75 M_x=-18.12
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.77 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.20
Sollecitazioni: N=1119.86 T_z=1788.93 M_y=2793.28 T_y=-378.50 M_z=454.66 M_x=-30.53
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 25 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=932.49 T_z=5444.63 M_y=9580.37 T_y=-47.06 M_z=59.59 M_x=-1.44

Resistenze: K_{mod}=0.80 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=105.93 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.49 $\sigma_{m,d}$=38.20 Sfr.=0.29

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 25 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=932.49 T_z=5444.63 M_y=9580.37 T_y=-47.06 M_z=59.59 M_x=-1.44
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=5.96 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.10

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 25 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=932.49 T_z=5444.63 M_y=9580.37 T_y=-47.06 M_z=59.59 M_x=-1.44
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=19.31
Tensioni: τ_d=5.96 Sfr.=0.31

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 1 SND Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-436.16 T_z=1850.00 M_y=3562.21 T_y=-378.50 M_z=454.66 M_x=-30.53
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.23 $\sigma_{m,d}$=-19.83 Sfr.=0.10

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 25 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=932.49 T_z=5444.63 M_y=9580.37 T_y=-47.06 M_z=59.59 M_x=-1.44
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-38.20 Sfr.=0.29

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 7 SND Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-728.59 T_z=1779.39 M_y=2579.10 T_y=-211.07 M_z=254.09 M_x=-18.57
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.38 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.02 (L/5522)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/10014)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.03 (L/4051)

Asta n. 2058 (-2559 -2574) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=481.80 T_z=990.67 M_y=905.66 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=164.03 $\lambda_{rel,y}$=0.13 $\lambda_{rel,z}$=0.64 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.95
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.48 $\sigma_{m,d}$=7.77 Sfr.=0.03

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=1.64
Sollecitazioni: N=501.28 T_z=847.11 M_y=-601.64 T_y=0.00 M_z=-1.27 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.50 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=481.80 T_z=990.67 M_y=905.66 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.48 $\sigma_{m,d}$=7.77 Sfr.=0.03

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=481.80 T_z=990.67 M_y=905.66 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=2.09 Sfr.=0.05

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=481.80 T_z=990.67 M_y=905.66 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-7.77 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 25 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=1280.41 T_z=2879.82 M_y=2703.07 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-1.44
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,t}$=105.93
L=164.03 $\lambda_{rel,y}$=0.11 $\lambda_{rel,z}$=0.38 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.67 $\sigma_{m,d}$=10.56 Sfr.=0.09

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 10 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-232.27 T_z=1030.80 M_y=1339.11 T_y=-1.05 M_z=0.00 M_x=-2.66
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=164.03 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-5.23 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 7 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-517.80 T_z=1043.36 M_y=1477.74 T_y=-59.02 M_z=-18.38 M_x=-18.57
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=164.03 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-6.01 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 7 SND
  Sollecitazioni: N=-517.80
  [Par.] $M_{y,sx}$=-1477.74 $M_{y,dx}$=1072.62 $M_{y,eq}$=1477.74
  [Lin.] $M_{z,sx}$=18.38 $M_{z,dx}$=-112.91 $M_{z,eq}$=-75.10
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=164.03 $\lambda_{rel,y}$=0.11 $\lambda_{rel,z}$=0.38 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.27 $\sigma_{m,d}$=-6.75 Sfr.=0.04

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 25 SLU Xl=1.64
  Sollecitazioni: N=1305.73 T_z=2693.19 M_y=-1867.78 T_y=0.00 M_z=-1.21 M_x=-1.44
  Resistenze: K_{mod}=0.80 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=105.93
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.68 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=1178.90 T_z=956.22 M_y=542.52 T_y=104.87 M_z=33.86 M_x=-30.53
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 25 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=1280.41 T_z=2879.82 M_y=2703.07 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-1.44
  Resistenze: K_{mod}=0.80 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=105.93 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.67 $\sigma_{m,d}$=10.56 Sfr.=0.09

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 25 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=1280.41 T_z=2879.82 M_y=2703.07 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-1.44
  Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=3.15 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.03

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 25 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=1280.41 T_z=2879.82 M_y=2703.07 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-1.44
  Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=19.31
  Tensioni: τ_d=3.15 Sfr.=0.16

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 7 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-517.80 T_z=1043.36 M_y=1477.74 T_y=-59.02 M_z=-18.38 M_x=-18.57
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.27 $\sigma_{m,d}$=-6.01 Sfr.=0.03

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 25 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=1280.41 T_z=2879.82 M_y=2703.07 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-1.44
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-10.56 Sfr.=0.08

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 7 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-517.80 T_z=938.61 M_y=362.41 T_y=57.86 M_z=17.43 M_x=-18.57
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.27 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/22557)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/41446)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/16538)

Asta n. 2060 (138 -2297) Trave 24x32 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 87 SLU I Xl=0.33
  Sollecitazioni: N=-119.32 T_z=346.46 M_y=99.27 T_y=-3.85 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=151.18 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-8.51 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=1.51
  Sollecitazioni: N=-113.72 T_z=305.17 M_y=-285.09 T_y=-3.85 M_z=-3.87 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=151.18 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=24.96 Sfr.=0.09

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
  Sollecitazioni: N=-120.25
  [Par.] $M_{y,sx}$=-168.06 $M_{y,dx}$=285.09 $M_{y,eq}$=-285.09
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-1.42 $M_{z,dx}$=-3.87 $M_{z,eq}$=-1.75
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=151.18 $\lambda_{rel,y}$=0.38 $\lambda_{rel,z}$=0.59 $K_{c,y}$=0.99 $K_{c,z}$=0.96
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.38 $\sigma_{m,d}$=24.68 Sfr.=0.09

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=-120.25 T_z=353.35 M_y=168.06 T_y=-3.85 M_z=1.42 M_x=0.00

Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=2.35 Sfr.=0.05

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.51
Sollecitazioni: N=-113.72 T_z=305.17 M_y=-285.09 T_y=-3.85 M_z=-3.87 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.36 $\sigma_{m,d}$=-24.96 Sfr.=0.08

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.51
Sollecitazioni: N=-113.72 T_z=305.17 M_y=-285.09 T_y=-3.85 M_z=-3.87 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=24.96 Sfr.=0.08

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.14
Sollecitazioni: N=-120.25 T_z=353.35 M_y=168.06 T_y=-3.85 M_z=1.42 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.38 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 36 SLU Xl=1.32
Sollecitazioni: N=-343.60 T_z=1013.97 M_y=-744.08 T_y=-3.35 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=151.18 $\lambda_{rel,m}$=0.17 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=18.17 Sfr.=0.12

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 62 SLU Xl=1.51
Sollecitazioni: N=-322.87 T_z=1082.67 M_y=-1119.88 T_y=-5.48 M_z=-4.76 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=151.18 $\lambda_{rel,m}$=0.17 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=27.50 Sfr.=0.18

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 25 SLU
Sollecitazioni: N=-351.52
[Par.] $M_{y,sx}$=-484.65 $M_{y,dx}$=942.52 $M_{y,eq}$=-927.66
[Lin.] $M_{z,sx}$=-3.34 $M_{z,dx}$=-4.93 $M_{z,eq}$=-1.97
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=151.18 $\lambda_{rel,y}$=0.26 $\lambda_{rel,z}$=0.35 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.46 $\sigma_{m,d}$=22.71 Sfr.=0.17

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 13 SND Xl=0.14
Sollecitazioni: N=-66.19 T_z=277.88 M_y=55.91 T_y=-10.88 M_z=16.53 M_x=-3.45
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 7 SND Xl=0.14
Sollecitazioni: N=-26.88 T_z=489.34 M_y=370.25 T_y=-9.56 M_z=11.90 M_x=-2.28
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=1.34 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 25 SLU Xl=0.14
Sollecitazioni: N=-351.52 T_z=1068.29 M_y=484.65 T_y=-6.01 M_z=3.34 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=19.31
Tensioni: τ_d=2.92 Sfr.=0.15

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 62 SLU Xl=1.51
Sollecitazioni: N=-322.87 T_z=1082.67 M_y=-1119.88 T_y=-5.48 M_z=-4.76 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.42 $\sigma_{m,d}$=-27.50 Sfr.=0.18

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=1.51
Sollecitazioni: N=-322.87 T_z=1082.67 M_y=-1119.88 T_y=-5.48 M_z=-4.76 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=27.50 Sfr.=0.18

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 25 SLU Xl=0.14
Sollecitazioni: N=-351.52 T_z=1068.29 M_y=484.65 T_y=-6.01 M_z=3.34 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.46 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/19436)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 42 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/26120)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/15815)

Asta n. 2060 (-2297 2018) Trave 24x32 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=1.37
Sollecitazioni: N=-10.71 T_z=-454.20 M_y=306.85 T_y=0.00 M_z=-2.74 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70

Ltors=157.16 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-26.68 Sfr.=0.10

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
Sollecitazioni: N=-17.23
[Par.] $M_{y,sx}$=283.95 $M_{y,dx}$=-306.85 $M_{y,eq}$=306.85
[Lin.] $M_{z,sx}$=3.87 $M_{z,dx}$=-2.74 $M_{z,eq}$=-3.42
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=157.16 $\lambda_{rel,y}$=0.39 $\lambda_{rel,z}$=0.61 $K_{c,y}$=0.99 $K_{c,z}$=0.95
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.05 $\sigma_{m,d}$=-26.77 Sfr.=0.10

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=1.37
Sollecitazioni: N=-10.71 T_z=-454.20 M_y=306.85 T_y=0.00 M_z=-2.74 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=3.03 Sfr.=0.07

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.37
Sollecitazioni: N=-10.71 T_z=-454.20 M_y=306.85 T_y=0.00 M_z=-2.74 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.03 $\sigma_{m,d}$=-26.68 Sfr.=0.09

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.37
Sollecitazioni: N=-10.71 T_z=-454.20 M_y=306.85 T_y=0.00 M_z=-2.74 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-26.68 Sfr.=0.09

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-17.23 T_z=-406.12 M_y=-283.95 T_y=0.00 M_z=-3.87 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.05 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 62 SLU Xl=1.37
Sollecitazioni: N=11.13 T_z=-1795.29 M_y=1306.26 T_y=-4.96 M_z=-11.57 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=157.16 $\lambda_{rel,y}$=0.27 $\lambda_{rel,z}$=0.36 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=32.27 Sfr.=0.22

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 35 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-20.17 T_z=-993.96 M_y=-676.45 T_y=-13.68 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=157.16 $\lambda_{rel,m}$=0.17 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=16.51 Sfr.=0.11

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 25 SLU Xl=1.37
Sollecitazioni: N=-9.02 T_z=-1456.60 M_y=1018.17 T_y=-8.63 M_z=-16.78 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=157.16 $\lambda_{rel,m}$=0.17 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-25.40 Sfr.=0.19

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 25 SLU
Sollecitazioni: N=-17.50
[Par.] $M_{y,sx}$=939.46 $M_{y,dx}$=-1018.17 $M_{y,eq}$=1018.17
[Lin.] $M_{z,sx}$=4.93 $M_{z,dx}$=-16.78 $M_{z,eq}$=-12.04
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=157.16 $\lambda_{rel,y}$=0.27 $\lambda_{rel,z}$=0.36 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.02 $\sigma_{m,d}$=-25.25 Sfr.=0.19

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 61 SLU Xl=1.37
Sollecitazioni: N=20.83 T_z=-1619.90 M_y=1210.40 T_y=2.38 M_z=-1.63 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.03 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 13 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=2.01 T_z=-486.68 M_y=-292.40 T_y=60.57 M_z=16.89 M_x=-3.45
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 62 SLU Xl=1.37
Sollecitazioni: N=11.13 T_z=-1795.29 M_y=1306.26 T_y=-4.96 M_z=-11.57 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=32.27 Sfr.=0.22

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 19 SND Xl=1.37
Sollecitazioni: N=18.13 T_z=-599.62 M_y=491.28 T_y=-43.14 M_z=-50.91 M_x=-2.29
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=1.64 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=1.37
Sollecitazioni: N=11.13 T_z=-1795.29 M_y=1306.26 T_y=-4.96 M_z=-11.57 M_x=0.00

Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=4.91 Sfr.=0.23

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 25 SLU Xl=1.37
Sollecitazioni: N=-9.02 T_z=-1456.60 M_y=1018.17 T_y=-8.63 M_z=-16.78 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 $\sigma_{m,d}$=-25.40 Sfr.=0.19

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=1.37
Sollecitazioni: N=11.13 T_z=-1795.29 M_y=1306.26 T_y=-4.96 M_z=-11.57 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-32.27 Sfr.=0.22

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 74 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-53.16 T_z=-430.05 M_y=-381.39 T_y=-10.37 M_z=-5.23 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.07 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/10767)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/15957)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.02 (L/8546)

Asta n. 2060 (2018 -2366) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=1.15
Sollecitazioni: N=-780.89 T_z=828.33 M_y=-483.73 T_y=-20.88 M_z=3.17 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=114.86 $\lambda_{rel,m}$=0.37 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=4.28 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
Sollecitazioni: N=-792.17
[Par.] $M_{y,sx}$=-343.10 $M_{y,dx}$=483.73 $M_{y,eq}$=-483.73
[Lin.] $M_{z,sx}$=-23.02 $M_{z,dx}$=3.17 $M_{z,eq}$=15.08
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=114.86 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.45 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.98
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.79 $\sigma_{m,d}$=4.79 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-792.17 T_z=911.52 M_y=343.10 T_y=-20.88 M_z=23.02 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=1.92 Sfr.=0.04

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.15
Sollecitazioni: N=-780.89 T_z=828.33 M_y=-483.73 T_y=-20.88 M_z=3.17 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.78 $\sigma_{m,d}$=-4.28 Sfr.=0.01

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.15
Sollecitazioni: N=-780.89 T_z=828.33 M_y=-483.73 T_y=-20.88 M_z=3.17 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=4.28 Sfr.=0.01

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-792.17 T_z=911.52 M_y=343.10 T_y=-20.88 M_z=23.02 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.79 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 19 SND Xl=0.20
Sollecitazioni: N=592.33 T_z=1298.18 M_y=1395.30 T_y=-119.03 M_z=147.16 M_x=-6.93
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
L=114.86 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.26 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.31 $\sigma_{m,d}$=7.37 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 10 SND Xl=1.09
Sollecitazioni: N=-1949.85 T_z=1164.95 M_y=-1022.42 T_y=-21.35 M_z=0.00 M_x=-1.15
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=114.86 $\lambda_{rel,m}$=0.23 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=3.99 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 25 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-2157.38 T_z=2903.85 M_y=1736.71 T_y=-49.36 M_z=54.51 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=114.86 $\lambda_{rel,m}$=0.23 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-7.49 Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 25 SLU

Sollecitazioni: N=-2157.38
[Par.] $M_{y,sx}$=-1736.71 $M_{y,dx}$=971.88 $M_{y,eq}$=1736.71
[Lin.] $M_{z,sx}$=-54.51 $M_{z,dx}$=7.59 $M_{z,eq}$=35.74
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=114.86 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.26 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.12 $\sigma_{m,d}$=-7.25 Sfr.=0.06

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 19 SND Xl=1.15
Sollecitazioni: N=603.62 T_z=1215.00 M_y=-1182.10 T_y=-119.03 M_z=48.99 M_x=-6.93
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.31 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 13 SND Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-34.06 T_z=693.32 M_y=-251.16 T_y=-203.37 M_z=257.40 M_x=-13.85
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 19 SND Xl=0.20
Sollecitazioni: N=592.33 T_z=1298.18 M_y=1395.30 T_y=-119.03 M_z=147.16 M_x=-6.93
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.31 $\sigma_{m,d}$=7.37 Sfr.=0.04

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 49 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-2173.45 T_z=2906.60 M_y=1743.68 T_y=-71.06 M_z=75.85 M_x=-1.15
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=3.18 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 25 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-2157.38 T_z=2903.85 M_y=1736.71 T_y=-49.36 M_z=54.51 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=19.31
Tensioni: τ_d=3.18 Sfr.=0.16

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 25 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-2157.38 T_z=2903.85 M_y=1736.71 T_y=-49.36 M_z=54.51 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.12 $\sigma_{m,d}$=-7.49 Sfr.=0.06

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 25 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-2157.38 T_z=2903.85 M_y=1736.71 T_y=-49.36 M_z=54.51 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-7.49 Sfr.=0.05

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-2622.37 T_z=2638.71 M_y=1946.91 T_y=-56.23 M_z=63.10 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.37 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/16473)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/27304)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/12419)

Asta n. 2060 (-2366 -2386) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 87 SLU I Xl=0.40
Sollecitazioni: N=-699.72 T_z=230.05 M_y=-592.12 T_y=-8.77 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=120.85 $\lambda_{rel,m}$=0.38 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=5.08 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=1.21
Sollecitazioni: N=-690.16 T_z=159.54 M_y=-749.06 T_y=-8.77 M_z=-7.43 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=120.85 $\lambda_{rel,m}$=0.38 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=6.74 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
Sollecitazioni: N=-704.50
[Lin.] $M_{y,sx}$=492.35 $M_{y,dx}$=749.06 $M_{y,eq}$=-646.38
[Lin.] $M_{z,sx}$=-3.17 $M_{z,dx}$=-7.43 $M_{z,eq}$=-3.19
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=120.85 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.47 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.98
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.71 $\sigma_{m,d}$=5.68 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-704.50 T_z=265.30 M_y=-492.35 T_y=-8.77 M_z=3.17 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=0.56 Sfr.=0.01

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.21
  Sollecitazioni: N=-690.16 T_z=159.54 M_y=-749.06 T_y=-8.77 M_z=-7.43 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.69 $\sigma_{m,d}$=-6.74 Sfr.=0.02

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.21
  Sollecitazioni: N=-690.16 T_z=159.54 M_y=-749.06 T_y=-8.77 M_z=-7.43 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=6.74 Sfr.=0.02

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-704.50 T_z=265.30 M_y=-492.35 T_y=-8.77 M_z=3.17 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.71 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 19 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=680.00 T_z=651.99 M_y=-1189.54 T_y=-52.82 M_z=48.99 M_x=-6.93
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
  L=120.85 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.28 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.35 $\sigma_{m,d}$=5.28 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 62 SLU Xl=0.48
  Sollecitazioni: N=-1407.86 T_z=825.74 M_y=-1880.89 T_y=-12.16 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=120.85 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=7.35 Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 62 SLU Xl=1.21
  Sollecitazioni: N=-1396.67 T_z=743.25 M_y=-2449.72 T_y=-12.16 M_z=-9.05 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=120.85 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=9.69 Sfr.=0.06

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 62 SLU
  Sollecitazioni: N=-1415.32
  [Lin.] $M_{y,sx}$=1468.45 $M_{y,dx}$=2449.72 $M_{y,eq}$=-2057.21
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-5.65 $M_{z,dx}$=-9.05 $M_{z,eq}$=-3.62
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=120.85 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.28 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.74 $\sigma_{m,d}$=8.08 Sfr.=0.06

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 19 SND Xl=1.21
  Sollecitazioni: N=694.34 T_z=546.22 M_y=-969.01 T_y=30.92 M_z=30.89 M_x=-6.93
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.36 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 13 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=53.61 T_z=475.26 M_y=-878.55 T_y=-97.98 M_z=78.92 M_x=-13.85
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 19 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=680.00 T_z=651.99 M_y=-1189.54 T_y=-52.82 M_z=48.99 M_x=-6.93
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.35 $\sigma_{m,d}$=5.28 Sfr.=0.03

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 49 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-1906.50 T_z=938.92 M_y=-993.39 T_y=-25.56 M_z=8.31 M_x=-1.15
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=1.03 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 25 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-1890.43 T_z=936.16 M_y=-997.74 T_y=-14.25 M_z=7.59 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=19.31
  Tensioni: τ_d=1.02 Sfr.=0.05

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 62 SLU Xl=1.21
  Sollecitazioni: N=-1396.67 T_z=743.25 M_y=-2449.72 T_y=-12.16 M_z=-9.05 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.73 $\sigma_{m,d}$=-9.69 Sfr.=0.06

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=1.21
  Sollecitazioni: N=-1396.67 T_z=743.25 M_y=-2449.72 T_y=-12.16 M_z=-9.05 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=9.69 Sfr.=0.06

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-2355.42 T_z=988.82 M_y=-531.92 T_y=-16.34 M_z=9.65 M_x=0.00

Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.23 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 42 (teorica) $f_{z,G}$=0.00 (L/72409)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 42 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/133386)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 42 (teorica) $f_{z,G}$=0.00 (L/52798)

Asta n. 2060 (-2386 -2418) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-612.12 T_z=-415.71 M_y=-756.10 T_y=0.00 M_z=-7.43 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=120.85 $\lambda_{rel,m}$=0.38 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=6.80 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
Sollecitazioni: N=-612.12
[Lin.] $M_{y,sx}$=756.10 $M_{y,dx}$=189.81 $M_{y,eq}$=-529.58
[Lin.] $M_{z,sx}$=7.43 $M_{z,dx}$=-8.18 $M_{z,eq}$=-7.88
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=120.85 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.47 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.98
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.61 $\sigma_{m,d}$=4.87 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=1.21
Sollecitazioni: N=-597.78 T_z=-521.48 M_y=-189.81 T_y=0.00 M_z=-8.18 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=1.10 Sfr.=0.03

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-612.12 T_z=-415.71 M_y=-756.10 T_y=0.00 M_z=-7.43 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.61 $\sigma_{m,d}$=-6.80 Sfr.=0.02

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-612.12 T_z=-415.71 M_y=-756.10 T_y=0.00 M_z=-7.43 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=6.80 Sfr.=0.02

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-612.12 T_z=-415.71 M_y=-756.10 T_y=0.00 M_z=-7.43 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.61 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 19 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=772.38 T_z=-810.64 M_y=-975.52 T_y=-17.80 M_z=-44.42 M_x=-6.93
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
L=120.85 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.28 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.40 $\sigma_{m,d}$=4.39 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1138.39 T_z=-1486.68 M_y=-2473.62 T_y=-1.17 M_z=-9.05 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=120.85 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=9.78 Sfr.=0.07

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 25 SLU
Sollecitazioni: N=-1613.50
[Lin.] $M_{y,sx}$=2066.79 $M_{y,dx}$=647.85 $M_{y,eq}$=-1499.21
[Lin.] $M_{z,sx}$=9.62 $M_{z,dx}$=-10.97 $M_{z,eq}$=-10.43
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=120.85 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.28 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.84 $\sigma_{m,d}$=5.99 Sfr.=0.05

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 19 SND Xl=1.21
Sollecitazioni: N=786.72 T_z=-916.41 M_y=-441.44 T_y=14.53 M_z=32.40 M_x=-6.93
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.41 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 13 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=145.99 T_z=-633.91 M_y=-878.36 T_y=26.84 M_z=58.13 M_x=-13.85
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 19 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=772.38 T_z=-810.64 M_y=-975.52 T_y=-17.80 M_z=-44.42 M_x=-6.93
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.40 $\sigma_{m,d}$=4.39 Sfr.=0.03

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 49 SLU Xl=1.21
  Sollecitazioni: N=-1610.92 T_z=-1240.14 M_y=-650.15 T_y=-1.65 M_z=-24.58 M_x=-1.15
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=1.36 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 61 SLU Xl=1.21
  Sollecitazioni: N=-424.53 T_z=-1625.21 M_y=-370.17 T_y=-1.13 M_z=-10.53 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=1.78 Sfr.=0.08

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 62 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-1138.39 T_z=-1486.68 M_y=-2473.62 T_y=-1.17 M_z=-9.05 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.59 $\sigma_{m,d}$=-9.78 Sfr.=0.07

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-1138.39 T_z=-1486.68 M_y=-2473.62 T_y=-1.17 M_z=-9.05 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=9.78 Sfr.=0.07

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-2078.49 T_z=-726.89 M_y=-1661.50 T_y=-1.02 M_z=-10.09 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.08 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/30534)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/54502)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/22628)

Asta n. 2060 (-2418 2028) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 87 SLU I Xl=0.64
  Sollecitazioni: N=-510.64 T_z=-1163.83 M_y=532.17 T_y=13.18 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=126.32 $\lambda_{rel,m}$=0.38 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-4.56 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=1.07
  Sollecitazioni: N=-505.59 T_z=-1201.12 M_y=1035.92 T_y=13.18 M_z=5.85 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=126.32 $\lambda_{rel,m}$=0.38 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-9.13 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
  Sollecitazioni: N=-518.23
  [Par.] $M_{y,sx}$=193.68 $M_{y,dx}$=-1035.92 $M_{y,eq}$=799.24
  [Lin.] $M_{z,sx}$=8.18 $M_{z,dx}$=5.85 $M_{z,eq}$=-3.27
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=126.32 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.49 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.98
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.52 $\sigma_{m,d}$=-6.99 Sfr.=0.03

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=1.07
  Sollecitazioni: N=-505.59 T_z=-1201.12 M_y=1035.92 T_y=13.18 M_z=5.85 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=2.53 Sfr.=0.06

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.07
  Sollecitazioni: N=-505.59 T_z=-1201.12 M_y=1035.92 T_y=13.18 M_z=5.85 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.51 $\sigma_{m,d}$=-9.13 Sfr.=0.03

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.07
  Sollecitazioni: N=-505.59 T_z=-1201.12 M_y=1035.92 T_y=13.18 M_z=5.85 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-9.13 Sfr.=0.03

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-518.23 T_z=-1107.91 M_y=-193.68 T_y=13.18 M_z=-8.18 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.52 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 19 SND Xl=1.07
  Sollecitazioni: N=878.91 T_z=-1596.05 M_y=1714.83 T_y=74.86 M_z=40.97 M_x=-6.93
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
  L=126.32 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.46 $\sigma_{m,d}$=7.23 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 38 SLU Xl=1.07
  Sollecitazioni: N=-996.55 T_z=-2512.69 M_y=2145.02 T_y=-1.20 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=126.32 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-8.38 Sfr.=0.06

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 62 SLU Xl=1.07
  Sollecitazioni: N=-839.49 T_z=-4023.39 M_y=3613.70 T_y=19.85 M_z=10.67 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=126.32 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-14.26 Sfr.=0.10

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 62 SLU
  Sollecitazioni: N=-855.93
  [Par.] $M_{y,sx}$=606.85 $M_{y,dx}$=-3613.70 $M_{y,eq}$=2743.36
  [Lin.] $M_{z,sx}$=10.47 $M_{z,dx}$=10.67 $M_{z,eq}$=4.27
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=126.32 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.45 $\sigma_{m,d}$=-10.77 Sfr.=0.08

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 19 SND Xl=1.07
  Sollecitazioni: N=878.91 T_z=-814.43 M_y=372.10 T_y=74.86 M_z=40.97 M_x=-6.93
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.46 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 13 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=239.88 T_z=-1326.11 M_y=-329.25 T_y=-91.09 M_z=73.24 M_x=-13.85
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 19 SND Xl=1.07
  Sollecitazioni: N=878.91 T_z=-1596.05 M_y=1714.83 T_y=74.86 M_z=40.97 M_x=-6.93
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.46 $\sigma_{m,d}$=7.23 Sfr.=0.04

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 49 SLU Xl=1.07
  Sollecitazioni: N=-1330.67 T_z=-3306.12 M_y=2795.14 T_y=42.39 M_z=20.57 M_x=-1.15
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=3.62 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.03

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=1.07
  Sollecitazioni: N=-839.49 T_z=-4023.39 M_y=3613.70 T_y=19.85 M_z=10.67 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=4.40 Sfr.=0.20

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 62 SLU Xl=1.07
  Sollecitazioni: N=-839.49 T_z=-4023.39 M_y=3613.70 T_y=19.85 M_z=10.67 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.44 $\sigma_{m,d}$=-14.26 Sfr.=0.10

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=1.07
  Sollecitazioni: N=-839.49 T_z=-4023.39 M_y=3613.70 T_y=19.85 M_z=10.67 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-14.26 Sfr.=0.10

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 74 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-1801.52 T_z=-1202.94 M_y=-552.73 T_y=22.88 M_z=-11.96 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.94 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/19592)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/33841)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/14646)

Asta n. 2060 (2028 -2475) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-1064.95 T_z=1113.48 M_y=1077.97 T_y=8.73 M_z=-10.78 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=115.37 $\lambda_{rel,m}$=0.37 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-9.70 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
  Sollecitazioni: N=-1064.95
  [Lin.] $M_{y,sx}$=-1077.97 $M_{y,dx}$=-53.99 $M_{y,eq}$=668.38
  [Lin.] $M_{z,sx}$=10.78 $M_{z,dx}$=-2.44 $M_{z,eq}$=-7.45

Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=115.37 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.45 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.98
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.07 $\sigma_{m,d}$=-6.05 Sfr.=0.03

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-1064.95 T_z=1113.48 M_y=1077.97 T_y=8.73 M_z=-10.78 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=2.35 Sfr.=0.05

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-1064.95 T_z=1113.48 M_y=1077.97 T_y=8.73 M_z=-10.78 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.07 $\sigma_{m,d}$=-9.70 Sfr.=0.03

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-1064.95 T_z=1113.48 M_y=1077.97 T_y=8.73 M_z=-10.78 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-9.70 Sfr.=0.03

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-1064.95 T_z=1113.48 M_y=1077.97 T_y=8.73 M_z=-10.78 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.07 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 7 SND Xl=0.20
Sollecitazioni: N=748.63 T_z=1304.01 M_y=1546.06 T_y=75.26 M_z=-53.38 M_x=5.38
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
L=115.37 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.27 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.39 $\sigma_{m,d}$=6.73 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 35 SLU Xl=0.26
Sollecitazioni: N=-2025.73 T_z=2410.70 M_y=2156.58 T_y=-9.78 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=115.37 $\lambda_{rel,m}$=0.23 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-8.42 Sfr.=0.06

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 25 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-2590.73 T_z=3251.17 M_y=3085.62 T_y=14.46 M_z=-20.54 M_x=1.53
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=115.37 $\lambda_{rel,m}$=0.23 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-12.32 Sfr.=0.09

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 62 SLU
Sollecitazioni: N=-2253.54
[Par.] $M_{y,sx}$=-3299.35 $M_{y,dx}$=179.59 $M_{y,eq}$=2474.51
[Lin.] $M_{z,sx}$=19.12 $M_{z,dx}$=-6.95 $M_{z,eq}$=-14.25
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=115.37 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.27 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.17 $\sigma_{m,d}$=-9.85 Sfr.=0.07

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 19 SND Xl=1.15
Sollecitazioni: N=821.68 T_z=839.32 M_y=-232.09 T_y=-57.80 M_z=39.16 M_x=5.67
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.43 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 13 SND Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-40.71 T_z=1009.21 M_y=820.63 T_y=-83.89 M_z=58.72 M_x=8.77
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 7 SND Xl=0.20
Sollecitazioni: N=748.63 T_z=1304.01 M_y=1546.06 T_y=75.26 M_z=-53.38 M_x=5.38
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.39 $\sigma_{m,d}$=6.73 Sfr.=0.04

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 62 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-2253.54 T_z=3695.28 M_y=3299.35 T_y=12.74 M_z=-19.12 M_x=1.51
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=4.04 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.03

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-2253.54 T_z=3695.28 M_y=3299.35 T_y=12.74 M_z=-19.12 M_x=1.51
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=4.04 Sfr.=0.19

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 25 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-2590.73 T_z=3251.17 M_y=3085.62 T_y=14.46 M_z=-20.54 M_x=1.53
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.35 $\sigma_{m,d}$=-12.32 Sfr.=0.09

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 25 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-2590.73 T_z=3251.17 M_y=3085.62 T_y=14.46 M_z=-20.54 M_x=1.53
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-12.32 Sfr.=0.09

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 25 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-2590.73 T_z=3251.17 M_y=3085.62 T_y=14.46 M_z=-20.54 M_x=1.53
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.35 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/11718)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/21093)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/8563)

Asta n. 2060 (-2475 -2516) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=1.21
  Sollecitazioni: N=-962.74 T_z=360.01 M_y=-440.02 T_y=-1.61 M_z=-4.38 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=120.85 $\lambda_{rel,m}$=0.38 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=3.96 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
  Sollecitazioni: N=-977.09
  [Par.] $M_{y,sx}$=-58.96 $M_{y,dx}$=440.02 $M_{y,eq}$=-330.01
  [Lin.] $M_{z,sx}$=2.44 $M_{z,dx}$=-4.38 $M_{z,eq}$=-3.60
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=120.85 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.47 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.98
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.98 $\sigma_{m,d}$=2.98 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-977.09 T_z=465.78 M_y=58.96 T_y=-1.61 M_z=-2.44 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=0.98 Sfr.=0.02

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.21
  Sollecitazioni: N=-962.74 T_z=360.01 M_y=-440.02 T_y=-1.61 M_z=-4.38 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.97 $\sigma_{m,d}$=-3.96 Sfr.=0.01

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.21
  Sollecitazioni: N=-962.74 T_z=360.01 M_y=-440.02 T_y=-1.61 M_z=-4.38 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=3.96 Sfr.=0.01

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-977.09 T_z=465.78 M_y=58.96 T_y=-1.61 M_z=-2.44 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.98 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 19 SND Xl=1.21
  Sollecitazioni: N=912.55 T_z=544.82 M_y=-496.21 T_y=-19.37 M_z=-69.01 M_x=5.67
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
  L=120.85 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.28 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.48 $\sigma_{m,d}$=2.84 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 22 SND Xl=1.21
  Sollecitazioni: N=-2486.17 T_z=515.08 M_y=-485.67 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=1.55
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=120.85 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=1.90 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 62 SLU Xl=1.21
  Sollecitazioni: N=-1967.37 T_z=1267.26 M_y=-1776.93 T_y=-5.77 M_z=-13.93 M_x=1.51
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=120.85 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=7.12 Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 25 SLU
  Sollecitazioni: N=-2323.21
  [Par.] $M_{y,sx}$=-45.78 $M_{y,dx}$=1416.94 $M_{y,eq}$=-1062.71
  [Lin.] $M_{z,sx}$=6.72 $M_{z,dx}$=-11.63 $M_{z,eq}$=-9.67
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=120.85 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.28 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.21 $\sigma_{m,d}$=4.28 Sfr.=0.04

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 19 SND Xl=1.21
  Sollecitazioni: N=912.55 T_z=544.82 M_y=-496.21 T_y=11.79 M_z=48.05 M_x=5.67
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.48 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 13 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=47.16 T_z=361.52 M_y=-98.84 T_y=18.22 M_z=70.60 M_x=8.77
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 19 SND Xl=1.21
  Sollecitazioni: N=912.55 T_z=544.82 M_y=-496.21 T_y=-19.37 M_z=-69.01 M_x=5.67
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.48 $\sigma_{m,d}$=2.84 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 25 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-2323.21 T_z=1279.12 M_y=45.78 T_y=-4.06 M_z=-6.72 M_x=1.53
  Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=1.40 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 25 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-2323.21 T_z=1279.12 M_y=45.78 T_y=-4.06 M_z=-6.72 M_x=1.53
  Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=19.31
  Tensioni: τ_d=1.40 Sfr.=0.07

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 62 SLU Xl=1.21
  Sollecitazioni: N=-1967.37 T_z=1267.26 M_y=-1776.93 T_y=-5.77 M_z=-13.93 M_x=1.51
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.02 $\sigma_{m,d}$=-7.12 Sfr.=0.05

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=1.21
  Sollecitazioni: N=-1967.37 T_z=1267.26 M_y=-1776.93 T_y=-5.77 M_z=-13.93 M_x=1.51
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=7.12 Sfr.=0.05

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-2646.84 T_z=1152.12 M_y=251.92 T_y=-2.63 M_z=-6.58 M_x=1.54
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.38 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/87392)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/158399)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 17 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/63359)

Asta n. 2060 (-2516 -2533) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 87 SLU I Xl=0.56
  Sollecitazioni: N=-878.01 T_z=-264.58 M_y=-297.91 T_y=6.50 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=120.84 $\lambda_{rel,m}$=0.38 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=2.55 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-884.71 T_z=-215.23 M_y=-433.20 T_y=6.50 M_z=-4.38 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=120.84 $\lambda_{rel,m}$=0.38 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=3.90 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
  Sollecitazioni: N=-884.71
  [Par.] $M_{y,sx}$=433.20 $M_{y,dx}$=109.21 $M_{y,eq}$=-352.56
  [Lin.] $M_{z,sx}$=4.38 $M_{z,dx}$=3.47 $M_{z,eq}$=-1.75
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=120.84 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.47 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.98
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.89 $\sigma_{m,d}$=3.10 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=1.21
  Sollecitazioni: N=-870.36 T_z=-320.99 M_y=-109.21 T_y=6.50 M_z=3.47 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=0.68 Sfr.=0.02

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-884.71 T_z=-215.23 M_y=-433.20 T_y=6.50 M_z=-4.38 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.89 $\sigma_{m,d}$=-3.90 Sfr.=0.01

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.00

Sollecitazioni: N=-884.71 T_z=-215.23 M_y=-433.20 T_y=6.50 M_z=-4.38 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=3.90 Sfr.=0.01

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-884.71 T_z=-215.23 M_y=-433.20 T_y=6.50 M_z=-4.38 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.89 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 19 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=990.58 T_z=-405.77 M_y=-489.83 T_y=51.20 M_z=-69.01 M_x=5.67
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
L=120.84 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.28 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.52 $\sigma_{m,d}$=2.81 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 62 SLU Xl=0.73
Sollecitazioni: N=-1697.89 T_z=-1045.12 M_y=-1025.83 T_y=19.33 M_z=0.00 M_x=1.51
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=120.84 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=4.01 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1709.08 T_z=-962.63 M_y=-1753.71 T_y=19.33 M_z=-13.93 M_x=1.51
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=120.84 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=7.03 Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 62 SLU
Sollecitazioni: N=-1709.08
[Lin.] $M_{y,sx}$=1753.71 $M_{y,dx}$=507.35 $M_{y,eq}$=-1255.16
[Lin.] $M_{z,sx}$=13.93 $M_{z,dx}$=9.44 $M_{z,eq}$=-5.57
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=120.84 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.28 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.89 $\sigma_{m,d}$=4.98 Sfr.=0.04

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 19 SND Xl=1.21
Sollecitazioni: N=1004.93 T_z=-511.53 M_y=-276.83 T_y=51.20 M_z=35.56 M_x=5.67
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.52 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 13 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=139.54 T_z=-319.50 M_y=-466.36 T_y=-78.20 M_z=81.01 M_x=8.77
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 19 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=990.58 T_z=-405.77 M_y=-489.83 T_y=51.20 M_z=-69.01 M_x=5.67
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.52 $\sigma_{m,d}$=2.81 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 62 SLU Xl=1.21
Sollecitazioni: N=-1690.42 T_z=-1100.12 M_y=-507.35 T_y=19.33 M_z=9.44 M_x=1.51
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=1.20 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=1.21
Sollecitazioni: N=-1690.42 T_z=-1100.12 M_y=-507.35 T_y=19.33 M_z=9.44 M_x=1.51
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=1.20 Sfr.=0.06

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1709.08 T_z=-962.63 M_y=-1753.71 T_y=19.33 M_z=-13.93 M_x=1.51
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.89 $\sigma_{m,d}$=-7.03 Sfr.=0.05

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1709.08 T_z=-962.63 M_y=-1753.71 T_y=19.33 M_z=-13.93 M_x=1.51
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=7.03 Sfr.=0.05

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-2369.90 T_z=-563.56 M_y=-1040.23 T_y=11.94 M_z=-9.75 M_x=1.54
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.23 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/45255)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/70397)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/34247)

Asta n. 2060 (-2533 2046) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=1.08
  Sollecitazioni: N=-777.57 T_z=-1005.04 M_y=931.46 T_y=1.27 M_z=4.84 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=127.84 $\lambda_{rel,m}$=0.39 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-8.19 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
  Sollecitazioni: N=-790.39
  [Par.] $M_{y,sx}$=103.12 $M_{y,dx}$=-931.46 $M_{y,eq}$=698.60
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-3.47 $M_{z,dx}$=4.84 $M_{z,eq}$=4.29
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=127.84 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.50 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.97
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.79 $\sigma_{m,d}$=-6.17 Sfr.=0.03

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=1.08
  Sollecitazioni: N=-777.57 T_z=-1005.04 M_y=931.46 T_y=1.27 M_z=4.84 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=2.12 Sfr.=0.05

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.08
  Sollecitazioni: N=-777.57 T_z=-1005.04 M_y=931.46 T_y=1.27 M_z=4.84 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.78 $\sigma_{m,d}$=-8.19 Sfr.=0.03

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.08
  Sollecitazioni: N=-777.57 T_z=-1005.04 M_y=931.46 T_y=1.27 M_z=4.84 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-8.19 Sfr.=0.03

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-790.39 T_z=-910.50 M_y=-103.12 T_y=1.27 M_z=3.47 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.79 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 19 SND Xl=1.08
  Sollecitazioni: N=1097.72 T_z=-1195.58 M_y=1310.87 T_y=103.42 M_z=118.27 M_x=5.67
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
  L=127.84 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.57 $\sigma_{m,d}$=6.66 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 61 SLU Xl=1.08
  Sollecitazioni: N=-871.36 T_z=-3098.49 M_y=2831.70 T_y=-9.46 M_z=0.00 M_x=1.47
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=127.84 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-11.06 Sfr.=0.07

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 62 SLU Xl=1.08
  Sollecitazioni: N=-1408.42 T_z=-3514.33 M_y=3242.89 T_y=-14.32 M_z=-6.03 M_x=1.51
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=127.84 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-12.75 Sfr.=0.09

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 62 SLU
  Sollecitazioni: N=-1425.09
  [Par.] $M_{y,sx}$=486.90 $M_{y,dx}$=-3242.89 $M_{y,eq}$=2432.17
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-9.44 $M_{z,dx}$=-6.03 $M_{z,eq}$=3.77
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=127.84 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.74 $\sigma_{m,d}$=-9.55 Sfr.=0.07

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 19 SND Xl=1.08
  Sollecitazioni: N=1097.72 T_z=-820.22 M_y=564.99 T_y=103.42 M_z=118.27 M_x=5.67
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.57 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 13 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=233.85 T_z=-1014.77 M_y=-190.75 T_y=206.80 M_z=50.27 M_x=8.77
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 19 SND Xl=1.08
  Sollecitazioni: N=1097.72 T_z=-1195.58 M_y=1310.87 T_y=103.42 M_z=118.27 M_x=5.67
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.57 $\sigma_{m,d}$=6.66 Sfr.=0.04

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 62 SLU Xl=1.08
  Sollecitazioni: N=-1408.42 T_z=-3514.33 M_y=3242.89 T_y=-14.32 M_z=-6.03 M_x=1.51
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=3.84 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.03

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=1.08
  Sollecitazioni: N=-1408.42 T_z=-3514.33 M_y=3242.89 T_y=-14.32 M_z=-6.03 M_x=1.51
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=3.84 Sfr.=0.18

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 62 SLU Xl=1.08
  Sollecitazioni: N=-1408.42 T_z=-3514.33 M_y=3242.89 T_y=-14.32 M_z=-6.03 M_x=1.51
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.73 $\sigma_{m,d}$=-12.75 Sfr.=0.09

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=1.08
  Sollecitazioni: N=-1408.42 T_z=-3514.33 M_y=3242.89 T_y=-14.32 M_z=-6.03 M_x=1.51
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-12.75 Sfr.=0.09

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 7 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-2665.68 T_z=-1095.33 M_y=-276.83 T_y=-100.87 M_z=40.87 M_x=5.38
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.39 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/22318)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/38395)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/16780)

Asta n. 2060 (2046 -2560) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-808.18 T_z=1257.63 M_y=1204.45 T_y=-12.56 M_z=18.63 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=147.79 $\lambda_{rel,m}$=0.41 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-11.12 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
  Sollecitazioni: N=-808.18
  [Par.] $M_{y,sx}$=-1204.45 $M_{y,dx}$=333.35 $M_{y,eq}$=999.57
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-18.63 $M_{z,dx}$=2.55 $M_{z,eq}$=12.20
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=147.79 $\lambda_{rel,y}$=0.12 $\lambda_{rel,z}$=0.57 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.96
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.81 $\sigma_{m,d}$=-9.09 Sfr.=0.04

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-808.18 T_z=1257.63 M_y=1204.45 T_y=-12.56 M_z=18.63 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=2.65 Sfr.=0.06

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-808.18 T_z=1257.63 M_y=1204.45 T_y=-12.56 M_z=18.63 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.81 $\sigma_{m,d}$=-11.12 Sfr.=0.04

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-808.18 T_z=1257.63 M_y=1204.45 T_y=-12.56 M_z=18.63 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-11.12 Sfr.=0.04

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-808.18 T_z=1257.63 M_y=1204.45 T_y=-12.56 M_z=18.63 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.81 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 13 SND Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=16.61 T_z=1312.88 M_y=1218.92 T_y=-412.80 M_z=492.63 M_x=-32.50
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
  L=147.79 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.34 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=11.18 Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 35 SLU Xl=0.71
  Sollecitazioni: N=-1857.31 T_z=2720.55 M_y=1360.07 T_y=11.24 M_z=0.00 M_x=1.11
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=147.79 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-5.31 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 25 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-2649.15 T_z=3752.33 M_y=3809.85 T_y=-32.45 M_z=45.59 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=147.79 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-15.48 Sfr.=0.12

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 25 SLU
  Sollecitazioni: N=-2649.15
  [Par.] $M_{y,sx}$=-3809.85 $M_{y,dx}$=899.06 $M_{y,eq}$=3060.79
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-45.59 $M_{z,dx}$=4.06 $M_{z,eq}$=28.98
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=147.79 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.34 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.38 $\sigma_{m,d}$=-12.33 Sfr.=0.10

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 19 SND Xl=1.48
  Sollecitazioni: N=724.88 T_z=1246.71 M_y=-488.05 T_y=-232.37 M_z=25.32 M_x=-18.78
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.38 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-44.35 T_z=1202.38 M_y=1189.99 T_y=-410.00 M_z=489.01 M_x=-32.85
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 13 SND Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=16.61 T_z=1312.88 M_y=1218.92 T_y=-412.80 M_z=492.63 M_x=-32.50
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=11.18 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 49 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-2675.97 T_z=3750.30 M_y=3809.77 T_y=-54.10 M_z=70.68 M_x=-1.65
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=4.10 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.04

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 25 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-2649.15 T_z=3752.33 M_y=3809.85 T_y=-32.45 M_z=45.59 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=19.31
  Tensioni: τ_d=4.10 Sfr.=0.21

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 25 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-2649.15 T_z=3752.33 M_y=3809.85 T_y=-32.45 M_z=45.59 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.38 $\sigma_{m,d}$=-15.48 Sfr.=0.12

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 25 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-2649.15 T_z=3752.33 M_y=3809.85 T_y=-32.45 M_z=45.59 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-15.48 Sfr.=0.12

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 25 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-2649.15 T_z=3752.33 M_y=3809.85 T_y=-32.45 M_z=45.59 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.38 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/11324)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/20886)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.02 (L/8360)

Asta n. 2060 (-2560 -2575) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 87 SLU I Xl=1.31
  Sollecitazioni: N=-679.96 T_z=312.38 M_y=-817.57 T_y=-2.61 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=164.03 $\lambda_{rel,m}$=0.44 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=7.01 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=1.64
  Sollecitazioni: N=-676.06 T_z=283.67 M_y=-915.35 T_y=-2.61 M_z=-1.73 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=164.03 $\lambda_{rel,m}$=0.44 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=7.92 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
  Sollecitazioni: N=-695.54
  [Lin.] $M_{y,sx}$=332.29 $M_{y,dx}$=915.35 $M_{y,eq}$=-682.12
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-2.55 $M_{z,dx}$=-1.73 $M_{z,eq}$=1.02
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70

L=164.03 $\lambda_{rel,y}$=0.13 $\lambda_{rel,z}$=0.64 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.95
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.70 $\sigma_{m,d}$=5.89 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-695.54 T_z=427.23 M_y=-332.29 T_y=-2.61 M_z=2.55 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=0.90 Sfr.=0.02

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.64
Sollecitazioni: N=-676.06 T_z=283.67 M_y=-915.35 T_y=-2.61 M_z=-1.73 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.68 $\sigma_{m,d}$=-7.92 Sfr.=0.03

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.64
Sollecitazioni: N=-676.06 T_z=283.67 M_y=-915.35 T_y=-2.61 M_z=-1.73 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=7.92 Sfr.=0.03

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-695.54 T_z=427.23 M_y=-332.29 T_y=-2.61 M_z=2.55 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.70 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 19 SND Xl=1.64
Sollecitazioni: N=757.91 T_z=373.42 M_y=-1217.34 T_y=-63.82 M_z=-122.58 M_x=-18.78
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
L=164.03 $\lambda_{rel,y}$=0.11 $\lambda_{rel,z}$=0.38 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.39 $\sigma_{m,d}$=6.35 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 25 SLU Xl=1.31
Sollecitazioni: N=-2280.10 T_z=1031.73 M_y=-2347.96 T_y=-3.68 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=164.03 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=9.17 Sfr.=0.07

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 25 SLU Xl=1.64
Sollecitazioni: N=-2275.03 T_z=994.41 M_y=-2680.32 T_y=-3.68 M_z=-1.98 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=164.03 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=10.50 Sfr.=0.08

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 25 SLU
Sollecitazioni: N=-2300.35
[Lin.] $M_{y,sx}$=896.06 $M_{y,dx}$=2680.32 $M_{y,eq}$=-1966.61
[Lin.] $M_{z,sx}$=-4.06 $M_{z,dx}$=-1.98 $M_{z,eq}$=1.64
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=164.03 $\lambda_{rel,y}$=0.11 $\lambda_{rel,z}$=0.38 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.20 $\sigma_{m,d}$=7.70 Sfr.=0.07

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 19 SND Xl=1.64
Sollecitazioni: N=757.91 T_z=373.42 M_y=-1217.34 T_y=58.54 M_z=119.04 M_x=-18.78
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.39 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=23.42 T_z=471.67 M_y=-410.75 T_y=-113.83 M_z=43.96 M_x=-32.85
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 19 SND Xl=1.64
Sollecitazioni: N=757.91 T_z=373.42 M_y=-1217.34 T_y=-63.82 M_z=-122.58 M_x=-18.78
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.39 $\sigma_{m,d}$=6.35 Sfr.=0.03

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 49 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-2327.18 T_z=1179.02 M_y=-893.57 T_y=-5.79 M_z=1.45 M_x=-1.65
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=1.29 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-2334.91 T_z=1353.48 M_y=-671.04 T_y=-5.15 M_z=6.19 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=1.48 Sfr.=0.07

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 25 SLU Xl=1.64
Sollecitazioni: N=-2275.03 T_z=994.41 M_y=-2680.32 T_y=-3.68 M_z=-1.98 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.18 $\sigma_{m,d}$=-10.50 Sfr.=0.08

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 25 SLU Xl=1.64
  Sollecitazioni: N=-2275.03 T_z=994.41 M_y=-2680.32 T_y=-3.68 M_z=-1.98 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=10.50 Sfr.=0.08

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 25 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-2300.35 T_z=1181.04 M_y=-896.06 T_y=-3.68 M_z=4.06 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.20 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.00 (L/61429)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/122859)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.00 (L/43000)

Asta n. 2061 (139 -2298) Trave 24x32 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 87 SLU I Xl=0.23
  Sollecitazioni: N=-29.68 T_z=67.90 M_y=25.74 T_y=-2.17 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=151.18 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-2.21 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=1.51
  Sollecitazioni: N=-23.58 T_z=22.93 M_y=-32.60 T_y=-2.17 M_z=-1.81 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=151.18 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=3.04 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
  Sollecitazioni: N=-30.12
  [Par.] $M_{y,sx}$=-32.12 $M_{y,dx}$=32.60 $M_{y,eq}$=-32.60
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-1.18 $M_{z,dx}$=-1.81 $M_{z,eq}$=-0.72
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=151.18 $\lambda_{rel,y}$=0.38 $\lambda_{rel,z}$=0.59 $K_{c,y}$=0.99 $K_{c,z}$=0.96
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.10 $\sigma_{m,d}$=2.89 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=-30.12 T_z=71.11 M_y=32.12 T_y=-2.17 M_z=1.18 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=0.47 Sfr.=0.01

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.51
  Sollecitazioni: N=-23.58 T_z=22.93 M_y=-32.60 T_y=-2.17 M_z=-1.81 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.07 $\sigma_{m,d}$=-3.04 Sfr.=0.01

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.51
  Sollecitazioni: N=-23.58 T_z=22.93 M_y=-32.60 T_y=-2.17 M_z=-1.81 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=3.04 Sfr.=0.01

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=-30.12 T_z=71.11 M_y=32.12 T_y=-2.17 M_z=1.18 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.10 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 61 SLU Xl=1.51
  Sollecitazioni: N=44.44 T_z=56.24 M_y=-270.94 T_y=-1.69 M_z=-1.15 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=151.18 $\lambda_{rel,y}$=0.26 $\lambda_{rel,z}$=0.35 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.06 $\sigma_{m,d}$=6.65 Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 62 SLU Xl=1.42
  Sollecitazioni: N=-20.73 T_z=140.21 M_y=-256.56 T_y=-2.41 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=151.18 $\lambda_{rel,m}$=0.17 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=6.26 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 74 SLU Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=-170.46 T_z=212.76 M_y=291.09 T_y=-4.48 M_z=3.22 M_x=-1.68
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=151.18 $\lambda_{rel,m}$=0.17 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-7.21 Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 74 SLU
  Sollecitazioni: N=-170.46
  [Par.] $M_{y,sx}$=-291.09 $M_{y,dx}$=-41.36 $M_{y,eq}$=218.31

[Lin.] $M_{z,sx}$=-3.22 $M_{z,dx}$=-2.94 $M_{z,eq}$=1.29
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=151.18 $\lambda_{rel,y}$=0.26 $\lambda_{rel,z}$=0.35 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.22 $\sigma_{m,d}$=-5.37 Sfr.=0.04

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=1.51
Sollecitazioni: N=62.62 T_z=104.93 M_y=-119.48 T_y=1.38 M_z=8.26 M_x=8.64
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.08 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 13 SND Xl=0.14
Sollecitazioni: N=14.41 T_z=27.10 M_y=-74.03 T_y=-7.10 M_z=16.93 M_x=-15.01
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 61 SLU Xl=1.51
Sollecitazioni: N=44.44 T_z=56.24 M_y=-270.94 T_y=-1.69 M_z=-1.15 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.06 $\sigma_{m,d}$=6.65 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU Xl=0.14
Sollecitazioni: N=-152.51 T_z=255.00 M_y=226.00 T_y=-4.08 M_z=3.34 M_x=-1.69
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=0.70 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 25 SLU Xl=0.14
Sollecitazioni: N=-91.03 T_z=227.12 M_y=94.18 T_y=-3.30 M_z=2.72 M_x=-1.27
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=19.31
Tensioni: τ_d=0.62 Sfr.=0.03

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 74 SLU Xl=0.14
Sollecitazioni: N=-170.46 T_z=212.76 M_y=291.09 T_y=-4.48 M_z=3.22 M_x=-1.68
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.22 $\sigma_{m,d}$=-7.21 Sfr.=0.05

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 74 SLU Xl=0.14
Sollecitazioni: N=-170.46 T_z=212.76 M_y=291.09 T_y=-4.48 M_z=3.22 M_x=-1.68
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-7.21 Sfr.=0.05

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 74 SLU Xl=0.14
Sollecitazioni: N=-170.46 T_z=212.76 M_y=291.09 T_y=-4.48 M_z=3.22 M_x=-1.68
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.22 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 55 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/27101)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 42 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/27619)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 55 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/25885)

Asta n. 2061 (-2298 2019) Trave 24x32 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=1.37
Sollecitazioni: N=79.82 T_z=-739.28 M_y=948.62 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=157.16 $\lambda_{rel,y}$=0.39 $\lambda_{rel,z}$=0.61 $K_{c,y}$=0.99 $K_{c,z}$=0.95
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.25 $\sigma_{m,d}$=81.33 Sfr.=0.30

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=1.37
Sollecitazioni: N=79.82 T_z=-739.28 M_y=948.62 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.25 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.37
Sollecitazioni: N=79.82 T_z=-739.28 M_y=948.62 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.25 $\sigma_{m,d}$=81.33 Sfr.=0.27

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=1.37
Sollecitazioni: N=79.82 T_z=-739.28 M_y=948.62 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=4.92 Sfr.=0.11

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.37
Sollecitazioni: N=79.82 T_z=-739.28 M_y=948.62 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-81.33 Sfr.=0.27

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 62 SLU Xl=1.37
  Sollecitazioni: N=315.15 T_z=-2753.20 M_y=3465.86 T_y=-2.45 M_z=-4.57 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=157.16 $\lambda_{rel,y}$=0.27 $\lambda_{rel,z}$=0.36 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.41 $\sigma_{m,d}$=84.76 Sfr.=0.57

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 62 SLU Xl=1.37
  Sollecitazioni: N=315.15 T_z=-2753.20 M_y=3465.86 T_y=-2.45 M_z=-4.57 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.41 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 13 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=82.90 T_z=-741.66 M_y=-79.18 T_y=60.38 M_z=15.47 M_x=-15.01
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 62 SLU Xl=1.37
  Sollecitazioni: N=315.15 T_z=-2753.20 M_y=3465.86 T_y=-2.45 M_z=-4.57 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.41 $\sigma_{m,d}$=84.76 Sfr.=0.57

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 25 SLU Xl=1.37
  Sollecitazioni: N=252.78 T_z=-2307.38 M_y=2947.77 T_y=-4.24 M_z=-7.64 M_x=-1.27
  Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=6.31 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.11

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=1.37
  Sollecitazioni: N=315.15 T_z=-2753.20 M_y=3465.86 T_y=-2.45 M_z=-4.57 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=7.53 Sfr.=0.35

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=1.37
  Sollecitazioni: N=315.15 T_z=-2753.20 M_y=3465.86 T_y=-2.45 M_z=-4.57 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-84.76 Sfr.=0.57

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.05 (L/2747)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.03 (L/4645)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.07 (L/2066)

Asta n. 2061 (2019 -2367) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=1.15
  Sollecitazioni: N=-429.65 T_z=1928.87 M_y=-1167.71 T_y=-5.50 M_z=2.29 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=114.86 $\lambda_{rel,m}$=0.37 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=10.11 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
  Sollecitazioni: N=-440.93
  [Par.] $M_{y,sx}$=-705.12 $M_{y,dx}$=1167.71 $M_{y,eq}$=-1167.71
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-7.52 $M_{z,dx}$=2.29 $M_{z,eq}$=5.43
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=114.86 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.45 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.98
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.44 $\sigma_{m,d}$=10.24 Sfr.=0.04

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-440.93 T_z=2012.05 M_y=705.12 T_y=-5.50 M_z=7.52 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=4.24 Sfr.=0.10

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.15
  Sollecitazioni: N=-429.65 T_z=1928.87 M_y=-1167.71 T_y=-5.50 M_z=2.29 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.43 $\sigma_{m,d}$=-10.11 Sfr.=0.03

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.15
  Sollecitazioni: N=-429.65 T_z=1928.87 M_y=-1167.71 T_y=-5.50 M_z=2.29 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=10.11 Sfr.=0.03

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-440.93 T_z=2012.05 M_y=705.12 T_y=-5.50 M_z=7.52 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.44 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 19 SND Xl=1.15

Sollecitazioni: N=96.87 T_z=1948.93 M_y=-1253.01 T_y=-74.53 M_z=49.96 M_x=8.10
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
L=114.86 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.26 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.05 $\sigma_{m,d}$=5.55 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 36 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-1384.31 T_z=5994.42 M_y=2245.63 T_y=7.94 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=114.86 $\lambda_{rel,m}$=0.23 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-8.77 Sfr.=0.06

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 62 SLU Xl=1.15
Sollecitazioni: N=-1806.58 T_z=6830.63 M_y=-3875.20 T_y=-4.81 M_z=5.24 M_x=1.27
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=114.86 $\lambda_{rel,m}$=0.23 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=15.21 Sfr.=0.10

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 62 SLU
Sollecitazioni: N=-1821.25
[Par.] $M_{y,sx}$=-2668.40 $M_{y,dx}$=3875.20 $M_{y,eq}$=-3875.20
[Lin.] $M_{z,sx}$=-9.81 $M_{z,dx}$=5.24 $M_{z,eq}$=7.98
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=114.86 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.26 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.95 $\sigma_{m,d}$=15.24 Sfr.=0.11

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=1.15
Sollecitazioni: N=114.76 T_z=1948.62 M_y=-1251.18 T_y=63.52 M_z=43.25 M_x=6.83
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.06 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 13 SND Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-147.58 T_z=2001.52 M_y=668.82 T_y=-133.09 M_z=192.16 M_x=12.67
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 19 SND Xl=1.15
Sollecitazioni: N=96.87 T_z=1948.93 M_y=-1253.01 T_y=-74.53 M_z=49.96 M_x=8.10
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.05 $\sigma_{m,d}$=5.55 Sfr.=0.03

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 62 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-1821.25 T_z=6938.76 M_y=2668.40 T_y=-4.81 M_z=9.81 M_x=1.27
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=7.59 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.12

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-1821.25 T_z=6938.76 M_y=2668.40 T_y=-4.81 M_z=9.81 M_x=1.27
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=7.59 Sfr.=0.35

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 62 SLU Xl=1.15
Sollecitazioni: N=-1806.58 T_z=6830.63 M_y=-3875.20 T_y=-4.81 M_z=5.24 M_x=1.27
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.94 $\sigma_{m,d}$=-15.21 Sfr.=0.10

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=1.15
Sollecitazioni: N=-1806.58 T_z=6830.63 M_y=-3875.20 T_y=-4.81 M_z=5.24 M_x=1.27
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=15.21 Sfr.=0.10

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 62 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-1821.25 T_z=6938.76 M_y=2668.40 T_y=-4.81 M_z=9.81 M_x=1.27
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.95 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/7695)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/13027)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.02 (L/5802)

Asta n. 2061 (-2367 -2387) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 87 SLU I Xl=0.40
Sollecitazioni: N=-348.18 T_z=1328.32 M_y=-1701.31 T_y=-7.33 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=120.85 $\lambda_{rel,m}$=0.38 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=14.59 Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=1.21
  Sollecitazioni: N=-338.62 T_z=1257.81 M_y=-2743.06 T_y=-7.33 M_z=-6.57 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=120.85 $\lambda_{rel,m}$=0.38 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=23.80 Sfr.=0.09

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
  Sollecitazioni: N=-352.96
  [Lin.] $M_{y,sx}$=1159.13 $M_{y,dx}$=2743.06 $M_{y,eq}$=-2109.49
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-2.29 $M_{z,dx}$=-6.57 $M_{z,eq}$=-3.03
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=120.85 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.47 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.98
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.35 $\sigma_{m,d}$=18.22 Sfr.=0.07

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-352.96 T_z=1363.57 M_y=-1159.13 T_y=-7.33 M_z=2.29 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=2.87 Sfr.=0.07

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.21
  Sollecitazioni: N=-338.62 T_z=1257.81 M_y=-2743.06 T_y=-7.33 M_z=-6.57 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hz}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.34 $\sigma_{m,d}$=-23.80 Sfr.=0.08

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.21
  Sollecitazioni: N=-338.62 T_z=1257.81 M_y=-2743.06 T_y=-7.33 M_z=-6.57 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=23.80 Sfr.=0.08

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-352.96 T_z=1363.57 M_y=-1159.13 T_y=-7.33 M_z=2.29 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.35 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 7 SND Xl=1.21
  Sollecitazioni: N=205.79 T_z=1277.57 M_y=-2849.33 T_y=-48.27 M_z=-44.39 M_x=6.83
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
  L=120.85 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.28 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.11 $\sigma_{m,d}$=11.71 Sfr.=0.06

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 62 SLU Xl=0.56
  Sollecitazioni: N=-1544.61 T_z=4580.39 M_y=-6447.17 T_y=-10.81 M_z=0.00 M_x=1.27
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=120.85 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=25.18 Sfr.=0.17

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 62 SLU Xl=1.21
  Sollecitazioni: N=-1534.66 T_z=4507.06 M_y=-9375.68 T_y=-10.81 M_z=-7.82 M_x=1.27
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=120.85 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=36.73 Sfr.=0.25

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 62 SLU
  Sollecitazioni: N=-1553.31
  [Lin.] $M_{y,sx}$=3845.96 $M_{y,dx}$=9375.68 $M_{y,eq}$=-7163.79
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-5.24 $M_{z,dx}$=-7.82 $M_{z,eq}$=-3.13
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=120.85 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.28 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.81 $\sigma_{m,d}$=28.02 Sfr.=0.19

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=1.21
  Sollecitazioni: N=205.79 T_z=1277.57 M_y=-2849.33 T_y=38.11 M_z=29.97 M_x=6.83
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.11 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 13 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-59.62 T_z=1374.41 M_y=-1205.12 T_y=-99.52 M_z=81.69 M_x=12.67
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 7 SND Xl=1.21
  Sollecitazioni: N=205.79 T_z=1277.57 M_y=-2849.33 T_y=-48.27 M_z=-44.39 M_x=6.83
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.11 $\sigma_{m,d}$=11.71 Sfr.=0.06

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 62 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-1553.31 T_z=4644.55 M_y=-3845.96 T_y=-10.81 M_z=5.24 M_x=1.27
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=5.08 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-1553.31 T_z=4644.55 M_y=-3845.96 T_y=-10.81 M_z=5.24 M_x=1.27
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=5.08 Sfr.=0.23

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 62 SLU Xl=1.21
  Sollecitazioni: N=-1534.66 T_z=4507.06 M_y=-9375.68 T_y=-10.81 M_z=-7.82 M_x=1.27
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.80 $\sigma_{m,d}$=-36.73 Sfr.=0.25

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=1.21
  Sollecitazioni: N=-1534.66 T_z=4507.06 M_y=-9375.68 T_y=-10.81 M_z=-7.82 M_x=1.27
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=36.73 Sfr.=0.25

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 62 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-1553.31 T_z=4644.55 M_y=-3845.96 T_y=-10.81 M_z=5.24 M_x=1.27
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.81 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/22729)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/39910)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/16839)

Asta n. 2061 (-2387 -2419) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=1.21
  Sollecitazioni: N=-245.93 T_z=574.49 M_y=-3494.22 T_y=0.00 M_z=-5.73 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=120.85 $\lambda_{rel,m}$=0.38 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=30.20 Sfr.=0.11

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
  Sollecitazioni: N=-260.27
  [Lin.] $M_{y,sx}$=2736.07 $M_{y,dx}$=3494.22 $M_{y,eq}$=-3190.96
  [Lin.] $M_{z,sx}$=6.57 $M_{z,dx}$=-5.73 $M_{z,eq}$=-6.23
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=120.85 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.47 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.98
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.26 $\sigma_{m,d}$=27.62 Sfr.=0.10

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-260.27 T_z=680.26 M_y=-2736.07 T_y=0.00 M_z=-6.57 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=1.43 Sfr.=0.03

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.21
  Sollecitazioni: N=-245.93 T_z=574.49 M_y=-3494.22 T_y=0.00 M_z=-5.73 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.25 $\sigma_{m,d}$=-30.20 Sfr.=0.10

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.21
  Sollecitazioni: N=-245.93 T_z=574.49 M_y=-3494.22 T_y=0.00 M_z=-5.73 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=30.20 Sfr.=0.10

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-260.27 T_z=680.26 M_y=-2736.07 T_y=0.00 M_z=-6.57 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.26 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 74 SLU Xl=1.21
  Sollecitazioni: N=151.09 T_z=834.39 M_y=-5071.83 T_y=2.29 M_z=-7.19 M_x=2.10
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=120.85 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.28 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.08 $\sigma_{m,d}$=19.91 Sfr.=0.13

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 22 SND Xl=1.21
  Sollecitazioni: N=-696.93 T_z=591.46 M_y=-3605.81 T_y=-2.87 M_z=0.00 M_x=2.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=120.85 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=14.09 Sfr.=0.08

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 62 SLU Xl=1.21
  Sollecitazioni: N=-1256.70 T_z=2130.72 M_y=-12010.00 T_y=0.00 M_z=-7.05 M_x=1.27
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=120.85 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00

Tensioni: $\sigma_{m,d}$=47.01 Sfr.=0.32

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 62 SLU
Sollecitazioni: N=-1275.35
[Lin.] $M_{y,sx}$=9351.98 $M_{y,dx}$=12010.00 $M_{y,eq}$=-10946.80
[Lin.] $M_{z,sx}$=7.82 $M_{z,dx}$=-7.05 $M_{z,eq}$=-7.51
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=120.85 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.28 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.66 $\sigma_{m,d}$=42.86 Sfr.=0.29

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=1.21
Sollecitazioni: N=298.48 T_z=594.25 M_y=-3623.93 T_y=-16.07 M_z=30.93 M_x=6.83
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.16 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 13 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=33.08 T_z=691.09 M_y=-2794.90 T_y=28.59 M_z=58.51 M_x=12.67
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 74 SLU Xl=1.21
Sollecitazioni: N=151.09 T_z=834.39 M_y=-5071.83 T_y=2.29 M_z=-7.19 M_x=2.10
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.08 $\sigma_{m,d}$=19.91 Sfr.=0.13

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1275.35 T_z=2268.21 M_y=-9351.98 T_y=0.00 M_z=-7.82 M_x=1.27
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=2.48 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1275.35 T_z=2268.21 M_y=-9351.98 T_y=0.00 M_z=-7.82 M_x=1.27
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=2.48 Sfr.=0.11

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 62 SLU Xl=1.21
Sollecitazioni: N=-1256.70 T_z=2130.72 M_y=-12010.00 T_y=0.00 M_z=-7.05 M_x=1.27
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.65 $\sigma_{m,d}$=-47.01 Sfr.=0.32

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=1.21
Sollecitazioni: N=-1256.70 T_z=2130.72 M_y=-12010.00 T_y=0.00 M_z=-7.05 M_x=1.27
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=47.01 Sfr.=0.32

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 61 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1334.37 T_z=1965.65 M_y=-8060.77 T_y=0.00 M_z=-7.82 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.69 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/13924)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/24251)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/10386)

Asta n. 2061 (-2419 -2452) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-166.06 T_z=-14.28 M_y=-3490.38 T_y=2.64 M_z=-5.73 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=126.33 $\lambda_{rel,m}$=0.38 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=30.17 Sfr.=0.11

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
Sollecitazioni: N=-166.06
[Lin.] $M_{y,sx}$=3490.38 $M_{y,dx}$=3402.50 $M_{y,eq}$=-3455.23
[Lin.] $M_{z,sx}$=5.73 $M_{z,dx}$=-2.40 $M_{z,eq}$=-4.40
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=126.33 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.49 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.98
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.17 $\sigma_{m,d}$=29.81 Sfr.=0.11

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=1.26
Sollecitazioni: N=-151.06 T_z=-124.84 M_y=-3402.50 T_y=2.64 M_z=-2.40 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=0.26 Sfr.=0.01

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-166.06 T_z=-14.28 M_y=-3490.38 T_y=2.64 M_z=-5.73 M_x=0.00

Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.17 $\sigma_{m,d}$=-30.17 Sfr.=0.10

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-166.06 T_z=-14.28 M_y=-3490.38 T_y=2.64 M_z=-5.73 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=30.17 Sfr.=0.10

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-166.06 T_z=-14.28 M_y=-3490.38 T_y=2.64 M_z=-5.73 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.17 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 77 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=46.86 T_z=-37.30 M_y=-6121.49 T_y=2.82 M_z=-7.35 M_x=1.82
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=126.33 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 $\sigma_{m,d}$=24.01 Sfr.=0.16

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 36 SLU Xl=0.45
Sollecitazioni: N=-547.92 T_z=-171.33 M_y=-10348.80 T_y=-4.66 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=126.33 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=40.42 Sfr.=0.27

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-991.83 T_z=-156.44 M_y=-11997.20 T_y=2.27 M_z=-7.05 M_x=1.27
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=126.33 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=46.96 Sfr.=0.32

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 62 SLU
Sollecitazioni: N=-991.83
[Lin.] $M_{y,sx}$=11997.20 $M_{y,dx}$=11708.80 $M_{y,eq}$=-11881.80
[Lin.] $M_{z,sx}$=7.05 $M_{z,dx}$=-4.18 $M_{z,eq}$=-5.90
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=126.33 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.52 $\sigma_{m,d}$=46.49 Sfr.=0.32

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 74 SLU Xl=1.26
Sollecitazioni: N=361.18 T_z=-156.76 M_y=-4958.77 T_y=2.71 M_z=-3.76 M_x=2.10
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.19 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 13 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=127.29 T_z=-24.81 M_y=-3562.12 T_y=-35.55 M_z=67.05 M_x=12.67
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 77 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=46.86 T_z=-37.30 M_y=-6121.49 T_y=2.82 M_z=-7.35 M_x=1.82
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 $\sigma_{m,d}$=24.01 Sfr.=0.16

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 25 SLU Xl=1.26
Sollecitazioni: N=-534.48 T_z=-263.67 M_y=-10172.40 T_y=2.15 M_z=-4.18 M_x=1.67
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=0.29 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=1.26
Sollecitazioni: N=-972.33 T_z=-300.17 M_y=-11708.80 T_y=2.27 M_z=-4.18 M_x=1.27
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=0.33 Sfr.=0.02

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-991.83 T_z=-156.44 M_y=-11997.20 T_y=2.27 M_z=-7.05 M_x=1.27
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.52 $\sigma_{m,d}$=-46.96 Sfr.=0.32

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-991.83 T_z=-156.44 M_y=-11997.20 T_y=2.27 M_z=-7.05 M_x=1.27
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=46.96 Sfr.=0.32

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 61 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1125.13 T_z=-134.50 M_y=-10342.20 T_y=3.17 M_z=-7.84 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.59 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/9328)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/16353)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.02 (L/6953)

Asta n. 2061 (-2452 -2476) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-76.88 T_z=-671.68 M_y=-3403.49 T_y=-2.32 M_z=-2.40 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=115.37 $\lambda_{rel,m}$=0.37 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=29.28 Sfr.=0.11

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
  Sollecitazioni: N=-76.88
  [Lin.] $M_{y,sx}$=3403.49 $M_{y,dx}$=2570.34 $M_{y,eq}$=-3070.23
  [Lin.] $M_{z,sx}$=2.40 $M_{z,dx}$=-5.08 $M_{z,eq}$=-4.01
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=115.37 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.45 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.98
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.08 $\sigma_{m,d}$=26.49 Sfr.=0.10

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=1.15
  Sollecitazioni: N=-63.19 T_z=-772.64 M_y=-2570.34 T_y=-2.32 M_z=-5.08 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=1.63 Sfr.=0.04

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-76.88 T_z=-671.68 M_y=-3403.49 T_y=-2.32 M_z=-2.40 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.08 $\sigma_{m,d}$=-29.28 Sfr.=0.10

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-76.88 T_z=-671.68 M_y=-3403.49 T_y=-2.32 M_z=-2.40 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=29.28 Sfr.=0.10

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-76.88 T_z=-671.68 M_y=-3403.49 T_y=-2.32 M_z=-2.40 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.08 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=153.29 T_z=-1727.53 M_y=-8637.14 T_y=-6.60 M_z=-4.13 M_x=2.10
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=115.37 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.27 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.08 $\sigma_{m,d}$=33.79 Sfr.=0.23

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 10 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-510.00 T_z=-688.64 M_y=-3532.73 T_y=-2.75 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=115.37 $\lambda_{rel,m}$=0.23 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=13.80 Sfr.=0.08

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 62 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-726.79 T_z=-2419.93 M_y=-11712.70 T_y=-6.86 M_z=-4.18 M_x=1.27
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=115.37 $\lambda_{rel,m}$=0.23 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=45.81 Sfr.=0.31

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 62 SLU
  Sollecitazioni: N=-726.79
  [Lin.] $M_{y,sx}$=11712.70 $M_{y,dx}$=8845.10 $M_{y,eq}$=-10565.60
  [Lin.] $M_{z,sx}$=4.18 $M_{z,dx}$=-12.09 $M_{z,eq}$=-8.93
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=115.37 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.27 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.38 $\sigma_{m,d}$=41.39 Sfr.=0.28

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 74 SLU Xl=1.15
  Sollecitazioni: N=555.75 T_z=-1074.83 M_y=-3795.06 T_y=-4.87 M_z=-9.38 M_x=2.10
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.29 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 13 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=216.47 T_z=-682.20 M_y=-3488.54 T_y=36.08 M_z=25.50 M_x=12.67
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU Xl=0.00

Sollecitazioni: N=153.29 T_z=-1727.53 M_y=-8637.14 T_y=-6.60 M_z=-4.13 M_x=2.10
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.08 $\sigma_{m,d}$=33.79 Sfr.=0.23

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 62 SLU Xl=1.15
Sollecitazioni: N=-708.99 T_z=-2551.19 M_y=-8845.10 T_y=-6.86 M_z=-12.09 M_x=1.27
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=2.79 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=1.15
Sollecitazioni: N=-708.99 T_z=-2551.19 M_y=-8845.10 T_y=-6.86 M_z=-12.09 M_x=1.27
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=2.79 Sfr.=0.13

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-726.79 T_z=-2419.93 M_y=-11712.70 T_y=-6.86 M_z=-4.18 M_x=1.27
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.38 $\sigma_{m,d}$=-45.81 Sfr.=0.31

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-726.79 T_z=-2419.93 M_y=-11712.70 T_y=-6.86 M_z=-4.18 M_x=1.27
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=45.81 Sfr.=0.31

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 61 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-928.86 T_z=-2097.57 M_y=-10085.30 T_y=-5.32 M_z=-3.83 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.48 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/9011)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/15609)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.02 (L/6692)

Asta n. 2061 (-2476 -2517) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=13.64 T_z=-1338.98 M_y=-2575.28 T_y=3.98 M_z=-5.08 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=120.85 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.47 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.98
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=22.30 Sfr.=0.08

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=1.21
Sollecitazioni: N=27.99 T_z=-1444.74 M_y=-893.24 T_y=3.98 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.03 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=13.64 T_z=-1338.98 M_y=-2575.28 T_y=3.98 M_z=-5.08 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=22.30 Sfr.=0.07

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=1.21
Sollecitazioni: N=27.99 T_z=-1444.74 M_y=-893.24 T_y=3.98 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=3.04 Sfr.=0.07

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=13.64 T_z=-1338.98 M_y=-2575.28 T_y=3.98 M_z=-5.08 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=22.30 Sfr.=0.07

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=424.89 T_z=-3409.85 M_y=-6580.60 T_y=8.02 M_z=-11.74 M_x=2.10
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=120.85 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.28 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.22 $\sigma_{m,d}$=25.86 Sfr.=0.18

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 10 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-419.47 T_z=-1355.93 M_y=-2723.66 T_y=2.98 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=120.85 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=10.64 Sfr.=0.06

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-455.19 T_z=-4741.74 M_y=-8862.20 T_y=5.85 M_z=-12.09 M_x=1.27
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=120.85 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00

Tensioni: $\sigma_{m,d}$=34.78 Sfr.=0.23

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 62 SLU
Sollecitazioni: N=-455.19
[Lin.] $M_{y,sx}$=8862.20 $M_{y,dx}$=3048.77 $M_{y,eq}$=-6536.83
[Lin.] $M_{z,sx}$=12.09 $M_{z,dx}$=-5.02 $M_{z,eq}$=-9.27
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=120.85 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.28 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.24 $\sigma_{m,d}$=25.66 Sfr.=0.17

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 74 SLU Xl=1.21
Sollecitazioni: N=757.21 T_z=-2026.94 M_y=-1435.39 T_y=8.07 M_z=0.00 M_x=2.10
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.39 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 13 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=307.00 T_z=-1349.50 M_y=-2672.78 T_y=-28.94 M_z=65.67 M_x=12.67
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=424.89 T_z=-3409.85 M_y=-6580.60 T_y=8.02 M_z=-11.74 M_x=2.10
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.22 $\sigma_{m,d}$=25.86 Sfr.=0.18

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 62 SLU Xl=1.21
Sollecitazioni: N=-436.54 T_z=-4879.23 M_y=-3048.77 T_y=5.85 M_z=-5.02 M_x=1.27
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=5.34 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.06

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=1.21
Sollecitazioni: N=-436.54 T_z=-4879.23 M_y=-3048.77 T_y=5.85 M_z=-5.02 M_x=1.27
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=5.34 Sfr.=0.25

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-455.19 T_z=-4741.74 M_y=-8862.20 T_y=5.85 M_z=-12.09 M_x=1.27
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.24 $\sigma_{m,d}$=-34.78 Sfr.=0.23

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-455.19 T_z=-4741.74 M_y=-8862.20 T_y=5.85 M_z=-12.09 M_x=1.27
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=34.78 Sfr.=0.23

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 61 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-728.24 T_z=-4109.26 M_y=-7604.52 T_y=4.45 M_z=-9.97 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.38 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/9132)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/15989)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.02 (L/6767)

Asta n. 2061 (-2517 -2534) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=1.21
Sollecitazioni: N=120.67 T_z=-2128.05 M_y=1607.70 T_y=3.18 M_z=3.58 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=120.84 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.47 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.98
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.12 $\sigma_{m,d}$=13.94 Sfr.=0.05

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=1.21
Sollecitazioni: N=120.67 T_z=-2128.05 M_y=1607.70 T_y=3.18 M_z=3.58 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.12 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.21
Sollecitazioni: N=120.67 T_z=-2128.05 M_y=1607.70 T_y=3.18 M_z=3.58 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.12 $\sigma_{m,d}$=13.94 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=1.21
Sollecitazioni: N=120.67 T_z=-2128.05 M_y=1607.70 T_y=3.18 M_z=3.58 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=4.48 Sfr.=0.10

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.21
  Sollecitazioni: N=120.67 T_z=-2128.05 M_y=1607.70 T_y=3.18 M_z=3.58 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-13.94 Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 25 SLU Xl=1.21
  Sollecitazioni: N=279.25 T_z=-6262.41 M_y=4751.30 T_y=7.12 M_z=5.18 M_x=1.67
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,t}$=105.93
  L=120.84 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.28 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.15 $\sigma_{m,d}$=18.63 Sfr.=0.14

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 62 SLU Xl=0.64
  Sollecitazioni: N=-167.31 T_z=-7191.40 M_y=1539.40 T_y=8.83 M_z=0.00 M_x=1.27
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=120.84 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-6.01 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 62 SLU Xl=1.21
  Sollecitazioni: N=-158.61 T_z=-7255.56 M_y=5613.01 T_y=8.83 M_z=5.64 M_x=1.27
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=120.84 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-22.00 Sfr.=0.15

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 62 SLU
  Sollecitazioni: N=-177.26
  [Par.] $M_{y,sx}$=3071.86 $M_{y,dx}$=-5613.01 $M_{y,eq}$=5613.01
  [Lin.] $M_{z,sx}$=5.02 $M_{z,dx}$=5.64 $M_{z,eq}$=2.26
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=120.84 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.28 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.09 $\sigma_{m,d}$=-21.96 Sfr.=0.15

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 74 SLU Xl=1.21
  Sollecitazioni: N=962.53 T_z=-2995.45 M_y=2091.43 T_y=2.86 M_z=3.82 M_x=2.10
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.50 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 13 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=399.68 T_z=-2032.82 M_y=-1010.80 T_y=-60.86 M_z=61.75 M_x=12.67
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 25 SLU Xl=1.21
  Sollecitazioni: N=279.25 T_z=-6262.41 M_y=4751.30 T_y=7.12 M_z=5.18 M_x=1.67
  Resistenze: K_{mod}=0.80 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=105.93 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.15 $\sigma_{m,d}$=18.63 Sfr.=0.14

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 62 SLU Xl=1.21
  Sollecitazioni: N=-158.61 T_z=-7255.56 M_y=5613.01 T_y=8.83 M_z=5.64 M_x=1.27
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=7.94 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.13

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=1.21
  Sollecitazioni: N=-158.61 T_z=-7255.56 M_y=5613.01 T_y=8.83 M_z=5.64 M_x=1.27
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=7.94 Sfr.=0.37

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 62 SLU Xl=1.21
  Sollecitazioni: N=-158.61 T_z=-7255.56 M_y=5613.01 T_y=8.83 M_z=5.64 M_x=1.27
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.08 $\sigma_{m,d}$=-22.00 Sfr.=0.15

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=1.21
  Sollecitazioni: N=-158.61 T_z=-7255.56 M_y=5613.01 T_y=8.83 M_z=5.64 M_x=1.27
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-22.00 Sfr.=0.15

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 61 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-522.93 T_z=-6168.29 M_y=-2575.32 T_y=8.72 M_z=-4.59 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.27 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/11842)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/20772)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/8814)

Asta n. 2061 (-2534 2047) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=1.08
  Sollecitazioni: N=213.78 T_z=-2814.47 M_y=4590.86 T_y=6.52 M_z=10.63 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
  L=127.84 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.50 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.97
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.21 $\sigma_{m,d}$=39.81 Sfr.=0.14

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=1.08
  Sollecitazioni: N=213.78 T_z=-2814.47 M_y=4590.86 T_y=6.52 M_z=10.63 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.21 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.08
  Sollecitazioni: N=213.78 T_z=-2814.47 M_y=4590.86 T_y=6.52 M_z=10.63 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.21 $\sigma_{m,d}$=39.81 Sfr.=0.13

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=1.08
  Sollecitazioni: N=213.78 T_z=-2814.47 M_y=4590.86 T_y=6.52 M_z=10.63 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=5.93 Sfr.=0.14

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.08
  Sollecitazioni: N=213.78 T_z=-2814.47 M_y=4590.86 T_y=6.52 M_z=10.63 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-39.81 Sfr.=0.13

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 62 SLU Xl=1.08
  Sollecitazioni: N=124.46 T_z=-9678.95 M_y=15981.90 T_y=14.33 M_z=21.12 M_x=1.27
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=127.84 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.06 $\sigma_{m,d}$=62.70 Sfr.=0.42

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 10 SND Xl=0.36
  Sollecitazioni: N=-227.88 T_z=-2768.41 M_y=2786.23 T_y=-18.74 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=127.84 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-10.88 Sfr.=0.06

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 61 SLU Xl=1.08
  Sollecitazioni: N=-295.95 T_z=-8402.69 M_y=13955.00 T_y=17.55 M_z=24.89 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=127.84 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-54.84 Sfr.=0.37

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 61 SLU
  Sollecitazioni: N=-312.62
  [Lin.] $M_{y,sx}$=-4944.82 $M_{y,dx}$=-13955.00 $M_{y,eq}$=10350.90
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-5.94 $M_{z,dx}$=24.89 $M_{z,eq}$=17.31
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=127.84 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.16 $\sigma_{m,d}$=-40.66 Sfr.=0.27

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 74 SLU Xl=1.08
  Sollecitazioni: N=1170.87 T_z=-3970.31 M_y=6304.60 T_y=2.06 M_z=6.05 M_x=2.10
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.61 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 13 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=494.31 T_z=-2709.09 M_y=1477.59 T_y=194.86 M_z=51.44 M_x=12.67
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 62 SLU Xl=1.08
  Sollecitazioni: N=124.46 T_z=-9678.95 M_y=15981.90 T_y=14.33 M_z=21.12 M_x=1.27
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.06 $\sigma_{m,d}$=62.70 Sfr.=0.42

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 62 SLU Xl=1.08
  Sollecitazioni: N=124.46 T_z=-9678.95 M_y=15981.90 T_y=14.33 M_z=21.12 M_x=1.27
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=10.59 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.24

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=1.08
  Sollecitazioni: N=124.46 T_z=-9678.95 M_y=15981.90 T_y=14.33 M_z=21.12 M_x=1.27
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=10.59 Sfr.=0.49

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 61 SLU Xl=1.08
  Sollecitazioni: N=-295.95 T_z=-8402.69 M_y=13955.00 T_y=17.55 M_z=24.89 M_x=0.00

Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.15 $\sigma_{m,d}$=-54.84 Sfr.=0.37

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=1.08
Sollecitazioni: N=124.46 T_z=-9678.95 M_y=15981.90 T_y=14.33 M_z=21.12 M_x=1.27
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-62.70 Sfr.=0.42

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 61 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-312.62 T_z=-8279.79 M_y=4944.82 T_y=17.55 M_z=5.94 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.16 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.02 (L/5698)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/9935)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.03 (L/4258)

Asta n. 2061 (2047 -2561) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=504.75 T_z=1822.80 M_y=3109.54 T_y=0.00 M_z=4.21 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=147.79 $\lambda_{rel,y}$=0.12 $\lambda_{rel,z}$=0.57 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.96
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.51 $\sigma_{m,d}$=26.84 Sfr.=0.10

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=1.48
Sollecitazioni: N=519.94 T_z=1710.80 M_y=848.46 T_y=0.00 M_z=4.31 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.52 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=504.75 T_z=1822.80 M_y=3109.54 T_y=0.00 M_z=4.21 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.51 $\sigma_{m,d}$=26.84 Sfr.=0.09

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=504.75 T_z=1822.80 M_y=3109.54 T_y=0.00 M_z=4.21 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=3.84 Sfr.=0.09

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=504.75 T_z=1822.80 M_y=3109.54 T_y=0.00 M_z=4.21 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-26.84 Sfr.=0.09

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 25 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=1299.74 T_z=5463.74 M_y=9446.63 T_y=-2.78 M_z=12.56 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,t}$=105.93
L=147.79 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.34 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.68 $\sigma_{m,d}$=37.06 Sfr.=0.29

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 22 SND Xl=0.54
Sollecitazioni: N=-16.94 T_z=1884.69 M_y=2890.12 T_y=6.93 M_z=0.00 M_x=1.19
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=147.79 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-11.29 Sfr.=0.06

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 19 SND Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-131.07 T_z=1931.97 M_y=3622.31 T_y=-218.26 M_z=261.89 M_x=19.33
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=147.79 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-17.56 Sfr.=0.09

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 19 SND
Sollecitazioni: N=-131.07
[Lin.] $M_{y,sx}$=-3622.31 $M_{y,dx}$=-1221.64 $M_{y,eq}$=2662.04
[Lin.] $M_{z,sx}$=-261.89 $M_{z,dx}$=27.36 $M_{z,eq}$=168.08
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=147.79 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.34 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.07 $\sigma_{m,d}$=-12.59 Sfr.=0.07

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 62 SLU Xl=1.48
Sollecitazioni: N=1634.04 T_z=5678.07 M_y=2615.26 T_y=0.00 M_z=8.09 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.85 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 13 SND Xl=0.20

Sollecitazioni: N=854.69 T_z=1764.00 M_y=2832.96 T_y=-408.73 M_z=485.56 M_x=33.66
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 25 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=1299.74 T_z=5463.74 M_y=9446.63 T_y=-2.78 M_z=12.56 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=105.93 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.68 $\sigma_{m,d}$=37.06 Sfr.=0.29

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 36 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=1297.72 T_z=5463.84 M_y=9447.56 T_y=17.52 M_z=-12.09 M_x=1.54
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=5.98 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.08

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 25 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=1299.74 T_z=5463.74 M_y=9446.63 T_y=-2.78 M_z=12.56 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=19.31
Tensioni: τ_d=5.98 Sfr.=0.31

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 19 SND Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-131.07 T_z=1931.97 M_y=3622.31 T_y=-218.26 M_z=261.89 M_x=19.33
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.07 $\sigma_{m,d}$=-17.56 Sfr.=0.09

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 25 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=1299.74 T_z=5463.74 M_y=9446.63 T_y=-2.78 M_z=12.56 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-37.06 Sfr.=0.28

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 19 SND Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-131.07 T_z=1714.18 M_y=2603.69 T_y=-218.26 M_z=261.89 M_x=19.33
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.07 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.02 (L/5698)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/10382)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.03 (L/4177)

Asta n. 2061 (-2561 -2576) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=617.78 T_z=989.52 M_y=847.61 T_y=-3.95 M_z=4.31 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=164.03 $\lambda_{rel,y}$=0.13 $\lambda_{rel,z}$=0.64 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.95
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.62 $\sigma_{m,d}$=7.45 Sfr.=0.03

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=1.64
Sollecitazioni: N=637.26 T_z=845.96 M_y=-657.81 T_y=-3.95 M_z=-2.18 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.64 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=617.78 T_z=989.52 M_y=847.61 T_y=-3.95 M_z=4.31 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.62 $\sigma_{m,d}$=7.45 Sfr.=0.03

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=617.78 T_z=989.52 M_y=847.61 T_y=-3.95 M_z=4.31 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=2.08 Sfr.=0.05

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=617.78 T_z=989.52 M_y=847.61 T_y=-3.95 M_z=4.31 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-7.45 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 25 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=1649.85 T_z=2882.74 M_y=2544.97 T_y=-7.28 M_z=9.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,t}$=105.93
L=164.03 $\lambda_{rel,y}$=0.11 $\lambda_{rel,z}$=0.38 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.86 $\sigma_{m,d}$=10.06 Sfr.=0.08

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 62 SLU Xl=1.64
Sollecitazioni: N=1989.72 T_z=2633.95 M_y=-1861.24 T_y=-6.66 M_z=-2.83 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.04 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 13 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=914.96 T_z=923.33 M_y=645.97 T_y=-122.80 M_z=48.47 M_x=33.66
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 25 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=1649.85 T_z=2882.74 M_y=2544.97 T_y=-7.28 M_z=9.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=105.93 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.86 $\sigma_{m,d}$=10.06 Sfr.=0.08

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 36 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=1647.83 T_z=2882.84 M_y=2545.79 T_y=-3.21 M_z=10.33 M_x=1.54
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=3.15 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 25 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=1649.85 T_z=2882.74 M_y=2544.97 T_y=-7.28 M_z=9.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=19.31
  Tensioni: τ_d=3.15 Sfr.=0.16

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 25 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=1649.85 T_z=2882.74 M_y=2544.97 T_y=-7.28 M_z=9.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-10.06 Sfr.=0.08

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/24140)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/45867)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/17374)

Asta n. 2062 (140 -2299) Trave 24x32 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 87 SLU I Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=-125.21 T_z=357.97 M_y=175.01 T_y=1.56 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=151.18 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-15.00 Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=1.51
  Sollecitazioni: N=-118.68 T_z=309.79 M_y=-284.50 T_y=1.56 M_z=3.10 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=151.18 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=24.81 Sfr.=0.09

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
  Sollecitazioni: N=-125.21
  [Par.] $M_{y,sx}$=-175.01 $M_{y,dx}$=284.50 $M_{y,eq}$=-284.50
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-0.96 $M_{z,dx}$=3.10 $M_{z,eq}$=2.25
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=151.18 $\lambda_{rel,y}$=0.38 $\lambda_{rel,z}$=0.59 $K_{c,y}$=0.99 $K_{c,z}$=0.96
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.40 $\sigma_{m,d}$=24.69 Sfr.=0.09

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=-125.21 T_z=357.97 M_y=175.01 T_y=1.56 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=2.38 Sfr.=0.05

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.51
  Sollecitazioni: N=-118.68 T_z=309.79 M_y=-284.50 T_y=1.56 M_z=3.10 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.38 $\sigma_{m,d}$=-24.81 Sfr.=0.08

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.51
  Sollecitazioni: N=-118.68 T_z=309.79 M_y=-284.50 T_y=1.56 M_z=3.10 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=24.81 Sfr.=0.08

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=-125.21 T_z=357.97 M_y=175.01 T_y=1.56 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.40 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 10 SND Xl=1.51
  Sollecitazioni: N=-37.72 T_z=416.87 M_y=-297.46 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=151.18 $\lambda_{rel,m}$=0.17 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=7.26 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 62 SLU Xl=1.51
  Sollecitazioni: N=-333.29 T_z=1093.04 M_y=-1119.56 T_y=5.20 M_z=8.63 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=151.18 $\lambda_{rel,m}$=0.17 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=27.61 Sfr.=0.18

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 25 SLU
  Sollecitazioni: N=-370.69
  [Par.] $M_{y,sx}$=-511.70 $M_{y,dx}$=940.95 $M_{y,eq}$=-940.95
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-2.14 $M_{z,dx}$=9.37 $M_{z,eq}$=6.48
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=151.18 $\lambda_{rel,y}$=0.26 $\lambda_{rel,z}$=0.35 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.48 $\sigma_{m,d}$=23.18 Sfr.=0.18

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 13 SND Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=-81.58 T_z=292.21 M_y=76.88 T_y=12.65 M_z=16.50 M_x=-3.47
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 19 SND Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=-39.14 T_z=493.63 M_y=376.99 T_y=9.34 M_z=11.46 M_x=-2.30
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=1.35 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 25 SLU Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=-370.69 T_z=1086.80 M_y=511.70 T_y=5.25 M_z=2.14 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=19.31
  Tensioni: τ_d=2.97 Sfr.=0.15

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 62 SLU Xl=1.51
  Sollecitazioni: N=-333.29 T_z=1093.04 M_y=-1119.56 T_y=5.20 M_z=8.63 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.43 $\sigma_{m,d}$=-27.61 Sfr.=0.18

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=1.51
  Sollecitazioni: N=-333.29 T_z=1093.04 M_y=-1119.56 T_y=5.20 M_z=8.63 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=27.61 Sfr.=0.18

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 25 SLU Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=-370.69 T_z=1086.80 M_y=511.70 T_y=5.25 M_z=2.14 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.48 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 42 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/19371)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 42 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/25318)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 42 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/15946)

Asta n. 2062 (-2299 2020) Trave 24x32 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 87 SLU I Xl=0.27
  Sollecitazioni: N=-20.76 T_z=-412.06 M_y=-171.49 T_y=-10.80 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=157.16 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=14.70 Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=1.37
  Sollecitazioni: N=-15.54 T_z=-450.53 M_y=302.39 T_y=-10.80 M_z=-11.72 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=157.16 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-27.50 Sfr.=0.10

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
  Sollecitazioni: N=-22.06
  [Par.] $M_{y,sx}$=283.36 $M_{y,dx}$=-302.39 $M_{y,eq}$=302.39
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-3.10 $M_{z,dx}$=-11.72 $M_{z,eq}$=-5.79
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=157.16 $\lambda_{rel,y}$=0.39 $\lambda_{rel,z}$=0.61 $K_{c,y}$=0.99 $K_{c,z}$=0.95
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.07 $\sigma_{m,d}$=-26.70 Sfr.=0.10

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=1.37
  Sollecitazioni: N=-15.54 T_z=-450.53 M_y=302.39 T_y=-10.80 M_z=-11.72 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=3.00 Sfr.=0.07

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.37
  Sollecitazioni: N=-15.54 T_z=-450.53 M_y=302.39 T_y=-10.80 M_z=-11.72 M_x=0.00

Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.05 $\sigma_{m,d}$=-27.50 Sfr.=0.09

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.37
Sollecitazioni: N=-15.54 T_z=-450.53 M_y=302.39 T_y=-10.80 M_z=-11.72 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-27.50 Sfr.=0.09

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-22.06 T_z=-402.45 M_y=-283.36 T_y=-10.80 M_z=3.10 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.07 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 62 SLU Xl=1.37
Sollecitazioni: N=1.15 T_z=-1788.68 M_y=1297.50 T_y=-24.80 M_z=-25.44 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=157.16 $\lambda_{rel,y}$=0.27 $\lambda_{rel,z}$=0.36 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.00 $\sigma_{m,d}$=32.51 Sfr.=0.22

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 25 SLU Xl=0.27
Sollecitazioni: N=-34.54 T_z=-1391.28 M_y=-557.41 T_y=-31.92 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=157.16 $\lambda_{rel,m}$=0.17 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=13.61 Sfr.=0.10

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 25 SLU Xl=1.37
Sollecitazioni: N=-27.76 T_z=-1441.29 M_y=998.73 T_y=-31.92 M_z=-34.47 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=157.16 $\lambda_{rel,m}$=0.17 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-25.51 Sfr.=0.19

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 62 SLU
Sollecitazioni: N=-7.33
[Par.] $M_{y,sx}$=1116.22 $M_{y,dx}$=-1297.50 $M_{y,eq}$=1297.50
[Lin.] $M_{z,sx}$=-8.63 $M_{z,dx}$=-25.44 $M_{z,eq}$=-11.81
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=157.16 $\lambda_{rel,y}$=0.27 $\lambda_{rel,z}$=0.36 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 $\sigma_{m,d}$=-32.06 Sfr.=0.21

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 61 SLU Xl=1.37
Sollecitazioni: N=22.64 T_z=-1624.18 M_y=1215.36 T_y=-11.75 M_z=-10.48 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.03 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 13 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-12.68 T_z=-473.43 M_y=-291.14 T_y=-66.62 M_z=21.95 M_x=-3.47
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 62 SLU Xl=1.37
Sollecitazioni: N=1.15 T_z=-1788.68 M_y=1297.50 T_y=-24.80 M_z=-25.44 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.00 $\sigma_{m,d}$=32.51 Sfr.=0.22

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 7 SND Xl=1.37
Sollecitazioni: N=12.39 T_z=-595.93 M_y=486.54 T_y=-47.79 M_z=-54.14 M_x=-2.29
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=1.63 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=1.37
Sollecitazioni: N=1.15 T_z=-1788.68 M_y=1297.50 T_y=-24.80 M_z=-25.44 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=4.89 Sfr.=0.23

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 25 SLU Xl=1.37
Sollecitazioni: N=-27.76 T_z=-1441.29 M_y=998.73 T_y=-31.92 M_z=-34.47 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.04 $\sigma_{m,d}$=-25.51 Sfr.=0.19

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=1.37
Sollecitazioni: N=1.15 T_z=-1788.68 M_y=1297.50 T_y=-24.80 M_z=-25.44 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-32.51 Sfr.=0.22

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 74 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-81.01 T_z=-404.85 M_y=-378.02 T_y=-36.48 M_z=8.59 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.11 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/10767)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/16046)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.02 (L/8546)

Asta n. 2062 (2020 -2368) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 87 SLU I Xl=1.09
  Sollecitazioni: N=-778.68 T_z=847.04 M_y=-407.30 T_y=-33.49 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=114.86 $\lambda_{rel,m}$=0.37 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=3.49 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-789.21 T_z=924.67 M_y=378.54 T_y=-33.49 M_z=29.26 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=114.86 $\lambda_{rel,m}$=0.37 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-4.49 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
  Sollecitazioni: N=-789.21
  [Par.] $M_{y,sx}$=-378.54 $M_{y,dx}$=460.80 $M_{y,eq}$=-460.80
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-29.26 $M_{z,dx}$=-2.57 $M_{z,eq}$=16.53
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=114.86 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.45 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.98
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.79 $\sigma_{m,d}$=4.65 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-789.21 T_z=924.67 M_y=378.54 T_y=-33.49 M_z=29.26 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=1.95 Sfr.=0.04

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-789.21 T_z=924.67 M_y=378.54 T_y=-33.49 M_z=29.26 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.79 $\sigma_{m,d}$=-4.49 Sfr.=0.01

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-789.21 T_z=924.67 M_y=378.54 T_y=-33.49 M_z=29.26 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-4.49 Sfr.=0.01

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-789.21 T_z=924.67 M_y=378.54 T_y=-33.49 M_z=29.26 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.79 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 19 SND Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=597.82 T_z=1321.70 M_y=1450.46 T_y=-134.71 M_z=158.07 M_x=-6.86
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
  L=114.86 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.26 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.31 $\sigma_{m,d}$=7.72 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 61 SLU Xl=1.09
  Sollecitazioni: N=-778.91 T_z=2442.09 M_y=-1455.30 T_y=-28.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=114.86 $\lambda_{rel,m}$=0.23 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=5.68 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-2669.91 T_z=2706.51 M_y=2135.27 T_y=-102.92 M_z=92.24 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=114.86 $\lambda_{rel,m}$=0.23 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-9.54 Sfr.=0.06

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 25 SLU
  Sollecitazioni: N=-2169.55
  [Par.] $M_{y,sx}$=-1868.08 $M_{y,dx}$=886.32 $M_{y,eq}$=1790.36
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-71.81 $M_{z,dx}$=-4.74 $M_{z,eq}$=41.19
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=114.86 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.26 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.13 $\sigma_{m,d}$=-7.53 Sfr.=0.06

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=1.15
  Sollecitazioni: N=713.89 T_z=1213.95 M_y=-1155.36 T_y=67.74 M_z=36.42 M_x=-6.18
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.37 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 13 SND Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-75.84 T_z=732.11 M_y=-141.92 T_y=-221.86 M_z=269.74 M_x=-13.46
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 19 SND Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=597.82 T_z=1321.70 M_y=1450.46 T_y=-134.71 M_z=158.07 M_x=-6.86
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.31 $\sigma_{m,d}$=7.72 Sfr.=0.04

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 49 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-2172.93 T_z=2952.87 M_y=1870.31 T_y=-102.49 M_z=92.10 M_x=-1.31
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=3.23 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 25 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-2169.55 T_z=2952.04 M_y=1868.08 T_y=-80.54 M_z=71.81 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=19.31
  Tensioni: τ_d=3.23 Sfr.=0.17

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-2669.91 T_z=2706.51 M_y=2135.27 T_y=-102.92 M_z=92.24 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.39 $\sigma_{m,d}$=-9.54 Sfr.=0.06

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-2669.91 T_z=2706.51 M_y=2135.27 T_y=-102.92 M_z=92.24 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-9.54 Sfr.=0.06

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-2669.91 T_z=2706.51 M_y=2135.27 T_y=-102.92 M_z=92.24 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.39 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/16205)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/27493)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/12153)

Asta n. 2062 (-2368 -2388) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=1.21
  Sollecitazioni: N=-687.09 T_z=171.94 M_y=-741.21 T_y=-2.71 M_z=-5.84 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=120.85 $\lambda_{rel,m}$=0.38 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=6.60 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
  Sollecitazioni: N=-701.44
  [Lin.] $M_{y,sx}$=469.51 $M_{y,dx}$=741.21 $M_{y,eq}$=-632.53
  [Lin.] $M_{z,sx}$=2.57 $M_{z,dx}$=-5.84 $M_{z,eq}$=-4.53
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=120.85 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.47 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.98
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.70 $\sigma_{m,d}$=5.62 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-701.44 T_z=277.71 M_y=-469.51 T_y=-2.71 M_z=-2.57 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=0.59 Sfr.=0.01

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.21
  Sollecitazioni: N=-687.09 T_z=171.94 M_y=-741.21 T_y=-2.71 M_z=-5.84 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.69 $\sigma_{m,d}$=-6.60 Sfr.=0.02

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.21
  Sollecitazioni: N=-687.09 T_z=171.94 M_y=-741.21 T_y=-2.71 M_z=-5.84 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=6.60 Sfr.=0.02

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-701.44 T_z=277.71 M_y=-469.51 T_y=-2.71 M_z=-2.57 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.70 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 7 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=790.37 T_z=650.18 M_y=-1163.00 T_y=-41.71 M_z=-48.28 M_x=-6.18

Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
L=120.85 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.28 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.41 $\sigma_{m,d}$=5.17 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 36 SLU Xl=0.81
Sollecitazioni: N=-1887.82 T_z=889.69 M_y=-1667.08 T_y=6.05 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=120.85 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=6.51 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 62 SLU Xl=1.21
Sollecitazioni: N=-1375.31 T_z=769.72 M_y=-2433.27 T_y=-2.41 M_z=-6.69 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=120.85 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=9.59 Sfr.=0.06

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 62 SLU
Sollecitazioni: N=-1393.96
[Lin.] $M_{y,sx}$=1420.01 $M_{y,dx}$=2433.27 $M_{y,eq}$=-2027.97
[Lin.] $M_{z,sx}$=3.78 $M_{z,dx}$=-6.69 $M_{z,eq}$=-5.53
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=120.85 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.28 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.73 $\sigma_{m,d}$=7.99 Sfr.=0.06

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=1.21
Sollecitazioni: N=804.72 T_z=544.42 M_y=-954.88 T_y=40.77 M_z=29.88 M_x=-6.18
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.42 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 13 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=11.93 T_z=494.85 M_y=-806.43 T_y=-90.80 M_z=72.66 M_x=-13.46
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 7 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=790.37 T_z=650.18 M_y=-1163.00 T_y=-41.71 M_z=-48.28 M_x=-6.18
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.41 $\sigma_{m,d}$=5.17 Sfr.=0.03

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 49 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1905.64 T_z=982.71 M_y=-911.06 T_y=-11.38 M_z=-5.32 M_x=-1.31
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=1.07 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 25 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1902.26 T_z=981.88 M_y=-912.50 T_y=-2.30 M_z=-4.74 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=19.31
Tensioni: τ_d=1.07 Sfr.=0.06

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 62 SLU Xl=1.21
Sollecitazioni: N=-1375.31 T_z=769.72 M_y=-2433.27 T_y=-2.41 M_z=-6.69 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.72 $\sigma_{m,d}$=-9.59 Sfr.=0.06

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=1.21
Sollecitazioni: N=-1375.31 T_z=769.72 M_y=-2433.27 T_y=-2.41 M_z=-6.69 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=9.59 Sfr.=0.06

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-2402.63 T_z=1054.56 M_y=-408.44 T_y=-2.21 M_z=-5.58 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.25 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 42 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/72409)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 55 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/110188)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 42 (teorica) $f_{z,G}$=0.00 (L/52798)

Asta n. 2062 (-2388 -2420) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-608.96 T_z=-404.07 M_y=-748.31 T_y=0.00 M_z=-5.84 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=120.85 $\lambda_{rel,m}$=0.38 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=6.66 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I

Sollecitazioni: N=-608.96
[Lin.] $M_{y,sx}$=748.31 $M_{y,dx}$=196.10 $M_{y,eq}$=-527.43
[Lin.] $M_{z,sx}$=5.84 $M_{z,dx}$=-5.97 $M_{z,eq}$=-5.92
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=120.85 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.47 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.98
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.61 $\sigma_{m,d}$=4.77 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=1.21
Sollecitazioni: N=-594.61 T_z=-509.83 M_y=-196.10 T_y=0.00 M_z=-5.97 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=1.07 Sfr.=0.02

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-608.96 T_z=-404.07 M_y=-748.31 T_y=0.00 M_z=-5.84 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.61 $\sigma_{m,d}$=-6.66 Sfr.=0.02

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-608.96 T_z=-404.07 M_y=-748.31 T_y=0.00 M_z=-5.84 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=6.66 Sfr.=0.02

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-608.96 T_z=-404.07 M_y=-748.31 T_y=0.00 M_z=-5.84 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.61 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 7 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=882.85 T_z=-801.12 M_y=-961.55 T_y=20.22 M_z=-42.88 M_x=-6.18
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
L=120.85 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.28 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.46 $\sigma_{m,d}$=4.31 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 10 SND Xl=0.89
Sollecitazioni: N=-1765.29 T_z=-819.71 M_y=-464.65 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=1.02
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=120.85 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=1.82 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1116.68 T_z=-1463.17 M_y=-2457.32 T_y=0.00 M_z=-6.69 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=120.85 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=9.69 Sfr.=0.06

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 25 SLU
Sollecitazioni: N=-1624.98
[Lin.] $M_{y,sx}$=2037.00 $M_{y,dx}$=670.27 $M_{y,eq}$=-1490.31
[Lin.] $M_{z,sx}$=7.52 $M_{z,dx}$=-7.44 $M_{z,eq}$=-7.49
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=120.85 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.28 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.85 $\sigma_{m,d}$=5.92 Sfr.=0.05

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=1.21
Sollecitazioni: N=897.20 T_z=-906.88 M_y=-445.45 T_y=-17.60 M_z=38.09 M_x=-6.18
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.47 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 13 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=104.41 T_z=-596.64 M_y=-852.30 T_y=33.57 M_z=58.38 M_x=-13.46
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 7 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=882.85 T_z=-801.12 M_y=-961.55 T_y=20.22 M_z=-42.88 M_x=-6.18
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.46 $\sigma_{m,d}$=4.31 Sfr.=0.03

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 49 SLU Xl=1.21
Sollecitazioni: N=-1609.71 T_z=-1198.88 M_y=-670.85 T_y=0.00 M_z=-19.77 M_x=-1.31
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=1.31 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 61 SLU Xl=1.21
Sollecitazioni: N=-372.46 T_z=-1628.16 M_y=-368.73 T_y=0.00 M_z=-7.77 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=1.78 Sfr.=0.08

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 62 SLU Xl=0.00

Sollecitazioni: N=-1116.68 T_z=-1463.17 M_y=-2457.32 T_y=0.00 M_z=-6.69 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.58 $\sigma_{m,d}$=-9.69 Sfr.=0.06

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1116.68 T_z=-1463.17 M_y=-2457.32 T_y=0.00 M_z=-6.69 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=9.69 Sfr.=0.06

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-2125.34 T_z=-663.25 M_y=-1617.74 T_y=0.00 M_z=-8.26 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.11 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/30534)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/55094)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.01 (L/22427)

Asta n. 2062 (-2420 2029) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 87 SLU I Xl=0.78
Sollecitazioni: N=-505.69 T_z=-1165.40 M_y=683.51 T_y=8.46 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=126.33 $\lambda_{rel,m}$=0.38 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-5.86 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=1.07
Sollecitazioni: N=-502.32 T_z=-1190.26 M_y=1018.04 T_y=8.46 M_z=3.05 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=126.33 $\lambda_{rel,m}$=0.38 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-8.86 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
Sollecitazioni: N=-514.96
[Par.] $M_{y,sx}$=200.02 $M_{y,dx}$=-1018.04 $M_{y,eq}$=791.74
[Lin.] $M_{z,sx}$=5.97 $M_{z,dx}$=3.05 $M_{z,eq}$=-2.39
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=126.33 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.49 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.98
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.52 $\sigma_{m,d}$=-6.89 Sfr.=0.03

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=1.07
Sollecitazioni: N=-502.32 T_z=-1190.26 M_y=1018.04 T_y=8.46 M_z=3.05 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=2.51 Sfr.=0.06

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.07
Sollecitazioni: N=-502.32 T_z=-1190.26 M_y=1018.04 T_y=8.46 M_z=3.05 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.50 $\sigma_{m,d}$=-8.86 Sfr.=0.03

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.07
Sollecitazioni: N=-502.32 T_z=-1190.26 M_y=1018.04 T_y=8.46 M_z=3.05 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-8.86 Sfr.=0.03

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-514.96 T_z=-1097.04 M_y=-200.02 T_y=8.46 M_z=-5.97 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.52 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 7 SND Xl=1.07
Sollecitazioni: N=989.49 T_z=-1587.31 M_y=1707.84 T_y=67.19 M_z=38.26 M_x=-6.18
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
L=126.33 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.52 $\sigma_{m,d}$=7.17 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 62 SLU Xl=1.07
Sollecitazioni: N=-817.44 T_z=-4002.91 M_y=3579.72 T_y=6.94 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=126.33 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-13.98 Sfr.=0.09

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 61 SLU Xl=1.07
Sollecitazioni: N=-165.96 T_z=-3706.78 M_y=3503.55 T_y=2.81 M_z=-4.78 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=126.33 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-13.75 Sfr.=0.09

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 62 SLU
  Sollecitazioni: N=-833.88
  [Par.] $M_{y,sx}$=619.11 $M_{y,dx}$=-3579.72 $M_{y,eq}$=2729.24
  [Lin.] $M_{z,sx}$=7.27 $M_{z,dx}$=0.12 $M_{z,eq}$=-4.31
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=126.33 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.43 $\sigma_{m,d}$=-10.72 Sfr.=0.07

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=1.07
  Sollecitazioni: N=989.49 T_z=-817.78 M_y=371.66 T_y=67.19 M_z=38.26 M_x=-6.18
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.52 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 13 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=198.41 T_z=-1289.61 M_y=-346.15 T_y=-93.27 M_z=81.22 M_x=-13.46
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 7 SND Xl=1.07
  Sollecitazioni: N=989.49 T_z=-1587.31 M_y=1707.84 T_y=67.19 M_z=38.26 M_x=-6.18
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.52 $\sigma_{m,d}$=7.17 Sfr.=0.04

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 49 SLU Xl=1.07
  Sollecitazioni: N=-1329.12 T_z=-3267.45 M_y=2733.17 T_y=30.49 M_z=12.70 M_x=-1.31
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=3.57 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.03

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=1.07
  Sollecitazioni: N=-817.44 T_z=-4002.91 M_y=3579.72 T_y=6.94 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=4.38 Sfr.=0.20

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 62 SLU Xl=1.07
  Sollecitazioni: N=-817.44 T_z=-4002.91 M_y=3579.72 T_y=6.94 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.43 $\sigma_{m,d}$=-13.98 Sfr.=0.09

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=1.07
  Sollecitazioni: N=-817.44 T_z=-4002.91 M_y=3579.72 T_y=6.94 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-13.98 Sfr.=0.09

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 74 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-1863.50 T_z=-1140.14 M_y=-586.48 T_y=22.13 M_z=-8.24 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.97 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/20491)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/34363)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/15091)

Asta n. 2062 (2029 -2477) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-1057.35 T_z=1124.30 M_y=1091.70 T_y=4.90 M_z=-11.31 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=115.37 $\lambda_{rel,m}$=0.37 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-9.84 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
  Sollecitazioni: N=-1057.35
  [Lin.] $M_{y,sx}$=-1091.70 $M_{y,dx}$=-57.37 $M_{y,eq}$=677.97
  [Lin.] $M_{z,sx}$=11.31 $M_{z,dx}$=-6.63 $M_{z,eq}$=-9.43
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=115.37 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.45 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.98
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.06 $\sigma_{m,d}$=-6.21 Sfr.=0.03

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-1057.35 T_z=1124.30 M_y=1091.70 T_y=4.90 M_z=-11.31 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=2.37 Sfr.=0.05

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-1057.35 T_z=1124.30 M_y=1091.70 T_y=4.90 M_z=-11.31 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70

Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.06 $\sigma_{m,d}$=-9.84 Sfr.=0.03

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-1057.35 T_z=1124.30 M_y=1091.70 T_y=4.90 M_z=-11.31 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-9.84 Sfr.=0.03

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-1057.35 T_z=1124.30 M_y=1091.70 T_y=4.90 M_z=-11.31 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.06 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 19 SND Xl=0.20
Sollecitazioni: N=847.79 T_z=1332.79 M_y=1585.94 T_y=53.68 M_z=-64.96 M_x=5.46
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
L=115.37 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.27 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.44 $\sigma_{m,d}$=7.04 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 35 SLU Xl=0.39
Sollecitazioni: N=-2033.43 T_z=2415.94 M_y=1879.09 T_y=-17.29 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=115.37 $\lambda_{rel,m}$=0.23 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-7.34 Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 25 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-2562.08 T_z=3269.78 M_y=3121.60 T_y=5.77 M_z=-20.70 M_x=1.24
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=115.37 $\lambda_{rel,m}$=0.23 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-12.46 Sfr.=0.09

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 62 SLU
Sollecitazioni: N=-2210.21
[Par.] $M_{y,sx}$=-3323.32 $M_{y,dx}$=174.37 $M_{y,eq}$=2492.49
[Lin.] $M_{z,sx}$=14.30 $M_{z,dx}$=-16.27 $M_{z,eq}$=-15.48
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=115.37 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.27 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.15 $\sigma_{m,d}$=-9.94 Sfr.=0.07

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=1.15
Sollecitazioni: N=1006.60 T_z=832.19 M_y=-237.67 T_y=-43.88 M_z=41.49 M_x=5.10
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.52 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 13 SND Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-78.25 T_z=1024.69 M_y=853.99 T_y=-73.51 M_z=89.88 M_x=8.88
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 19 SND Xl=0.20
Sollecitazioni: N=847.79 T_z=1332.79 M_y=1585.94 T_y=53.68 M_z=-64.96 M_x=5.46
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.44 $\sigma_{m,d}$=7.04 Sfr.=0.04

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 62 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-2210.21 T_z=3714.91 M_y=3323.32 T_y=-2.06 M_z=-14.30 M_x=1.37
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=4.06 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.03

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-2210.21 T_z=3714.91 M_y=3323.32 T_y=-2.06 M_z=-14.30 M_x=1.37
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=4.06 Sfr.=0.19

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 25 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-2562.08 T_z=3269.78 M_y=3121.60 T_y=5.77 M_z=-20.70 M_x=1.24
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.33 $\sigma_{m,d}$=-12.46 Sfr.=0.09

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 25 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-2562.08 T_z=3269.78 M_y=3121.60 T_y=5.77 M_z=-20.70 M_x=1.24
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-12.46 Sfr.=0.09

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-2903.02 T_z=2823.53 M_y=2917.34 T_y=13.63 M_z=-27.19 M_x=1.10
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.51 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/11516)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/21204)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/8437)

Asta n. 2062 (-2477 -2518) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 87 SLU I Xl=0.81
  Sollecitazioni: N=-959.82 T_z=405.34 M_y=-292.61 T_y=8.85 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=120.85 $\lambda_{rel,m}$=0.38 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=2.51 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=1.21
  Sollecitazioni: N=-955.03 T_z=370.08 M_y=-448.79 T_y=8.85 M_z=4.07 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=120.85 $\lambda_{rel,m}$=0.38 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=4.02 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
  Sollecitazioni: N=-969.38
  [Par.] $M_{y,sx}$=-62.36 $M_{y,dx}$=448.79 $M_{y,eq}$=-336.60
  [Lin.] $M_{z,sx}$=6.63 $M_{z,dx}$=4.07 $M_{z,eq}$=-2.65
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=120.85 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.47 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.98
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.97 $\sigma_{m,d}$=3.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-969.38 T_z=475.85 M_y=62.36 T_y=8.85 M_z=-6.63 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=1.00 Sfr.=0.02

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.21
  Sollecitazioni: N=-955.03 T_z=370.08 M_y=-448.79 T_y=8.85 M_z=4.07 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.96 $\sigma_{m,d}$=-4.02 Sfr.=0.01

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.21
  Sollecitazioni: N=-955.03 T_z=370.08 M_y=-448.79 T_y=8.85 M_z=4.07 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=4.02 Sfr.=0.01

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-969.38 T_z=475.85 M_y=62.36 T_y=8.85 M_z=-6.63 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.97 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 7 SND Xl=1.21
  Sollecitazioni: N=1097.57 T_z=563.70 M_y=-491.90 T_y=34.31 M_z=46.87 M_x=5.10
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
  L=120.85 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.28 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.57 $\sigma_{m,d}$=2.53 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 62 SLU Xl=0.97
  Sollecitazioni: N=-1927.43 T_z=1311.48 M_y=-1478.22 T_y=16.58 M_z=0.00 M_x=1.37
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=120.85 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=5.77 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 62 SLU Xl=1.21
  Sollecitazioni: N=-1923.70 T_z=1283.98 M_y=-1791.88 T_y=16.58 M_z=3.77 M_x=1.37
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=120.85 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=7.05 Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 25 SLU
  Sollecitazioni: N=-2294.23
  [Par.] $M_{y,sx}$=-64.02 $M_{y,dx}$=1418.17 $M_{y,eq}$=-1063.63
  [Lin.] $M_{z,sx}$=15.18 $M_{z,dx}$=4.62 $M_{z,eq}$=-7.26
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=120.85 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.28 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.19 $\sigma_{m,d}$=4.25 Sfr.=0.04

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=1.21
  Sollecitazioni: N=1097.57 T_z=563.70 M_y=-491.90 T_y=34.31 M_z=46.87 M_x=5.10
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.57 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 13 SND Xl=0.00

Sollecitazioni: N=9.71 T_z=376.24 M_y=-80.14 T_y=-44.10 M_z=67.36 M_x=8.88
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 7 SND Xl=1.21
Sollecitazioni: N=1097.57 T_z=563.70 M_y=-491.90 T_y=34.31 M_z=46.87 M_x=5.10
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.57 $\sigma_{m,d}$=2.53 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 25 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-2294.23 T_z=1295.23 M_y=64.02 T_y=16.38 M_z=-15.18 M_x=1.24
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=1.42 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 25 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-2294.23 T_z=1295.23 M_y=64.02 T_y=16.38 M_z=-15.18 M_x=1.24
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=19.31
Tensioni: τ_d=1.42 Sfr.=0.07

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 62 SLU Xl=1.21
Sollecitazioni: N=-1923.70 T_z=1283.98 M_y=-1791.88 T_y=16.58 M_z=3.77 M_x=1.37
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.00 $\sigma_{m,d}$=-7.05 Sfr.=0.05

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=1.21
Sollecitazioni: N=-1923.70 T_z=1283.98 M_y=-1791.88 T_y=16.58 M_z=3.77 M_x=1.37
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=7.05 Sfr.=0.05

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-2635.16 T_z=1167.88 M_y=283.69 T_y=16.25 M_z=-14.16 M_x=1.10
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.37 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/90513)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.00 (L/158399)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/65828)

Asta n. 2062 (-2518 -2535) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-876.89 T_z=-205.92 M_y=-441.91 T_y=1.86 M_z=4.07 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=120.84 $\lambda_{rel,m}$=0.38 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=3.96 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
Sollecitazioni: N=-876.89
[Par.] $M_{y,sx}$=441.91 $M_{y,dx}$=129.16 $M_{y,eq}$=-371.19
[Lin.] $M_{z,sx}$=-4.07 $M_{z,dx}$=6.32 $M_{z,eq}$=5.42
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=120.84 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.47 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.98
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.88 $\sigma_{m,d}$=3.41 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=1.21
Sollecitazioni: N=-862.55 T_z=-311.68 M_y=-129.16 T_y=1.86 M_z=6.32 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=0.66 Sfr.=0.02

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-876.89 T_z=-205.92 M_y=-441.91 T_y=1.86 M_z=4.07 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.88 $\sigma_{m,d}$=-3.96 Sfr.=0.01

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-876.89 T_z=-205.92 M_y=-441.91 T_y=1.86 M_z=4.07 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=3.96 Sfr.=0.01

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-876.89 T_z=-205.92 M_y=-441.91 T_y=1.86 M_z=4.07 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.88 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 7 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=1175.70 T_z=-414.42 M_y=-485.35 T_y=25.65 M_z=46.87 M_x=5.10
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66

L=120.84 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.28 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.61 $\sigma_{m,d}$=2.51 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 36 SLU Xl=0.32
Sollecitazioni: N=-2009.04 T_z=-785.69 M_y=-1150.76 T_y=4.99 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=120.84 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=4.50 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1665.06 T_z=-948.89 M_y=-1768.51 T_y=3.18 M_z=3.77 M_x=1.37
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=120.84 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=6.96 Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 62 SLU
Sollecitazioni: N=-1665.06
[Lin.] $M_{y,sx}$=1768.51 $M_{y,dx}$=538.75 $M_{y,eq}$=-1276.61
[Lin.] $M_{z,sx}$=-3.77 $M_{z,dx}$=7.60 $M_{z,eq}$=6.07
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=120.84 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.28 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.87 $\sigma_{m,d}$=5.07 Sfr.=0.04

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=1.21
Sollecitazioni: N=1190.05 T_z=-520.18 M_y=-320.86 T_y=25.65 M_z=44.32 M_x=5.10
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.62 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 13 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=102.20 T_z=-305.54 M_y=-464.55 T_y=49.76 M_z=49.31 M_x=8.88
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 7 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=1175.70 T_z=-414.42 M_y=-485.35 T_y=25.65 M_z=46.87 M_x=5.10
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.61 $\sigma_{m,d}$=2.51 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 62 SLU Xl=1.21
Sollecitazioni: N=-1646.41 T_z=-1086.38 M_y=-538.75 T_y=3.18 M_z=7.60 M_x=1.37
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=1.19 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=1.21
Sollecitazioni: N=-1646.41 T_z=-1086.38 M_y=-538.75 T_y=3.18 M_z=7.60 M_x=1.37
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=1.19 Sfr.=0.05

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1665.06 T_z=-948.89 M_y=-1768.51 T_y=3.18 M_z=3.77 M_x=1.37
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.87 $\sigma_{m,d}$=-6.96 Sfr.=0.05

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1665.06 T_z=-948.89 M_y=-1768.51 T_y=3.18 M_z=3.77 M_x=1.37
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=6.96 Sfr.=0.05

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 19 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-2929.49 T_z=-399.55 M_y=-484.35 T_y=26.48 M_z=40.97 M_x=5.46
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.53 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/44854)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.00 (L/68494)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/34716)

Asta n. 2062 (-2535 2048) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 87 SLU I Xl=1.08
Sollecitazioni: N=-769.65 T_z=-996.52 M_y=902.42 T_y=-6.35 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=127.84 $\lambda_{rel,m}$=0.39 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-7.74 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=0.79
Sollecitazioni: N=-773.07 T_z=-971.31 M_y=619.00 T_y=-6.35 M_z=1.29 M_x=0.00

Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=127.84 $\lambda_{rel,m}$=0.39 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-5.36 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
Sollecitazioni: N=-782.48
[Par.] $M_{y,sx}$=122.96 $M_{y,dx}$=-902.42 $M_{y,eq}$=676.82
[Lin.] $M_{z,sx}$=-6.32 $M_{z,dx}$=-0.54 $M_{z,eq}$=3.57
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=127.84 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.50 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.78 $\sigma_{m,d}$=-5.95 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=1.08
Sollecitazioni: N=-769.65 T_z=-996.52 M_y=902.42 T_y=-6.35 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=2.10 Sfr.=0.05

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.08
Sollecitazioni: N=-769.65 T_z=-996.52 M_y=902.42 T_y=-6.35 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.77 $\sigma_{m,d}$=-7.74 Sfr.=0.03

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.08
Sollecitazioni: N=-769.65 T_z=-996.52 M_y=902.42 T_y=-6.35 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-7.74 Sfr.=0.03

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-782.48 T_z=-901.99 M_y=-122.96 T_y=-6.35 M_z=6.32 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.78 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 7 SND Xl=1.08
Sollecitazioni: N=1282.95 T_z=-1205.02 M_y=1335.81 T_y=-88.75 M_z=-108.80 M_x=5.10
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
L=127.84 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.67 $\sigma_{m,d}$=6.63 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 26 SLU Xl=0.86
Sollecitazioni: N=-1601.38 T_z=-2653.88 M_y=1900.63 T_y=-12.25 M_z=0.00 M_x=1.25
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=127.84 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-7.42 Sfr.=0.06

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 62 SLU Xl=1.08
Sollecitazioni: N=-1364.05 T_z=-3503.66 M_y=3200.24 T_y=5.58 M_z=13.63 M_x=1.37
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=127.84 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-12.68 Sfr.=0.08

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 62 SLU
Sollecitazioni: N=-1380.73
[Par.] $M_{y,sx}$=518.02 $M_{y,dx}$=-3200.24 $M_{y,eq}$=2416.87
[Lin.] $M_{z,sx}$=-7.60 $M_{z,dx}$=13.63 $M_{z,eq}$=11.22
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=127.84 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.72 $\sigma_{m,d}$=-9.59 Sfr.=0.07

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=1.08
Sollecitazioni: N=1282.95 T_z=-802.89 M_y=502.05 T_y=65.01 M_z=100.69 M_x=5.10
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.67 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 13 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=196.62 T_z=-1001.60 M_y=-237.90 T_y=-142.14 M_z=61.45 M_x=8.88
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 7 SND Xl=1.08
Sollecitazioni: N=1282.95 T_z=-1205.02 M_y=1335.81 T_y=-88.75 M_z=-108.80 M_x=5.10
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.67 $\sigma_{m,d}$=6.63 Sfr.=0.04

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 62 SLU Xl=1.08
Sollecitazioni: N=-1364.05 T_z=-3503.66 M_y=3200.24 T_y=5.58 M_z=13.63 M_x=1.37
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=3.83 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.03

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=1.08

Sollecitazioni: N=-1364.05 T_z=-3503.66 M_y=3200.24 T_y=5.58 M_z=13.63 M_x=1.37
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=3.83 Sfr.=0.18

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 62 SLU Xl=1.08
Sollecitazioni: N=-1364.05 T_z=-3503.66 M_y=3200.24 T_y=5.58 M_z=13.63 M_x=1.37
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.71 $\sigma_{m,d}$=-12.68 Sfr.=0.08

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=1.08
Sollecitazioni: N=-1364.05 T_z=-3503.66 M_y=3200.24 T_y=5.58 M_z=13.63 M_x=1.37
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-12.68 Sfr.=0.08

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 19 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-2835.07 T_z=-1095.62 M_y=-331.14 T_y=-77.71 M_z=39.43 M_x=5.46
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.48 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/22318)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/37755)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/16905)

Asta n. 2062 (2048 -2562) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-674.51 T_z=1211.98 M_y=1088.67 T_y=-1.50 M_z=4.72 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=147.79 $\lambda_{rel,m}$=0.41 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-9.53 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
Sollecitazioni: N=-674.51
[Par.] $M_{y,sx}$=-1088.67 $M_{y,dx}$=390.71 $M_{y,eq}$=961.60
[Lin.] $M_{z,sx}$=-4.72 $M_{z,dx}$=2.80 $M_{z,eq}$=3.95
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=147.79 $\lambda_{rel,y}$=0.12 $\lambda_{rel,z}$=0.57 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.96
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.68 $\sigma_{m,d}$=-8.41 Sfr.=0.03

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-674.51 T_z=1211.98 M_y=1088.67 T_y=-1.50 M_z=4.72 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=2.55 Sfr.=0.06

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-674.51 T_z=1211.98 M_y=1088.67 T_y=-1.50 M_z=4.72 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.68 $\sigma_{m,d}$=-9.53 Sfr.=0.03

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-674.51 T_z=1211.98 M_y=1088.67 T_y=-1.50 M_z=4.72 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-9.53 Sfr.=0.03

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-674.51 T_z=1211.98 M_y=1088.67 T_y=-1.50 M_z=4.72 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.68 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 1 SND Xl=0.20
Sollecitazioni: N=278.14 T_z=1297.03 M_y=1122.44 T_y=-408.45 M_z=479.48 M_x=33.92
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
L=147.79 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.34 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.14 $\sigma_{m,d}$=10.63 Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 62 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-2311.72 T_z=3914.98 M_y=3697.72 T_y=6.51 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=147.79 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-14.44 Sfr.=0.10

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 25 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-2353.98 T_z=3701.90 M_y=3658.95 T_y=-6.89 M_z=15.34 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=147.79 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-14.49 Sfr.=0.11

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 25 SLU
  Sollecitazioni: N=-2353.98
  [Par.] $M_{y,sx}$=-3658.95 $M_{y,dx}$=985.43 $M_{y,eq}$=3018.85
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-15.34 $M_{z,dx}$=6.53 $M_{z,eq}$=11.81
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=147.79 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.34 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.23 $\sigma_{m,d}$=-11.95 Sfr.=0.10

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=1.48
  Sollecitazioni: N=1074.20 T_z=1251.51 M_y=-570.22 T_y=-202.18 M_z=26.09 M_x=19.27
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.56 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 13 SND Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=149.50 T_z=1126.93 M_y=1054.89 T_y=-409.49 M_z=480.58 M_x=34.11
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 1 SND Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=278.14 T_z=1297.03 M_y=1122.44 T_y=-408.45 M_z=479.48 M_x=33.92
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.14 $\sigma_{m,d}$=10.63 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 49 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-2359.00 T_z=3702.09 M_y=3660.74 T_y=-27.27 M_z=40.22 M_x=-1.13
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=4.05 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.03

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 25 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-2353.98 T_z=3701.90 M_y=3658.95 T_y=-6.89 M_z=15.34 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=19.31
  Tensioni: τ_d=4.05 Sfr.=0.21

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 25 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-2353.98 T_z=3701.90 M_y=3658.95 T_y=-6.89 M_z=15.34 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.23 $\sigma_{m,d}$=-14.49 Sfr.=0.11

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 25 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-2353.98 T_z=3701.90 M_y=3658.95 T_y=-6.89 M_z=15.34 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-14.49 Sfr.=0.11

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 25 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-2353.98 T_z=3701.90 M_y=3658.95 T_y=-6.89 M_z=15.34 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.23 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/11823)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/20886)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/8756)

Asta n. 2062 (-2562 -2577) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=1.64
  Sollecitazioni: N=-542.27 T_z=237.06 M_y=-896.30 T_y=0.00 M_z=3.82 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=164.03 $\lambda_{rel,m}$=0.44 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=7.85 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
  Sollecitazioni: N=-561.74
  [Lin.] $M_{y,sx}$=389.69 $M_{y,dx}$=896.30 $M_{y,eq}$=-693.66
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-2.80 $M_{z,dx}$=3.82 $M_{z,eq}$=3.41
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=164.03 $\lambda_{rel,y}$=0.13 $\lambda_{rel,z}$=0.64 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.95
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.56 $\sigma_{m,d}$=6.09 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-561.74 T_z=380.62 M_y=-389.69 T_y=0.00 M_z=2.80 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=0.80 Sfr.=0.02

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.64
  Sollecitazioni: N=-542.27 T_z=237.06 M_y=-896.30 T_y=0.00 M_z=3.82 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.54 $\sigma_{m,d}$=-7.85 Sfr.=0.03

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.64
  Sollecitazioni: N=-542.27 T_z=237.06 M_y=-896.30 T_y=0.00 M_z=3.82 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=7.85 Sfr.=0.03

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-561.74 T_z=380.62 M_y=-389.69 T_y=0.00 M_z=2.80 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.56 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 7 SND Xl=1.64
  Sollecitazioni: N=1103.29 T_z=376.75 M_y=-1303.51 T_y=66.78 M_z=133.15 M_x=19.27
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
  L=164.03 $\lambda_{rel,y}$=0.11 $\lambda_{rel,z}$=0.38 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.57 $\sigma_{m,d}$=6.83 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 49 SLU Xl=1.09
  Sollecitazioni: N=-1992.89 T_z=1003.14 M_y=-2145.69 T_y=-5.48 M_z=0.00 M_x=-1.13
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=164.03 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=8.38 Sfr.=0.06

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 25 SLU Xl=1.64
  Sollecitazioni: N=-1979.43 T_z=940.75 M_y=-2678.43 T_y=0.00 M_z=4.91 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=164.03 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=10.53 Sfr.=0.08

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 25 SLU
  Sollecitazioni: N=-2004.75
  [Lin.] $M_{y,sx}$=982.21 $M_{y,dx}$=2678.43 $M_{y,eq}$=-1999.94
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-6.53 $M_{z,dx}$=4.91 $M_{z,eq}$=5.88
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=164.03 $\lambda_{rel,y}$=0.11 $\lambda_{rel,z}$=0.38 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.04 $\sigma_{m,d}$=7.89 Sfr.=0.07

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=1.64
  Sollecitazioni: N=1103.29 T_z=376.75 M_y=-1303.51 T_y=66.78 M_z=133.15 M_x=19.27
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.57 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 13 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=215.04 T_z=443.29 M_y=-478.05 T_y=117.66 M_z=51.54 M_x=34.11
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 7 SND Xl=1.64
  Sollecitazioni: N=1103.29 T_z=376.75 M_y=-1303.51 T_y=66.78 M_z=133.15 M_x=19.27
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.57 $\sigma_{m,d}$=6.83 Sfr.=0.04

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 36 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-2000.80 T_z=1127.08 M_y=-983.72 T_y=3.61 M_z=7.51 M_x=1.55
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=1.23 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-2037.85 T_z=1336.38 M_y=-749.43 T_y=0.00 M_z=4.94 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=1.46 Sfr.=0.07

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 25 SLU Xl=1.64
  Sollecitazioni: N=-1979.43 T_z=940.75 M_y=-2678.43 T_y=0.00 M_z=4.91 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.03 $\sigma_{m,d}$=-10.53 Sfr.=0.08

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 25 SLU Xl=1.64
  Sollecitazioni: N=-1979.43 T_z=940.75 M_y=-2678.43 T_y=0.00 M_z=4.91 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=10.53 Sfr.=0.08

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 25 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-2004.75 T_z=1127.38 M_y=-982.21 T_y=0.00 M_z=6.53 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.04 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.00 (L/60352)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.00 (L/118623)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.00 (L/43000)

Asta n. 2063 (123 -2277) Trave 24x32 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 87 SLU I Xl=0.58
  Sollecitazioni: N=-51.35 T_z=121.26 M_y=0.00 T_y=3.37 M_z=4.56 M_x=-2.36
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=148.46 $\lambda_{rel,m}$=0.23 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-0.61 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=1.48
  Sollecitazioni: N=-46.92 T_z=89.79 M_y=-94.84 T_y=3.37 M_z=7.58 M_x=-2.36
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=148.46 $\lambda_{rel,m}$=0.23 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=9.15 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
  Sollecitazioni: N=-53.56
  [Par.] $M_{y,sx}$=-58.18 $M_{y,dx}$=94.84 $M_{y,eq}$=-94.84
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-3.04 $M_{z,dx}$=7.58 $M_{z,eq}$=5.77
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=148.46 $\lambda_{rel,y}$=0.37 $\lambda_{rel,z}$=0.58 $K_{c,y}$=0.99 $K_{c,z}$=0.96
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.17 $\sigma_{m,d}$=8.90 Sfr.=0.03

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=-53.56 T_z=137.00 M_y=58.18 T_y=3.37 M_z=3.04 M_x=-2.36
  Resistenze: K_{fi}=1.25
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=-53.56 T_z=137.00 M_y=58.18 T_y=3.37 M_z=3.04 M_x=-2.36
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=0.91 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=-53.56 T_z=137.00 M_y=58.18 T_y=3.37 M_z=3.04 M_x=-2.36
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=0.91 Sfr.=0.02

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.48
  Sollecitazioni: N=-46.92 T_z=89.79 M_y=-94.84 T_y=3.37 M_z=7.58 M_x=-2.36
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.15 $\sigma_{m,d}$=-9.15 Sfr.=0.03

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.48
  Sollecitazioni: N=-46.92 T_z=89.79 M_y=-94.84 T_y=3.37 M_z=7.58 M_x=-2.36
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=9.15 Sfr.=0.03

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=-53.56 T_z=137.00 M_y=58.18 T_y=3.37 M_z=3.04 M_x=-2.36
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.17 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 19 SND Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=67.68 T_z=355.47 M_y=263.67 T_y=18.44 M_z=12.40 M_x=-3.70
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
  L=148.46 $\lambda_{rel,y}$=0.26 $\lambda_{rel,z}$=0.34 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.09 $\sigma_{m,d}$=6.84 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 22 SND Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=-168.22 T_z=320.99 M_y=231.22 T_y=1.80 M_z=0.00 M_x=-2.64
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=148.46 $\lambda_{rel,m}$=0.17 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-5.65 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 74 SLU Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=-329.92 T_z=560.38 M_y=430.91 T_y=6.88 M_z=7.73 M_x=-4.26
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=148.46 $\lambda_{rel,m}$=0.17 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-10.77 Sfr.=0.07

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 74 SLU
  Sollecitazioni: N=-329.92
  [Par.] $M_{y,sx}$=-430.91 $M_{y,dx}$=283.88 $M_{y,eq}$=430.91
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-7.73 $M_{z,dx}$=17.02 $M_{z,eq}$=13.31
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70

L=148.46 $\lambda_{rel,y}$=0.26 $\lambda_{rel,z}$=0.34 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.43 $\sigma_{m,d}$=-10.95 Sfr.=0.08

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=1.48
Sollecitazioni: N=88.85 T_z=288.88 M_y=-176.26 T_y=15.39 M_z=15.97 M_x=-3.81
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.12 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 25 SLU Xl=0.14
Sollecitazioni: N=-203.25 T_z=451.33 M_y=232.29 T_y=5.13 M_z=6.16 M_x=-6.48
Resistenze: K_{mod}=0.80
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 19 SND Xl=0.14
Sollecitazioni: N=67.68 T_z=355.47 M_y=263.67 T_y=18.44 M_z=12.40 M_x=-3.70
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.09 $\sigma_{m,d}$=6.84 Sfr.=0.04

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU Xl=0.14
Sollecitazioni: N=-316.97 T_z=593.59 M_y=395.67 T_y=6.35 M_z=7.68 M_x=-6.08
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=1.62 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=0.14
Sollecitazioni: N=-316.97 T_z=593.59 M_y=395.67 T_y=6.35 M_z=7.68 M_x=-6.08
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=1.62 Sfr.=0.07

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 74 SLU Xl=0.14
Sollecitazioni: N=-329.92 T_z=560.38 M_y=430.91 T_y=6.88 M_z=7.73 M_x=-4.26
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.43 $\sigma_{m,d}$=-10.77 Sfr.=0.07

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 74 SLU Xl=0.14
Sollecitazioni: N=-329.92 T_z=560.38 M_y=430.91 T_y=6.88 M_z=7.73 M_x=-4.26
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-10.77 Sfr.=0.07

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 74 SLU Xl=0.14
Sollecitazioni: N=-329.92 T_z=560.38 M_y=430.91 T_y=6.88 M_z=7.73 M_x=-4.26
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.43 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 55 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/24501)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 55 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/26952)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 55 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/22730)

Asta n. 2063 (-2277 141) Trave 24x32 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=6.96 T_z=-304.04 M_y=-95.31 T_y=-54.94 M_z=7.57 M_x=-2.40
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=47.88 $\lambda_{rel,y}$=0.12 $\lambda_{rel,z}$=0.19 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 $\sigma_{m,d}$=9.19 Sfr.=0.03

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=0.34
Sollecitazioni: N=8.59 T_z=-316.06 M_y=11.11 T_y=-54.94 M_z=-11.28 M_x=-2.40
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.03 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=6.96 T_z=-304.04 M_y=-95.31 T_y=-54.94 M_z=7.57 M_x=-2.40
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=6.96 T_z=-304.04 M_y=-95.31 T_y=-54.94 M_z=7.57 M_x=-2.40
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 $\sigma_{m,d}$=9.19 Sfr.=0.03

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=0.34
Sollecitazioni: N=8.59 T_z=-316.06 M_y=11.11 T_y=-54.94 M_z=-11.28 M_x=-2.40
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=2.14 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.34
Sollecitazioni: N=8.59 T_z=-316.06 M_y=11.11 T_y=-54.94 M_z=-11.28 M_x=-2.40

Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=2.14 Sfr.=0.05

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=6.96 T_z=-304.04 M_y=-95.31 T_y=-54.94 M_z=7.57 M_x=-2.40
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=9.19 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=102.17 T_z=-1326.06 M_y=-306.93 T_y=-78.28 M_z=10.15 M_x=-6.89
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=47.88 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.11 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.13 $\sigma_{m,d}$=7.82 Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 74 SLU Xl=0.16
Sollecitazioni: N=-187.09 T_z=-76.09 M_y=-273.81 T_y=-100.83 M_z=0.00 M_x=-4.34
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=47.88 $\lambda_{rel,m}$=0.09 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=6.68 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 25 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-10.97 T_z=-949.11 M_y=-336.29 T_y=-89.79 M_z=13.05 M_x=-6.54
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=47.88 $\lambda_{rel,m}$=0.09 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=8.64 Sfr.=0.06

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU
Sollecitazioni: N=-123.51
[Lin.] $M_{y,sx}$=365.32 $M_{y,dx}$=165.97 $M_{y,eq}$=-285.58
[Lin.] $M_{z,sx}$=-16.22 $M_{z,dx}$=-18.32 $M_{z,eq}$=-7.33
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=47.88 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.11 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.16 $\sigma_{m,d}$=7.21 Sfr.=0.05

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 61 SLU Xl=0.34
Sollecitazioni: N=190.18 T_z=-1339.58 M_y=269.02 T_y=-63.59 M_z=-14.93 M_x=-5.56
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.25 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 25 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-10.97 T_z=-949.11 M_y=-336.29 T_y=-89.79 M_z=13.05 M_x=-6.54
Resistenze: K_{mod}=0.80
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=102.17 T_z=-1326.06 M_y=-306.93 T_y=-78.28 M_z=10.15 M_x=-6.89
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.13 $\sigma_{m,d}$=7.82 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 62 SLU Xl=0.34
Sollecitazioni: N=104.29 T_z=-1341.68 M_y=150.92 T_y=-78.28 M_z=-16.71 M_x=-6.89
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=3.67 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.03

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=0.34
Sollecitazioni: N=104.29 T_z=-1341.68 M_y=150.92 T_y=-78.28 M_z=-16.71 M_x=-6.89
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=3.67 Sfr.=0.17

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 25 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-10.97 T_z=-949.11 M_y=-336.29 T_y=-89.79 M_z=13.05 M_x=-6.54
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 $\sigma_{m,d}$=-8.64 Sfr.=0.06

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 25 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-10.97 T_z=-949.11 M_y=-336.29 T_y=-89.79 M_z=13.05 M_x=-6.54
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=8.64 Sfr.=0.06

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 74 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-188.08 T_z=-68.81 M_y=-285.42 T_y=-100.83 M_z=17.00 M_x=-4.34
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.24 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 42 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/16937)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 42 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/23994)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 42 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/13977)

Asta n. 2063 (141 -2300) Trave 24x32 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 87 SLU I Xl=1.05
  Sollecitazioni: N=-60.05 T_z=68.72 M_y=-5.41 T_y=15.64 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=151.18 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=0.46 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=-64.40 T_z=100.83 M_y=72.37 T_y=15.64 M_z=-14.20 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=151.18 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-8.11 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
  Sollecitazioni: N=-64.40
  [Par.] $M_{y,sx}$=-72.37 $M_{y,dx}$=33.25 $M_{y,eq}$=68.66
  [Lin.] $M_{z,sx}$=14.20 $M_{z,dx}$=7.33 $M_{z,eq}$=-5.68
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=151.18 $\lambda_{rel,y}$=0.38 $\lambda_{rel,z}$=0.59 $K_{c,y}$=0.99 $K_{c,z}$=0.96
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.20 $\sigma_{m,d}$=-6.65 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=-64.40 T_z=100.83 M_y=72.37 T_y=15.64 M_z=-14.20 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=0.68 Sfr.=0.02

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=-64.40 T_z=100.83 M_y=72.37 T_y=15.64 M_z=-14.20 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.20 $\sigma_{m,d}$=-8.11 Sfr.=0.03

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=-64.40 T_z=100.83 M_y=72.37 T_y=15.64 M_z=-14.20 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-8.11 Sfr.=0.03

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=-64.40 T_z=100.83 M_y=72.37 T_y=15.64 M_z=-14.20 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.20 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 61 SLU Xl=1.51
  Sollecitazioni: N=160.56 T_z=196.50 M_y=-261.33 T_y=22.83 M_z=13.63 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=151.18 $\lambda_{rel,y}$=0.26 $\lambda_{rel,z}$=0.35 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.21 $\sigma_{m,d}$=6.82 Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 63 SLU Xl=0.96
  Sollecitazioni: N=-24.03 T_z=270.38 M_y=-107.69 T_y=26.46 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=151.18 $\lambda_{rel,m}$=0.17 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=2.63 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=-451.80 T_z=318.39 M_y=284.23 T_y=29.98 M_z=-25.60 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=151.18 $\lambda_{rel,m}$=0.17 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-7.77 Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU
  Sollecitazioni: N=-451.80
  [Par.] $M_{y,sx}$=-284.23 $M_{y,dx}$=110.87 $M_{y,eq}$=256.81
  [Lin.] $M_{z,sx}$=25.60 $M_{z,dx}$=15.66 $M_{z,eq}$=-10.24
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=151.18 $\lambda_{rel,y}$=0.26 $\lambda_{rel,z}$=0.35 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.59 $\sigma_{m,d}$=-6.60 Sfr.=0.05

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 61 SLU Xl=1.51
  Sollecitazioni: N=160.56 T_z=196.50 M_y=-261.33 T_y=22.83 M_z=13.63 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.21 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 13 SND Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=22.00 T_z=85.16 M_y=27.67 T_y=-17.42 M_z=27.95 M_x=-15.94
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 61 SLU Xl=1.51
  Sollecitazioni: N=160.56 T_z=196.50 M_y=-261.33 T_y=22.83 M_z=13.63 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.21 $\sigma_{m,d}$=6.82 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 49 SLU Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=-257.49 T_z=330.44 M_y=218.83 T_y=36.66 M_z=-31.87 M_x=-1.13
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=0.91 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 25 SLU Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=-256.30 T_z=330.20 M_y=218.29 T_y=28.70 M_z=-23.70 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=19.31
  Tensioni: τ_d=0.91 Sfr.=0.05

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=-451.80 T_z=318.39 M_y=284.23 T_y=29.98 M_z=-25.60 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.59 $\sigma_{m,d}$=-7.77 Sfr.=0.05

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=-451.80 T_z=318.39 M_y=284.23 T_y=29.98 M_z=-25.60 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-7.77 Sfr.=0.05

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 74 SLU Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=-501.43 T_z=220.03 M_y=272.58 T_y=27.35 M_z=-24.85 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.65 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 55 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/29755)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 55 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/41529)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 55 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/24356)

Asta n. 2063 (-2300 2021) Trave 24x32 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=1.37
  Sollecitazioni: N=51.46 T_z=-753.47 M_y=967.43 T_y=-8.69 M_z=-4.61 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
  L=157.16 $\lambda_{rel,y}$=0.39 $\lambda_{rel,z}$=0.61 $K_{c,y}$=0.99 $K_{c,z}$=0.95
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.16 $\sigma_{m,d}$=83.56 Sfr.=0.30

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=1.37
  Sollecitazioni: N=51.46 T_z=-753.47 M_y=967.43 T_y=-8.69 M_z=-4.61 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.16 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.37
  Sollecitazioni: N=51.46 T_z=-753.47 M_y=967.43 T_y=-8.69 M_z=-4.61 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.16 $\sigma_{m,d}$=83.56 Sfr.=0.28

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=1.37
  Sollecitazioni: N=51.46 T_z=-753.47 M_y=967.43 T_y=-8.69 M_z=-4.61 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=5.02 Sfr.=0.11

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.37
  Sollecitazioni: N=51.46 T_z=-753.47 M_y=967.43 T_y=-8.69 M_z=-4.61 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-83.56 Sfr.=0.28

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 62 SLU Xl=1.37
  Sollecitazioni: N=305.94 T_z=-2800.69 M_y=3524.07 T_y=-20.44 M_z=-11.91 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=157.16 $\lambda_{rel,y}$=0.27 $\lambda_{rel,z}$=0.36 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.40 $\sigma_{m,d}$=86.42 Sfr.=0.58

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 75 SLU Xl=0.82
  Sollecitazioni: N=-89.55 T_z=-1905.66 M_y=1441.61 T_y=-20.15 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=157.16 $\lambda_{rel,m}$=0.17 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-35.20 Sfr.=0.24

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU Xl=1.37
  Sollecitazioni: N=-86.16 T_z=-1930.66 M_y=2495.40 T_y=-20.15 M_z=-12.01 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70

Ltors=157.16 $\lambda_{rel,m}$=0.17 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-61.31 Sfr.=0.41

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU
Sollecitazioni: N=-94.64
[Lin.] $M_{y,sx}$=113.33 $M_{y,dx}$=-2495.40 $M_{y,eq}$=1451.91
[Lin.] $M_{z,sx}$=-15.66 $M_{z,dx}$=-12.01 $M_{z,eq}$=6.27
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=157.16 $\lambda_{rel,y}$=0.27 $\lambda_{rel,z}$=0.36 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.12 $\sigma_{m,d}$=-35.65 Sfr.=0.24

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 61 SLU Xl=1.37
Sollecitazioni: N=418.54 T_z=-2450.12 M_y=3056.89 T_y=-16.66 M_z=-9.25 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.54 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 13 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=90.06 T_z=-726.85 M_y=-57.75 T_y=-54.09 M_z=22.79 M_x=-15.94
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 62 SLU Xl=1.37
Sollecitazioni: N=305.94 T_z=-2800.69 M_y=3524.07 T_y=-20.44 M_z=-11.91 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.40 $\sigma_{m,d}$=86.42 Sfr.=0.58

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 49 SLU Xl=1.37
Sollecitazioni: N=108.14 T_z=-2365.36 M_y=3009.57 T_y=-22.92 M_z=-12.90 M_x=-1.13
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=6.47 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.09

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=1.37
Sollecitazioni: N=305.94 T_z=-2800.69 M_y=3524.07 T_y=-20.44 M_z=-11.91 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=7.66 Sfr.=0.35

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU Xl=1.37
Sollecitazioni: N=-86.16 T_z=-1930.66 M_y=2495.40 T_y=-20.15 M_z=-12.01 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.11 $\sigma_{m,d}$=-61.31 Sfr.=0.41

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=1.37
Sollecitazioni: N=305.94 T_z=-2800.69 M_y=3524.07 T_y=-20.44 M_z=-11.91 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-86.42 Sfr.=0.58

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 74 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-243.44 T_z=-937.57 M_y=11.82 T_y=-16.17 M_z=12.79 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.32 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.05 (L/2699)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.03 (L/4590)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.07 (L/2032)

Asta n. 2063 (2021 -2369) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=1.15
Sollecitazioni: N=-603.33 T_z=1944.63 M_y=-1164.59 T_y=-3.59 M_z=-4.55 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=114.86 $\lambda_{rel,m}$=0.37 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=10.18 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
Sollecitazioni: N=-614.61
[Par.] $M_{y,sx}$=-723.22 $M_{y,dx}$=1164.59 $M_{y,eq}$=-1164.59
[Lin.] $M_{z,sx}$=1.14 $M_{z,dx}$=-4.55 $M_{z,eq}$=-3.18
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=114.86 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.45 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.98
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.62 $\sigma_{m,d}$=10.12 Sfr.=0.04

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-614.61 T_z=2027.81 M_y=723.22 T_y=-3.59 M_z=-1.14 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=4.27 Sfr.=0.10

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.15

Sollecitazioni: N=-603.33 T_z=1944.63 M_y=-1164.59 T_y=-3.59 M_z=-4.55 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.61 $\sigma_{m,d}$=-10.18 Sfr.=0.03

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.15
Sollecitazioni: N=-603.33 T_z=1944.63 M_y=-1164.59 T_y=-3.59 M_z=-4.55 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=10.18 Sfr.=0.03

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-614.61 T_z=2027.81 M_y=723.22 T_y=-3.59 M_z=-1.14 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.62 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 64 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-1580.04 T_z=5415.19 M_y=2092.14 T_y=-7.46 M_z=0.00 M_x=1.86
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=114.86 $\lambda_{rel,m}$=0.23 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-8.17 Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 62 SLU Xl=1.15
Sollecitazioni: N=-2096.28 T_z=6878.19 M_y=-3863.24 T_y=-4.20 M_z=-7.63 M_x=2.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=114.86 $\lambda_{rel,m}$=0.23 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=15.19 Sfr.=0.10

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 62 SLU
Sollecitazioni: N=-2110.95
[Par.] $M_{y,sx}$=-2725.57 $M_{y,dx}$=3863.24 $M_{y,eq}$=-3863.24
[Lin.] $M_{z,sx}$=3.63 $M_{z,dx}$=-7.63 $M_{z,eq}$=-6.03
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=114.86 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.26 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.10 $\sigma_{m,d}$=15.17 Sfr.=0.11

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 13 SND Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-411.84 T_z=2014.09 M_y=709.27 T_y=-136.56 M_z=187.27 M_x=13.94
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 62 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-2110.95 T_z=6986.33 M_y=2725.57 T_y=-4.20 M_z=-3.63 M_x=2.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=7.64 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.12

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-2110.95 T_z=6986.33 M_y=2725.57 T_y=-4.20 M_z=-3.63 M_x=2.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=7.64 Sfr.=0.35

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 62 SLU Xl=1.15
Sollecitazioni: N=-2096.28 T_z=6878.19 M_y=-3863.24 T_y=-4.20 M_z=-7.63 M_x=2.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.09 $\sigma_{m,d}$=-15.19 Sfr.=0.10

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=1.15
Sollecitazioni: N=-2096.28 T_z=6878.19 M_y=-3863.24 T_y=-4.20 M_z=-7.63 M_x=2.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=15.19 Sfr.=0.10

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 25 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-1942.30 T_z=6041.59 M_y=2308.74 T_y=1.44 M_z=-9.74 M_x=1.26
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.01 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/7607)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/12985)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.02 (L/5711)

Asta n. 2063 (-2369 -2389) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=1.21
Sollecitazioni: N=-512.79 T_z=1277.33 M_y=-2764.39 T_y=0.00 M_z=-3.69 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=120.85 $\lambda_{rel,m}$=0.38 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=23.86 Sfr.=0.09

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I

Sollecitazioni: N=-527.13
[Lin.] $M_{y,sx}$=1156.87 $M_{y,dx}$=2764.39 $M_{y,eq}$=-2121.38
[Lin.] $M_{z,sx}$=4.55 $M_{z,dx}$=-3.69 $M_{z,eq}$=-4.20
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=120.85 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.47 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.98
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.53 $\sigma_{m,d}$=18.37 Sfr.=0.07

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-527.13 T_z=1383.10 M_y=-1156.87 T_y=0.00 M_z=-4.55 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=2.91 Sfr.=0.07

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.21
Sollecitazioni: N=-512.79 T_z=1277.33 M_y=-2764.39 T_y=0.00 M_z=-3.69 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.51 $\sigma_{m,d}$=-23.86 Sfr.=0.08

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.21
Sollecitazioni: N=-512.79 T_z=1277.33 M_y=-2764.39 T_y=0.00 M_z=-3.69 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=23.86 Sfr.=0.08

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-527.13 T_z=1383.10 M_y=-1156.87 T_y=0.00 M_z=-4.55 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.53 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 36 SLU Xl=0.73
Sollecitazioni: N=-1658.45 T_z=3996.45 M_y=-6286.34 T_y=13.21 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=120.85 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=24.56 Sfr.=0.16

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 62 SLU Xl=1.21
Sollecitazioni: N=-1825.98 T_z=4569.18 M_y=-9441.48 T_y=3.85 M_z=-2.98 M_x=2.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=120.85 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=36.92 Sfr.=0.25

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 62 SLU
Sollecitazioni: N=-1844.64
[Lin.] $M_{y,sx}$=3836.69 $M_{y,dx}$=9441.48 $M_{y,eq}$=-7199.57
[Lin.] $M_{z,sx}$=7.63 $M_{z,dx}$=-2.98 $M_{z,eq}$=-5.77
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=120.85 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.28 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.96 $\sigma_{m,d}$=28.20 Sfr.=0.20

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 13 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-324.36 T_z=1399.58 M_y=-1185.78 T_y=80.72 M_z=66.92 M_x=13.94
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1844.64 T_z=4706.67 M_y=-3836.69 T_y=3.85 M_z=-7.63 M_x=2.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=5.15 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.06

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1844.64 T_z=4706.67 M_y=-3836.69 T_y=3.85 M_z=-7.63 M_x=2.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=5.15 Sfr.=0.24

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 62 SLU Xl=1.21
Sollecitazioni: N=-1825.98 T_z=4569.18 M_y=-9441.48 T_y=3.85 M_z=-2.98 M_x=2.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.95 $\sigma_{m,d}$=-36.92 Sfr.=0.25

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=1.21
Sollecitazioni: N=-1825.98 T_z=4569.18 M_y=-9441.48 T_y=3.85 M_z=-2.98 M_x=2.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=36.92 Sfr.=0.25

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 25 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1675.99 T_z=4078.87 M_y=-3358.70 T_y=4.58 M_z=-8.38 M_x=1.26
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.87 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.01 (L/22628)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.00 (L/38989)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.01 (L/16673)

Asta n. 2063 (-2389 -2421) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=1.21
  Sollecitazioni: N=-420.62 T_z=597.86 M_y=-3544.67 T_y=0.00 M_z=-3.75 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=120.85 $\lambda_{rel,m}$=0.38 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=30.55 Sfr.=0.11

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
  Sollecitazioni: N=-434.96
  [Lin.] $M_{y,sx}$=2758.28 $M_{y,dx}$=3544.67 $M_{y,eq}$=-3230.12
  [Lin.] $M_{z,sx}$=3.69 $M_{z,dx}$=-3.75 $M_{z,eq}$=-3.73
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=120.85 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.47 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.98
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.44 $\sigma_{m,d}$=27.85 Sfr.=0.10

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-434.96 T_z=703.62 M_y=-2758.28 T_y=0.00 M_z=-3.69 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=1.48 Sfr.=0.03

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.21
  Sollecitazioni: N=-420.62 T_z=597.86 M_y=-3544.67 T_y=0.00 M_z=-3.75 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.42 $\sigma_{m,d}$=-30.55 Sfr.=0.10

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.21
  Sollecitazioni: N=-420.62 T_z=597.86 M_y=-3544.67 T_y=0.00 M_z=-3.75 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=30.55 Sfr.=0.10

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-434.96 T_z=703.62 M_y=-2758.28 T_y=0.00 M_z=-3.69 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.44 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 22 SND Xl=1.05
  Sollecitazioni: N=-122.39 T_z=636.59 M_y=-3545.17 T_y=-2.36 M_z=0.00 M_x=1.95
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=120.85 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=13.85 Sfr.=0.08

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 62 SLU Xl=1.21
  Sollecitazioni: N=-1549.74 T_z=2207.73 M_y=-12171.70 T_y=0.00 M_z=-3.97 M_x=2.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=120.85 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=47.60 Sfr.=0.32

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 62 SLU
  Sollecitazioni: N=-1568.39
  [Lin.] $M_{y,sx}$=9420.65 $M_{y,dx}$=12171.70 $M_{y,eq}$=-11071.30
  [Lin.] $M_{z,sx}$=2.98 $M_{z,dx}$=-3.97 $M_{z,eq}$=-3.57
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=120.85 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.28 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.82 $\sigma_{m,d}$=43.29 Sfr.=0.30

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 13 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-232.19 T_z=720.10 M_y=-2806.83 T_y=29.85 M_z=57.69 M_x=13.94
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 62 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-1568.39 T_z=2345.23 M_y=-9420.65 T_y=0.00 M_z=-2.98 M_x=2.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=2.57 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-1568.39 T_z=2345.23 M_y=-9420.65 T_y=0.00 M_z=-2.98 M_x=2.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=2.57 Sfr.=0.12

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 62 SLU Xl=1.21
  Sollecitazioni: N=-1549.74 T_z=2207.73 M_y=-12171.70 T_y=0.00 M_z=-3.97 M_x=2.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.81 $\sigma_{m,d}$=-47.60 Sfr.=0.32

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=1.21
  Sollecitazioni: N=-1549.74 T_z=2207.73 M_y=-12171.70 T_y=0.00 M_z=-3.97 M_x=2.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=47.60 Sfr.=0.32

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 25 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-1399.75 T_z=2042.40 M_y=-8186.59 T_y=0.00 M_z=-2.84 M_x=1.26
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.73 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/13811)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/24136)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/10281)

Asta n. 2063 (-2421 -2453) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=0.15
  Sollecitazioni: N=-339.52 T_z=0.00 M_y=-3542.11 T_y=0.00 M_z=-3.79 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=126.33 $\lambda_{rel,m}$=0.38 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=30.53 Sfr.=0.11

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
  Sollecitazioni: N=-341.28
  [Lin.] $M_{y,sx}$=3541.15 $M_{y,dx}$=3487.73 $M_{y,eq}$=-3519.78
  [Lin.] $M_{z,sx}$=3.75 $M_{z,dx}$=-4.07 $M_{z,eq}$=-3.94
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=126.33 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.49 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.98
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.34 $\sigma_{m,d}$=30.35 Sfr.=0.11

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=1.26
  Sollecitazioni: N=-326.28 T_z=-97.56 M_y=-3487.73 T_y=0.00 M_z=-4.07 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=0.21 Sfr.=0.00

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.15
  Sollecitazioni: N=-339.52 T_z=0.00 M_y=-3542.11 T_y=0.00 M_z=-3.79 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.34 $\sigma_{m,d}$=-30.53 Sfr.=0.10

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.15
  Sollecitazioni: N=-339.52 T_z=0.00 M_y=-3542.11 T_y=0.00 M_z=-3.79 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=30.53 Sfr.=0.10

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-341.28 T_z=13.00 M_y=-3541.15 T_y=0.00 M_z=-3.75 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.34 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 19 SND Xl=0.27
  Sollecitazioni: N=33.35 T_z=-37.04 M_y=-3669.82 T_y=-14.98 M_z=-39.88 M_x=8.85
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
  L=126.33 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 $\sigma_{m,d}$=14.85 Sfr.=0.08

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 36 SLU Xl=0.72
  Sollecitazioni: N=-1100.50 T_z=-116.74 M_y=-10506.90 T_y=-7.27 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=126.33 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=41.04 Sfr.=0.28

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 62 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-1286.63 T_z=-64.22 M_y=-12159.80 T_y=-2.86 M_z=-3.97 M_x=2.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=126.33 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=47.55 Sfr.=0.32

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 62 SLU
  Sollecitazioni: N=-1286.63
  [Lin.] $M_{y,sx}$=12159.80 $M_{y,dx}$=11987.90 $M_{y,eq}$=-12091.10
  [Lin.] $M_{z,sx}$=3.97 $M_{z,dx}$=-7.59 $M_{z,eq}$=-6.14
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=126.33 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.67 $\sigma_{m,d}$=47.31 Sfr.=0.32

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=1.26
  Sollecitazioni: N=92.97 T_z=-126.66 M_y=-3630.58 T_y=-13.57 M_z=27.04 M_x=7.86
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.05 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 13 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-138.51 T_z=29.48 M_y=-3609.48 T_y=20.91 M_z=72.25 M_x=13.94
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 19 SND Xl=0.27
  Sollecitazioni: N=33.35 T_z=-37.04 M_y=-3669.82 T_y=-14.98 M_z=-39.88 M_x=8.85
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 $\sigma_{m,d}$=14.85 Sfr.=0.08

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 13 SND Xl=1.26
  Sollecitazioni: N=-123.51 T_z=-111.28 M_y=-3576.87 T_y=-22.83 M_z=-66.97 M_x=13.94
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=0.12 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=1.26
  Sollecitazioni: N=-1267.14 T_z=-207.94 M_y=-11987.90 T_y=-2.86 M_z=-7.59 M_x=2.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=0.23 Sfr.=0.01

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 62 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-1286.63 T_z=-64.22 M_y=-12159.80 T_y=-2.86 M_z=-3.97 M_x=2.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.67 $\sigma_{m,d}$=-47.55 Sfr.=0.32

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-1286.63 T_z=-64.22 M_y=-12159.80 T_y=-2.86 M_z=-3.97 M_x=2.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=47.55 Sfr.=0.32

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 62 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-1286.63 T_z=-64.22 M_y=-12159.80 T_y=-2.86 M_z=-3.97 M_x=2.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.67 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/9279)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/16252)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.02 (L/6917)

Asta n. 2063 (-2453 -2478) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-250.54 T_z=-655.92 M_y=-3487.88 T_y=-5.14 M_z=-4.07 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=115.37 $\lambda_{rel,m}$=0.37 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=30.08 Sfr.=0.11

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
  Sollecitazioni: N=-250.54
  [Lin.] $M_{y,sx}$=3487.88 $M_{y,dx}$=2672.91 $M_{y,eq}$=-3161.89
  [Lin.] $M_{z,sx}$=4.07 $M_{z,dx}$=-10.01 $M_{z,eq}$=-7.63
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=115.37 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.45 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.98
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.25 $\sigma_{m,d}$=27.43 Sfr.=0.10

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=1.15
  Sollecitazioni: N=-236.84 T_z=-756.89 M_y=-2672.91 T_y=-5.14 M_z=-10.01 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=1.59 Sfr.=0.04

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-250.54 T_z=-655.92 M_y=-3487.88 T_y=-5.14 M_z=-4.07 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hz}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.25 $\sigma_{m,d}$=-30.08 Sfr.=0.10

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-250.54 T_z=-655.92 M_y=-3487.88 T_y=-5.14 M_z=-4.07 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=30.08 Sfr.=0.10

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-250.54 T_z=-655.92 M_y=-3487.88 T_y=-5.14 M_z=-4.07 M_x=0.00

Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.25 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 19 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=120.88 T_z=-682.26 M_y=-3644.82 T_y=-23.84 M_z=-35.19 M_x=8.85
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
L=115.37 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.27 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.06 $\sigma_{m,d}$=14.70 Sfr.=0.08

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 35 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-592.80 T_z=-1485.53 M_y=-7709.66 T_y=-14.77 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=115.37 $\lambda_{rel,m}$=0.23 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=30.12 Sfr.=0.20

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1016.43 T_z=-2372.37 M_y=-11988.80 T_y=-13.37 M_z=-7.59 M_x=2.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=115.37 $\lambda_{rel,m}$=0.23 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=46.93 Sfr.=0.31

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 62 SLU
Sollecitazioni: N=-1016.43
[Lin.] $M_{y,sx}$=11988.80 $M_{y,dx}$=9176.11 $M_{y,eq}$=-10863.70
[Lin.] $M_{z,sx}$=7.59 $M_{z,dx}$=-23.02 $M_{z,eq}$=-16.84
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=115.37 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.27 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.53 $\sigma_{m,d}$=42.66 Sfr.=0.29

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=1.15
Sollecitazioni: N=182.41 T_z=-785.99 M_y=-2845.85 T_y=13.56 M_z=36.34 M_x=7.86
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.10 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 13 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-47.77 T_z=-669.63 M_y=-3576.86 T_y=16.29 M_z=54.90 M_x=13.94
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 19 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=120.88 T_z=-682.26 M_y=-3644.82 T_y=-23.84 M_z=-35.19 M_x=8.85
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.06 $\sigma_{m,d}$=14.70 Sfr.=0.08

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 62 SLU Xl=1.15
Sollecitazioni: N=-998.62 T_z=-2503.63 M_y=-9176.11 T_y=-13.37 M_z=-23.02 M_x=2.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=2.74 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=1.15
Sollecitazioni: N=-998.62 T_z=-2503.63 M_y=-9176.11 T_y=-13.37 M_z=-23.02 M_x=2.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=2.74 Sfr.=0.13

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1016.43 T_z=-2372.37 M_y=-11988.80 T_y=-13.37 M_z=-7.59 M_x=2.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.53 $\sigma_{m,d}$=-46.93 Sfr.=0.31

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1016.43 T_z=-2372.37 M_y=-11988.80 T_y=-13.37 M_z=-7.59 M_x=2.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=46.93 Sfr.=0.31

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1016.43 T_z=-2372.37 M_y=-11988.80 T_y=-13.37 M_z=-7.59 M_x=2.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.53 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/8798)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/15410)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.02 (L/6547)

Asta n. 2063 (-2478 -2519) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 87 SLU I Xl=0.56
Sollecitazioni: N=-153.83 T_z=-1368.81 M_y=-1918.35 T_y=16.19 M_z=0.00 M_x=0.00

Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=120.85 $\lambda_{rel,m}$=0.38 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=16.45 Sfr.=0.06

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-160.52 T_z=-1319.45 M_y=-2676.39 T_y=16.19 M_z=-10.01 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=120.85 $\lambda_{rel,m}$=0.38 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=23.37 Sfr.=0.08

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
Sollecitazioni: N=-160.52
[Lin.] $M_{y,sx}$=2676.39 $M_{y,dx}$=1017.93 $M_{y,eq}$=-2013.00
[Lin.] $M_{z,sx}$=10.01 $M_{z,dx}$=9.56 $M_{z,eq}$=-4.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=120.85 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.47 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.98
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.16 $\sigma_{m,d}$=17.43 Sfr.=0.06

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=1.21
Sollecitazioni: N=-146.18 T_z=-1425.22 M_y=-1017.93 T_y=16.19 M_z=9.56 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=3.00 Sfr.=0.07

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-160.52 T_z=-1319.45 M_y=-2676.39 T_y=16.19 M_z=-10.01 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.16 $\sigma_{m,d}$=-23.37 Sfr.=0.08

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-160.52 T_z=-1319.45 M_y=-2676.39 T_y=16.19 M_z=-10.01 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=23.37 Sfr.=0.08

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-160.52 T_z=-1319.45 M_y=-2676.39 T_y=16.19 M_z=-10.01 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.16 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 19 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=210.89 T_z=-1345.79 M_y=-2866.90 T_y=57.63 M_z=-56.35 M_x=8.85
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
L=120.85 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.28 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.11 $\sigma_{m,d}$=11.93 Sfr.=0.07

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 62 SLU Xl=0.73
Sollecitazioni: N=-735.32 T_z=-4762.12 M_y=-5765.16 T_y=32.68 M_z=0.00 M_x=2.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=120.85 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=22.52 Sfr.=0.15

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-746.51 T_z=-4679.62 M_y=-9188.24 T_y=32.68 M_z=-23.02 M_x=2.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=120.85 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=36.19 Sfr.=0.24

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 62 SLU
Sollecitazioni: N=-746.51
[Lin.] $M_{y,sx}$=9188.24 $M_{y,dx}$=3449.88 $M_{y,eq}$=-6892.89
[Lin.] $M_{z,sx}$=23.02 $M_{z,dx}$=16.48 $M_{z,eq}$=-9.21
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=120.85 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.28 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.39 $\sigma_{m,d}$=27.05 Sfr.=0.18

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=1.21
Sollecitazioni: N=273.08 T_z=-1454.32 M_y=-1222.71 T_y=53.79 M_z=52.78 M_x=7.86
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.14 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 13 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=42.25 T_z=-1333.17 M_y=-2784.37 T_y=-67.14 M_z=62.60 M_x=13.94
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 19 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=210.89 T_z=-1345.79 M_y=-2866.90 T_y=57.63 M_z=-56.35 M_x=8.85
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.11 $\sigma_{m,d}$=11.93 Sfr.=0.07

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 62 SLU Xl=1.21
  Sollecitazioni: N=-727.86 T_z=-4817.11 M_y=-3449.88 T_y=32.68 M_z=16.48 M_x=2.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=5.27 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.06

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=1.21
  Sollecitazioni: N=-727.86 T_z=-4817.11 M_y=-3449.88 T_y=32.68 M_z=16.48 M_x=2.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=5.27 Sfr.=0.24

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 62 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-746.51 T_z=-4679.62 M_y=-9188.24 T_y=32.68 M_z=-23.02 M_x=2.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.39 $\sigma_{m,d}$=-36.19 Sfr.=0.24

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-746.51 T_z=-4679.62 M_y=-9188.24 T_y=32.68 M_z=-23.02 M_x=2.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=36.19 Sfr.=0.24

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 62 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-746.51 T_z=-4679.62 M_y=-9188.24 T_y=32.68 M_z=-23.02 M_x=2.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.39 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/8923)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/15453)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.02 (L/6660)

Asta n. 2063 (-2519 -2536) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=1.21
  Sollecitazioni: N=-54.02 T_z=-2104.69 M_y=1455.54 T_y=-2.57 M_z=6.45 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=120.84 $\lambda_{rel,m}$=0.38 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-12.75 Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
  Sollecitazioni: N=-68.36
  [Par.] $M_{y,sx}$=1023.96 $M_{y,dx}$=-1455.54 $M_{y,eq}$=1455.54
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-9.56 $M_{z,dx}$=6.45 $M_{z,eq}$=8.32
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=120.84 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.47 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.98
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.07 $\sigma_{m,d}$=-12.83 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=1.21
  Sollecitazioni: N=-54.02 T_z=-2104.69 M_y=1455.54 T_y=-2.57 M_z=6.45 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=4.43 Sfr.=0.10

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.21
  Sollecitazioni: N=-54.02 T_z=-2104.69 M_y=1455.54 T_y=-2.57 M_z=6.45 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.05 $\sigma_{m,d}$=-12.75 Sfr.=0.04

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.21
  Sollecitazioni: N=-54.02 T_z=-2104.69 M_y=1455.54 T_y=-2.57 M_z=6.45 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-12.75 Sfr.=0.04

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-68.36 T_z=-1998.93 M_y=-1023.96 T_y=-2.57 M_z=9.56 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.07 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 74 SLU Xl=1.21
  Sollecitazioni: N=101.59 T_z=-2950.35 M_y=1805.99 T_y=-1.19 M_z=11.24 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=120.84 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.28 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.05 $\sigma_{m,d}$=7.20 Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 36 SLU Xl=1.21
  Sollecitazioni: N=-276.65 T_z=-6190.07 M_y=4291.49 T_y=-4.09 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=120.84 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-16.76 Sfr.=0.11

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 62 SLU Xl=1.21
  Sollecitazioni: N=-451.65 T_z=-7178.55 M_y=5121.24 T_y=-9.91 M_z=4.50 M_x=2.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=120.84 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-20.06 Sfr.=0.13

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 62 SLU
  Sollecitazioni: N=-470.30
  [Par.] $M_{y,sx}$=3470.57 $M_{y,dx}$=-5121.24 $M_{y,eq}$=5121.24
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-16.48 $M_{z,dx}$=4.50 $M_{z,eq}$=11.68
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=120.84 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.28 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.24 $\sigma_{m,d}$=-20.16 Sfr.=0.14

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=1.21
  Sollecitazioni: N=365.24 T_z=-2078.35 M_y=1218.79 T_y=-19.80 M_z=48.98 M_x=7.86
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.19 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 13 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=134.41 T_z=-2012.65 M_y=-1151.91 T_y=-32.83 M_z=64.92 M_x=13.94
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 74 SLU Xl=1.21
  Sollecitazioni: N=101.59 T_z=-2950.35 M_y=1805.99 T_y=-1.19 M_z=11.24 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.05 $\sigma_{m,d}$=7.20 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 62 SLU Xl=1.21
  Sollecitazioni: N=-451.65 T_z=-7178.55 M_y=5121.24 T_y=-9.91 M_z=4.50 M_x=2.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=7.85 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.13

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=1.21
  Sollecitazioni: N=-451.65 T_z=-7178.55 M_y=5121.24 T_y=-9.91 M_z=4.50 M_x=2.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=7.85 Sfr.=0.36

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 62 SLU Xl=1.21
  Sollecitazioni: N=-451.65 T_z=-7178.55 M_y=5121.24 T_y=-9.91 M_z=4.50 M_x=2.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.24 $\sigma_{m,d}$=-20.06 Sfr.=0.13

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=1.21
  Sollecitazioni: N=-451.65 T_z=-7178.55 M_y=5121.24 T_y=-9.91 M_z=4.50 M_x=2.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-20.06 Sfr.=0.13

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 61 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-480.99 T_z=-6107.45 M_y=-2894.48 T_y=-10.29 M_z=16.54 M_x=2.35
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.25 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/11598)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/19955)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/8576)

Asta n. 2063 (-2536 2049) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=1.08
  Sollecitazioni: N=38.56 T_z=-2787.17 M_y=4409.09 T_y=4.75 M_z=11.59 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
  L=127.84 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.50 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.97
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.04 $\sigma_{m,d}$=38.30 Sfr.=0.14

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=1.08
  Sollecitazioni: N=38.56 T_z=-2787.17 M_y=4409.09 T_y=4.75 M_z=11.59 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.04 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.08
  Sollecitazioni: N=38.56 T_z=-2787.17 M_y=4409.09 T_y=4.75 M_z=11.59 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.04 $\sigma_{m,d}$=38.30 Sfr.=0.13

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=1.08
  Sollecitazioni: N=38.56 T_z=-2787.17 M_y=4409.09 T_y=4.75 M_z=11.59 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=5.87 Sfr.=0.13

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.08
  Sollecitazioni: N=38.56 T_z=-2787.17 M_y=4409.09 T_y=4.75 M_z=11.59 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-38.30 Sfr.=0.13

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 26 SLU Xl=1.08
  Sollecitazioni: N=9.53 T_z=-7461.70 M_y=11857.00 T_y=24.02 M_z=33.45 M_x=1.26
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,t}$=105.93
  L=127.84 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.00 $\sigma_{m,d}$=46.75 Sfr.=0.35

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 36 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-12.03 T_z=-8140.89 M_y=4273.29 T_y=23.47 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=127.84 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-16.69 Sfr.=0.11

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 62 SLU Xl=1.08
  Sollecitazioni: N=-170.36 T_z=-9586.65 M_y=15389.60 T_y=27.38 M_z=34.07 M_x=2.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=127.84 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-60.56 Sfr.=0.41

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 62 SLU
  Sollecitazioni: N=-187.03
  [Lin.] $M_{y,sx}$=-5100.53 $M_{y,dx}$=-15389.60 $M_{y,eq}$=11274.00
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-4.50 $M_{z,dx}$=34.07 $M_{z,eq}$=22.24
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=127.84 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.10 $\sigma_{m,d}$=-44.33 Sfr.=0.30

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=1.08
  Sollecitazioni: N=457.81 T_z=-2760.83 M_y=4143.56 T_y=40.77 M_z=84.90 M_x=7.86
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.24 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 13 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=228.51 T_z=-2676.15 M_y=1301.43 T_y=91.60 M_z=71.51 M_x=13.94
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 26 SLU Xl=1.08
  Sollecitazioni: N=9.53 T_z=-7461.70 M_y=11857.00 T_y=24.02 M_z=33.45 M_x=1.26
  Resistenze: K_{mod}=0.80 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=105.93 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.00 $\sigma_{m,d}$=46.75 Sfr.=0.35

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 62 SLU Xl=1.08
  Sollecitazioni: N=-170.36 T_z=-9586.65 M_y=15389.60 T_y=27.38 M_z=34.07 M_x=2.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=10.49 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.23

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=1.08
  Sollecitazioni: N=-170.36 T_z=-9586.65 M_y=15389.60 T_y=27.38 M_z=34.07 M_x=2.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=10.49 Sfr.=0.48

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 62 SLU Xl=1.08
  Sollecitazioni: N=-170.36 T_z=-9586.65 M_y=15389.60 T_y=27.38 M_z=34.07 M_x=2.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.09 $\sigma_{m,d}$=-60.56 Sfr.=0.41

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=1.08
  Sollecitazioni: N=-170.36 T_z=-9586.65 M_y=15389.60 T_y=27.38 M_z=34.07 M_x=2.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-60.56 Sfr.=0.41

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 19 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-393.52 T_z=-2663.53 M_y=1188.14 T_y=48.48 M_z=44.04 M_x=8.85
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.20 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.02 (L/5883)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/10113)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.02 (L/4407)

Asta n. 2063 (2049 -2563) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 87 SLU I Xl=1.14
  Sollecitazioni: N=-121.95 T_z=1715.91 M_y=1633.50 T_y=22.95 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=147.79 $\lambda_{rel,m}$=0.41 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-14.01 Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-133.10 T_z=1798.04 M_y=3282.41 T_y=22.95 M_z=-21.51 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=147.79 $\lambda_{rel,m}$=0.41 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-29.06 Sfr.=0.10

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
  Sollecitazioni: N=-133.10
  [Lin.] $M_{y,sx}$=-3282.41 $M_{y,dx}$=-1053.01 $M_{y,eq}$=2390.65
  [Lin.] $M_{z,sx}$=21.51 $M_{z,dx}$=7.87 $M_{z,eq}$=-9.76
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=147.79 $\lambda_{rel,y}$=0.12 $\lambda_{rel,z}$=0.57 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.96
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.13 $\sigma_{m,d}$=-20.91 Sfr.=0.08

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-133.10 T_z=1798.04 M_y=3282.41 T_y=22.95 M_z=-21.51 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=3.79 Sfr.=0.09

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-133.10 T_z=1798.04 M_y=3282.41 T_y=22.95 M_z=-21.51 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.13 $\sigma_{m,d}$=-29.06 Sfr.=0.10

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-133.10 T_z=1798.04 M_y=3282.41 T_y=22.95 M_z=-21.51 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-29.06 Sfr.=0.10

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-133.10 T_z=1798.04 M_y=3282.41 T_y=22.95 M_z=-21.51 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.13 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 61 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=145.60 T_z=4581.87 M_y=8286.67 T_y=34.72 M_z=-31.10 M_x=1.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=147.79 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.34 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.08 $\sigma_{m,d}$=32.77 Sfr.=0.22

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 48 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-372.16 T_z=3968.27 M_y=7302.50 T_y=10.03 M_z=0.00 M_x=-1.49
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=147.79 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-28.53 Sfr.=0.19

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 25 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-565.23 T_z=5360.41 M_y=9898.03 T_y=49.00 M_z=-44.80 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=147.79 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-39.25 Sfr.=0.30

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 25 SLU
  Sollecitazioni: N=-565.23
  [Lin.] $M_{y,sx}$=-9898.03 $M_{y,dx}$=-3131.15 $M_{y,eq}$=7191.28
  [Lin.] $M_{z,sx}$=44.80 $M_{z,dx}$=17.90 $M_{z,eq}$=-19.72
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=147.79 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.34 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.29 $\sigma_{m,d}$=-28.35 Sfr.=0.22

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=1.48
  Sollecitazioni: N=562.27 T_z=1590.45 M_y=665.76 T_y=228.21 M_z=36.40 M_x=19.31
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.29 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 13 SND Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=192.09 T_z=1748.12 M_y=3035.25 T_y=-378.89 M_z=438.79 M_x=33.90
  Resistenze: K_{mod}=1.10

Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 61 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=145.60 T_z=4581.87 M_y=8286.67 T_y=34.72 M_z=-31.10 M_x=1.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.08 $\sigma_{m,d}$=32.77 Sfr.=0.22

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 36 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-563.93 T_z=5360.79 M_y=9899.50 T_y=67.62 M_z=-68.01 M_x=1.98
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=5.86 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.07

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 25 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-565.23 T_z=5360.41 M_y=9898.03 T_y=49.00 M_z=-44.80 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=19.31
Tensioni: τ_d=5.86 Sfr.=0.30

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 25 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-565.23 T_z=5360.41 M_y=9898.03 T_y=49.00 M_z=-44.80 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.29 $\sigma_{m,d}$=-39.25 Sfr.=0.30

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 25 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-565.23 T_z=5360.41 M_y=9898.03 T_y=49.00 M_z=-44.80 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-39.25 Sfr.=0.30

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 74 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-902.67 T_z=3350.76 M_y=6311.45 T_y=47.06 M_z=-44.60 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.47 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.02 (L/5488)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/10089)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.03 (L/4020)

Asta n. 2063 (-2563 -2578) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-20.71 T_z=969.56 M_y=1051.90 T_y=-2.34 M_z=7.87 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=164.03 $\lambda_{rel,m}$=0.44 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-9.35 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
Sollecitazioni: N=-20.71
[Par.] $M_{y,sx}$=-1051.90 $M_{y,dx}$=420.77 $M_{y,eq}$=957.24
[Lin.] $M_{z,sx}$=-7.87 $M_{z,dx}$=4.02 $M_{z,eq}$=6.33
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=164.03 $\lambda_{rel,y}$=0.13 $\lambda_{rel,z}$=0.64 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.95
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.02 $\sigma_{m,d}$=-8.48 Sfr.=0.03

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-20.71 T_z=969.56 M_y=1051.90 T_y=-2.34 M_z=7.87 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=2.04 Sfr.=0.05

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-20.71 T_z=969.56 M_y=1051.90 T_y=-2.34 M_z=7.87 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.02 $\sigma_{m,d}$=-9.35 Sfr.=0.03

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-20.71 T_z=969.56 M_y=1051.90 T_y=-2.34 M_z=7.87 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-9.35 Sfr.=0.03

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-20.71 T_z=969.56 M_y=1051.90 T_y=-2.34 M_z=7.87 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.02 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=97.43 T_z=2745.46 M_y=3246.78 T_y=-7.44 M_z=17.18 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=164.03 $\lambda_{rel,y}$=0.11 $\lambda_{rel,z}$=0.38 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.05 $\sigma_{m,d}$=12.91 Sfr.=0.09

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 49 SLU Xl=1.42
  Sollecitazioni: N=-191.28 T_z=2634.85 M_y=-732.98 T_y=-12.57 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=164.03 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=2.86 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 25 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-217.31 T_z=2795.60 M_y=3127.67 T_y=-7.94 M_z=17.90 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=164.03 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-12.45 Sfr.=0.09

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 25 SLU
  Sollecitazioni: N=-217.31
  [Par.] $M_{y,sx}$=-3127.67 $M_{y,dx}$=1305.04 $M_{y,eq}$=2881.26
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-17.90 $M_{z,dx}$=4.88 $M_{z,eq}$=12.69
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=164.03 $\lambda_{rel,y}$=0.11 $\lambda_{rel,z}$=0.38 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.11 $\sigma_{m,d}$=-11.42 Sfr.=0.09

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=1.64
  Sollecitazioni: N=594.44 T_z=928.59 M_y=-634.63 T_y=-61.99 M_z=128.12 M_x=19.31
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.31 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 13 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=258.28 T_z=913.19 M_y=867.20 T_y=-109.26 M_z=63.98 M_x=33.90
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 62 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=97.43 T_z=2745.46 M_y=3246.78 T_y=-7.44 M_z=17.18 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.05 $\sigma_{m,d}$=12.91 Sfr.=0.09

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 36 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-216.02 T_z=2795.98 M_y=3128.65 T_y=-3.20 M_z=18.53 M_x=1.98
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=3.06 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 25 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-217.31 T_z=2795.60 M_y=3127.67 T_y=-7.94 M_z=17.90 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=19.31
  Tensioni: τ_d=3.06 Sfr.=0.16

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 25 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-217.31 T_z=2795.60 M_y=3127.67 T_y=-7.94 M_z=17.90 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.11 $\sigma_{m,d}$=-12.45 Sfr.=0.09

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 25 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-217.31 T_z=2795.60 M_y=3127.67 T_y=-7.94 M_z=17.90 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-12.45 Sfr.=0.09

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 74 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-647.83 T_z=2170.95 M_y=2114.53 T_y=-6.45 M_z=15.63 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.34 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/21300)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/40000)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/15289)

Asta n. 2064 (124 -2278) Trave 24x32 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 87 SLU I Xl=1.21
  Sollecitazioni: N=-131.80 T_z=340.03 M_y=-223.76 T_y=-1.92 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=148.46 $\lambda_{rel,m}$=0.23 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=19.18 Sfr.=0.07

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=1.48
  Sollecitazioni: N=-130.47 T_z=330.58 M_y=-314.26 T_y=-1.92 M_z=-1.39 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=148.46 $\lambda_{rel,m}$=0.23 K_{crit}=1.00

Tensioni: $\sigma_{m,d}$=27.13 Sfr.=0.10

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
  Sollecitazioni: N=-137.11
  [Par.] $M_{y,sx}$=-163.70 $M_{y,dx}$=314.26 $M_{y,eq}$=-310.67
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-1.20 $M_{z,dx}$=-1.39 $M_{z,eq}$=-0.56
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=148.46 $\lambda_{rel,y}$=0.37 $\lambda_{rel,z}$=0.58 $K_{c,y}$=0.99 $K_{c,z}$=0.96
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.43 $\sigma_{m,d}$=26.71 Sfr.=0.10

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=-137.11 T_z=377.79 M_y=163.70 T_y=-1.92 M_z=1.20 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=2.52 Sfr.=0.06

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.48
  Sollecitazioni: N=-130.47 T_z=330.58 M_y=-314.26 T_y=-1.92 M_z=-1.39 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.41 $\sigma_{m,d}$=-27.13 Sfr.=0.09

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.48
  Sollecitazioni: N=-130.47 T_z=330.58 M_y=-314.26 T_y=-1.92 M_z=-1.39 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=27.13 Sfr.=0.09

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=-137.11 T_z=377.79 M_y=163.70 T_y=-1.92 M_z=1.20 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.43 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 36 SLU Xl=1.21
  Sollecitazioni: N=-428.20 T_z=1130.06 M_y=-731.34 T_y=-1.03 M_z=0.00 M_x=1.83
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=148.46 $\lambda_{rel,m}$=0.17 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=17.86 Sfr.=0.12

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 62 SLU Xl=1.48
  Sollecitazioni: N=-398.86 T_z=1202.12 M_y=-1231.61 T_y=-6.86 M_z=-8.30 M_x=2.59
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=148.46 $\lambda_{rel,m}$=0.17 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=30.34 Sfr.=0.20

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 25 SLU
  Sollecitazioni: N=-435.60
  [Par.] $M_{y,sx}$=-515.82 $M_{y,dx}$=1034.80 $M_{y,eq}$=-1007.90
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-1.56 $M_{z,dx}$=-1.78 $M_{z,eq}$=-0.71
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=148.46 $\lambda_{rel,y}$=0.26 $\lambda_{rel,z}$=0.34 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.57 $\sigma_{m,d}$=24.63 Sfr.=0.19

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 13 SND Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=-87.39 T_z=314.52 M_y=67.05 T_y=-16.03 M_z=18.00 M_x=4.08
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 25 SLU Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=-435.60 T_z=1179.77 M_y=515.82 T_y=-2.48 M_z=1.56 M_x=2.11
  Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=3.23 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.03

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 25 SLU Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=-435.60 T_z=1179.77 M_y=515.82 T_y=-2.48 M_z=1.56 M_x=2.11
  Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=19.31
  Tensioni: τ_d=3.23 Sfr.=0.17

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 62 SLU Xl=1.48
  Sollecitazioni: N=-398.86 T_z=1202.12 M_y=-1231.61 T_y=-6.86 M_z=-8.30 M_x=2.59
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.52 $\sigma_{m,d}$=-30.34 Sfr.=0.20

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=1.48
  Sollecitazioni: N=-398.86 T_z=1202.12 M_y=-1231.61 T_y=-6.86 M_z=-8.30 M_x=2.59
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=30.34 Sfr.=0.20

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 25 SLU Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=-435.60 T_z=1179.77 M_y=515.82 T_y=-2.48 M_z=1.56 M_x=2.11
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.57 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 42 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/17468)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 42 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/24291)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 42 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/14044)

Asta n. 2064 (-2278 2013) Trave 24x32 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 87 SLU I Xl=0.28
  Sollecitazioni: N=-24.39 T_z=-440.01 M_y=-193.39 T_y=2.05 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=158.07 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=16.58 Sfr.=0.06

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=1.38
  Sollecitazioni: N=-19.14 T_z=-478.73 M_y=314.67 T_y=2.05 M_z=1.44 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=158.07 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-27.17 Sfr.=0.10

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
  Sollecitazioni: N=-25.71
  [Par.] $M_{y,sx}$=313.71 $M_{y,dx}$=-314.67 $M_{y,eq}$=314.67
  [Lin.] $M_{z,sx}$=1.39 $M_{z,dx}$=1.44 $M_{z,eq}$=0.58
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=158.07 $\lambda_{rel,y}$=0.39 $\lambda_{rel,z}$=0.61 $K_{c,y}$=0.99 $K_{c,z}$=0.95
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.08 $\sigma_{m,d}$=-27.06 Sfr.=0.10

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=1.38
  Sollecitazioni: N=-19.14 T_z=-478.73 M_y=314.67 T_y=2.05 M_z=1.44 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=3.19 Sfr.=0.07

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.38
  Sollecitazioni: N=-19.14 T_z=-478.73 M_y=314.67 T_y=2.05 M_z=1.44 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.06 $\sigma_{m,d}$=-27.17 Sfr.=0.09

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.38
  Sollecitazioni: N=-19.14 T_z=-478.73 M_y=314.67 T_y=2.05 M_z=1.44 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-27.17 Sfr.=0.09

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-25.71 T_z=-430.33 M_y=-313.71 T_y=2.05 M_z=-1.39 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.08 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 7 SND Xl=1.38
  Sollecitazioni: N=26.25 T_z=-620.03 M_y=486.25 T_y=-56.51 M_z=-64.22 M_x=2.85
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
  L=158.07 $\lambda_{rel,y}$=0.27 $\lambda_{rel,z}$=0.36 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.03 $\sigma_{m,d}$=13.96 Sfr.=0.07

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 25 SLU Xl=1.38
  Sollecitazioni: N=-63.45 T_z=-1521.60 M_y=1026.46 T_y=1.59 M_z=0.00 M_x=2.12
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=158.07 $\lambda_{rel,m}$=0.17 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-25.06 Sfr.=0.19

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 62 SLU Xl=1.38
  Sollecitazioni: N=-35.72 T_z=-1885.98 M_y=1332.99 T_y=19.61 M_z=18.82 M_x=2.63
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=158.07 $\lambda_{rel,m}$=0.17 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-33.16 Sfr.=0.22

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 62 SLU
  Sollecitazioni: N=-44.25
  [Par.] $M_{y,sx}$=1230.87 $M_{y,dx}$=-1332.99 $M_{y,eq}$=1332.99
  [Lin.] $M_{z,sx}$=8.28 $M_{z,dx}$=18.82 $M_{z,eq}$=7.98
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=158.07 $\lambda_{rel,y}$=0.27 $\lambda_{rel,z}$=0.36 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.06 $\sigma_{m,d}$=-32.80 Sfr.=0.22

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=1.38
  Sollecitazioni: N=26.25 T_z=-353.89 M_y=163.37 T_y=52.42 M_z=56.33 M_x=2.85
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.03 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 13 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-11.07 T_z=-499.06 M_y=-325.37 T_y=-65.86 M_z=23.54 M_x=4.19
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 7 SND Xl=1.38
  Sollecitazioni: N=26.25 T_z=-620.03 M_y=486.25 T_y=-56.51 M_z=-64.22 M_x=2.85
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.03 $\sigma_{m,d}$=13.96 Sfr.=0.07

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 62 SLU Xl=1.38
  Sollecitazioni: N=-35.72 T_z=-1885.98 M_y=1332.99 T_y=19.61 M_z=18.82 M_x=2.63
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=5.16 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.06

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=1.38
  Sollecitazioni: N=-35.72 T_z=-1885.98 M_y=1332.99 T_y=19.61 M_z=18.82 M_x=2.63
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=5.16 Sfr.=0.24

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 62 SLU Xl=1.38
  Sollecitazioni: N=-35.72 T_z=-1885.98 M_y=1332.99 T_y=19.61 M_z=18.82 M_x=2.63
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.05 $\sigma_{m,d}$=-33.16 Sfr.=0.22

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=1.38
  Sollecitazioni: N=-35.72 T_z=-1885.98 M_y=1332.99 T_y=19.61 M_z=18.82 M_x=2.63
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-33.16 Sfr.=0.22

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 74 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-99.41 T_z=-437.35 M_y=-416.38 T_y=-24.36 M_z=8.35 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.13 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/10778)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/16152)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.02 (L/8514)

Asta n. 2064 (2013 -2301) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=1533.54 T_z=95.66 M_y=826.95 T_y=-138.49 M_z=40.51 M_x=-10.33
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
  L=41.04 $\lambda_{rel,y}$=0.03 $\lambda_{rel,z}$=0.16 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.54 $\sigma_{m,d}$=8.81 Sfr.=0.04

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=0.41
  Sollecitazioni: N=1536.06 T_z=77.09 M_y=808.62 T_y=-138.49 M_z=11.12 M_x=-10.33
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.54 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=1533.54 T_z=95.66 M_y=826.95 T_y=-138.49 M_z=40.51 M_x=-10.33
  Resistenze: K_{fi}=1.25
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=1533.54 T_z=95.66 M_y=826.95 T_y=-138.49 M_z=40.51 M_x=-10.33
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.54 $\sigma_{m,d}$=8.81 Sfr.=0.03

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=1533.54 T_z=95.66 M_y=826.95 T_y=-138.49 M_z=40.51 M_x=-10.33
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=0.35 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=1533.54 T_z=95.66 M_y=826.95 T_y=-138.49 M_z=40.51 M_x=-10.33
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=0.35 Sfr.=0.01

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=1533.54 T_z=95.66 M_y=826.95 T_y=-138.49 M_z=40.51 M_x=-10.33
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-8.81 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 25 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=3079.01 T_z=648.19 M_y=2257.62 T_y=-285.01 M_z=92.07 M_x=-22.13
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,t}$=105.93
  L=41.04 $\lambda_{rel,y}$=0.03 $\lambda_{rel,z}$=0.09 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.60 $\sigma_{m,d}$=10.02 Sfr.=0.09

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 19 SND Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-142.62 T_z=776.75 M_y=1558.93 T_y=-292.42 M_z=97.97 M_x=-13.53
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=41.04 $\lambda_{rel,m}$=0.14 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-7.37 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 19 SND
  Sollecitazioni: N=-142.62
  [Lin.] $M_{y,sx}$=-1558.93 $M_{y,dx}$=-1396.08 $M_{y,eq}$=1493.79
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-97.97 $M_{z,dx}$=64.78 $M_{z,eq}$=84.69
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=41.04 $\lambda_{rel,y}$=0.03 $\lambda_{rel,z}$=0.09 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.07 $\sigma_{m,d}$=-6.94 Sfr.=0.04

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 61 SLU Xl=0.41
  Sollecitazioni: N=5008.50 T_z=-200.30 M_y=1423.71 T_y=-180.04 M_z=-5.48 M_x=-23.31
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=2.61 Sfr.=0.02

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 62 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=4504.94 T_z=303.37 M_y=2053.30 T_y=-249.71 M_z=67.20 M_x=-25.25
  Resistenze: K_{mod}=0.90
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 25 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=3079.01 T_z=648.19 M_y=2257.62 T_y=-285.01 M_z=92.07 M_x=-22.13
  Resistenze: K_{mod}=0.80 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=105.93 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.60 $\sigma_{m,d}$=10.02 Sfr.=0.09

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=1656.75 T_z=988.75 M_y=2455.92 T_y=-320.94 M_z=115.37 M_x=-19.09
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=1.14 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=1656.75 T_z=988.75 M_y=2455.92 T_y=-320.94 M_z=115.37 M_x=-19.09
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=1.14 Sfr.=0.05

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 19 SND Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-142.62 T_z=776.75 M_y=1558.93 T_y=-292.42 M_z=97.97 M_x=-13.53
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.07 $\sigma_{m,d}$=-7.37 Sfr.=0.04

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 25 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=3079.01 T_z=648.19 M_y=2257.62 T_y=-285.01 M_z=92.07 M_x=-22.13
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-10.02 Sfr.=0.07

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 19 SND Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-142.62 T_z=-502.01 M_y=182.57 T_y=-292.42 M_z=97.97 M_x=-13.53
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.07 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/23423)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/28712)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/20699)

Asta n. 2064 (-2301 -2323) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=0.73
  Sollecitazioni: N=1599.46 T_z=-390.43 M_y=1071.98 T_y=6.64 M_z=15.98 M_x=-10.33
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
  L=73.34 $\lambda_{rel,y}$=0.06 $\lambda_{rel,z}$=0.28 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.60 $\sigma_{m,d}$=9.87 Sfr.=0.04

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=0.73
  Sollecitazioni: N=1599.46 T_z=-390.43 M_y=1071.98 T_y=6.64 M_z=15.98 M_x=-10.33
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.60 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=1590.75 T_z=-326.24 M_y=809.18 T_y=6.64 M_z=11.12 M_x=-10.33
  Resistenze: K_{fi}=1.25
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.73
  Sollecitazioni: N=1599.46 T_z=-390.43 M_y=1071.98 T_y=6.64 M_z=15.98 M_x=-10.33
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.60 $\sigma_{m,d}$=9.87 Sfr.=0.04

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=0.73
  Sollecitazioni: N=1599.46 T_z=-390.43 M_y=1071.98 T_y=6.64 M_z=15.98 M_x=-10.33
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=0.82 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.73
  Sollecitazioni: N=1599.46 T_z=-390.43 M_y=1071.98 T_y=6.64 M_z=15.98 M_x=-10.33
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=0.82 Sfr.=0.02

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.73
  Sollecitazioni: N=1599.46 T_z=-390.43 M_y=1071.98 T_y=6.64 M_z=15.98 M_x=-10.33
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-9.87 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 62 SLU Xl=0.73
  Sollecitazioni: N=4705.83 T_z=-1417.08 M_y=3002.68 T_y=24.40 M_z=32.10 M_x=-25.26
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=73.34 $\lambda_{rel,y}$=0.05 $\lambda_{rel,z}$=0.17 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=2.45 $\sigma_{m,d}$=12.15 Sfr.=0.10

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 19 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-51.99 T_z=-928.88 M_y=1396.08 T_y=56.06 M_z=64.77 M_x=-13.53
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=73.34 $\lambda_{rel,m}$=0.18 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-6.30 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 19 SND
  Sollecitazioni: N=-51.99
  [Lin.] $M_{y,sx}$=-1396.08 $M_{y,dx}$=-1156.11 $M_{y,eq}$=1300.09
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-64.77 $M_{z,dx}$=56.10 $M_{z,eq}$=61.30
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=73.34 $\lambda_{rel,y}$=0.05 $\lambda_{rel,z}$=0.17 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.03 $\sigma_{m,d}$=-5.88 Sfr.=0.03

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 61 SLU Xl=0.73
  Sollecitazioni: N=5152.86 T_z=-1664.80 M_y=2616.58 T_y=37.74 M_z=22.19 M_x=-23.31
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=2.68 Sfr.=0.02

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 62 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=4694.51 T_z=-1333.64 M_y=1994.01 T_y=24.40 M_z=14.20 M_x=-25.26
  Resistenze: K_{mod}=0.90
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 62 SLU Xl=0.73
  Sollecitazioni: N=4705.83 T_z=-1417.08 M_y=3002.68 T_y=24.40 M_z=32.10 M_x=-25.26
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=2.45 $\sigma_{m,d}$=12.15 Sfr.=0.10

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 61 SLU Xl=0.73
  Sollecitazioni: N=5152.86 T_z=-1664.80 M_y=2616.58 T_y=37.74 M_z=22.19 M_x=-23.31
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=1.82 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 61 SLU Xl=0.73
  Sollecitazioni: N=5152.86 T_z=-1664.80 M_y=2616.58 T_y=37.74 M_z=22.19 M_x=-23.31
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=1.82 Sfr.=0.08

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 19 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-51.99 T_z=-928.88 M_y=1396.08 T_y=56.06 M_z=64.77 M_x=-13.53
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.03 $\sigma_{m,d}$=-6.30 Sfr.=0.03

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 25 SLU Xl=0.73
  Sollecitazioni: N=3280.00 T_z=-832.68 M_y=2704.49 T_y=6.72 M_z=36.50 M_x=-22.14
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70

Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-11.04 Sfr.=0.08

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 19 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-51.99 T_z=359.88 M_y=292.12 T_y=56.06 M_z=64.77 M_x=-13.53
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.03 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 42 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/78872)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 42 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/78872)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.00 (L/64083)

Asta n. 2064 (-2323 2022) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=0.64
Sollecitazioni: N=1646.55 T_z=-737.82 M_y=1524.00 T_y=-33.64 M_z=-5.53 M_x=-10.33
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=83.77 $\lambda_{rel,y}$=0.07 $\lambda_{rel,z}$=0.33 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.65 $\sigma_{m,d}$=13.30 Sfr.=0.06

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=0.64
Sollecitazioni: N=1646.55 T_z=-737.82 M_y=1524.00 T_y=-33.64 M_z=-5.53 M_x=-10.33
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.65 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=1638.96 T_z=-681.85 M_y=1070.03 T_y=-33.64 M_z=15.98 M_x=-10.33
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.64
Sollecitazioni: N=1646.55 T_z=-737.82 M_y=1524.00 T_y=-33.64 M_z=-5.53 M_x=-10.33
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.65 $\sigma_{m,d}$=13.30 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=0.64
Sollecitazioni: N=1646.55 T_z=-737.82 M_y=1524.00 T_y=-33.64 M_z=-5.53 M_x=-10.33
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=1.56 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.64
Sollecitazioni: N=1646.55 T_z=-737.82 M_y=1524.00 T_y=-33.64 M_z=-5.53 M_x=-10.33
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=1.56 Sfr.=0.04

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.64
Sollecitazioni: N=1646.55 T_z=-737.82 M_y=1524.00 T_y=-33.64 M_z=-5.53 M_x=-10.33
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-13.30 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 62 SLU Xl=0.64
Sollecitazioni: N=4846.12 T_z=-2616.35 M_y=4645.41 T_y=-68.84 M_z=-11.93 M_x=-25.25
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=83.77 $\lambda_{rel,y}$=0.06 $\lambda_{rel,z}$=0.19 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=2.52 $\sigma_{m,d}$=18.30 Sfr.=0.14

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 61 SLU Xl=0.64
Sollecitazioni: N=5256.63 T_z=-2704.64 M_y=4316.67 T_y=-95.36 M_z=-38.80 M_x=-23.30
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=2.74 Sfr.=0.02

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=4836.25 T_z=-2543.59 M_y=2995.41 T_y=-68.84 M_z=32.10 M_x=-25.25
Resistenze: K_{mod}=0.90
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 62 SLU Xl=0.64
Sollecitazioni: N=4846.12 T_z=-2616.35 M_y=4645.41 T_y=-68.84 M_z=-11.93 M_x=-25.25
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=2.52 $\sigma_{m,d}$=18.30 Sfr.=0.14

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 61 SLU Xl=0.64
Sollecitazioni: N=5256.63 T_z=-2704.64 M_y=4316.67 T_y=-95.36 M_z=-38.80 M_x=-23.30
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=2.96 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 61 SLU Xl=0.64
Sollecitazioni: N=5256.63 T_z=-2704.64 M_y=4316.67 T_y=-95.36 M_z=-38.80 M_x=-23.30

Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=2.96 Sfr.=0.14

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=0.64
Sollecitazioni: N=4846.12 T_z=-2616.35 M_y=4645.41 T_y=-68.84 M_z=-11.93 M_x=-25.25
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-18.30 Sfr.=0.12

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.00 (L/17418)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.00 (L/31191)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.00 (L/12896)

Asta n. 2064 (2022 -2342) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-2467.45 T_z=2015.56 M_y=1752.74 T_y=123.68 M_z=-54.92 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=36.49 $\lambda_{rel,m}$=0.21 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-17.36 Sfr.=0.06

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
Sollecitazioni: N=-2467.45
[Lin.] $M_{y,sx}$=-1752.74 $M_{y,dx}$=-1417.95 $M_{y,eq}$=1618.83
[Lin.] $M_{z,sx}$=54.92 $M_{z,dx}$=-34.30 $M_{z,eq}$=-46.67
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=36.49 $\lambda_{rel,y}$=0.03 $\lambda_{rel,z}$=0.14 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.48 $\sigma_{m,d}$=-15.86 Sfr.=0.06

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-2467.45 T_z=2015.56 M_y=1752.74 T_y=123.68 M_z=-54.92 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=4.25 Sfr.=0.10

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-2467.45 T_z=2015.56 M_y=1752.74 T_y=123.68 M_z=-54.92 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.48 $\sigma_{m,d}$=-17.36 Sfr.=0.06

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-2467.45 T_z=2015.56 M_y=1752.74 T_y=123.68 M_z=-54.92 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-17.36 Sfr.=0.06

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-2467.45 T_z=2015.56 M_y=1752.74 T_y=123.68 M_z=-54.92 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.48 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 25 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-6080.42 T_z=6183.25 M_y=5918.05 T_y=272.49 M_z=-135.51 M_x=1.66
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=36.49 $\lambda_{rel,m}$=0.13 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-24.88 Sfr.=0.18

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 25 SLU
Sollecitazioni: N=-6080.42
[Lin.] $M_{y,sx}$=-5918.05 $M_{y,dx}$=-4888.84 $M_{y,eq}$=5506.37
[Lin.] $M_{z,sx}$=135.51 $M_{z,dx}$=-90.08 $M_{z,eq}$=-117.34
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=36.49 $\lambda_{rel,y}$=0.03 $\lambda_{rel,z}$=0.08 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-3.17 $\sigma_{m,d}$=-23.04 Sfr.=0.19

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-1065.09 T_z=1921.20 M_y=1393.05 T_y=-268.66 M_z=141.51 M_x=6.88
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 62 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-5678.66 T_z=7097.56 M_y=6568.85 T_y=236.54 M_z=-107.94 M_x=1.95
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=7.77 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.13

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-5678.66 T_z=7097.56 M_y=6568.85 T_y=236.54 M_z=-107.94 M_x=1.95
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=7.77 Sfr.=0.36

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 25 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-6080.42 T_z=6183.25 M_y=5918.05 T_y=272.49 M_z=-135.51 M_x=1.66
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-3.17 $\sigma_{m,d}$=-24.88 Sfr.=0.18

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 25 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-6080.42 T_z=6183.25 M_y=5918.05 T_y=272.49 M_z=-135.51 M_x=1.66
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-24.88 Sfr.=0.18

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 25 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-6080.42 T_z=6183.25 M_y=5918.05 T_y=272.49 M_z=-135.51 M_x=1.66
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-3.17 Sfr.=0.02

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/3427)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/5778)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/2589)

Asta n. 2064 (-2342 -2370) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-2425.16 T_z=1703.23 M_y=1416.79 T_y=42.00 M_z=-34.30 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=78.37 $\lambda_{rel,m}$=0.30 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-13.60 Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
  Sollecitazioni: N=-2425.16
  [Lin.] $M_{y,sx}$=-1416.79 $M_{y,dx}$=-108.81 $M_{y,eq}$=893.60
  [Lin.] $M_{z,sx}$=34.30 $M_{z,dx}$=-1.39 $M_{z,eq}$=-21.14
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=78.37 $\lambda_{rel,y}$=0.06 $\lambda_{rel,z}$=0.30 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.43 $\sigma_{m,d}$=-8.56 Sfr.=0.04

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-2425.16 T_z=1703.23 M_y=1416.79 T_y=42.00 M_z=-34.30 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=3.59 Sfr.=0.08

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-2425.16 T_z=1703.23 M_y=1416.79 T_y=42.00 M_z=-34.30 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.43 $\sigma_{m,d}$=-13.60 Sfr.=0.04

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-2425.16 T_z=1703.23 M_y=1416.79 T_y=42.00 M_z=-34.30 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-13.60 Sfr.=0.04

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-2425.16 T_z=1703.23 M_y=1416.79 T_y=42.00 M_z=-34.30 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.43 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 22 SND Xl=0.57
  Sollecitazioni: N=-1027.42 T_z=1769.22 M_y=825.65 T_y=36.28 M_z=0.00 M_x=1.34
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=78.37 $\lambda_{rel,m}$=0.19 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-3.23 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 25 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-5944.36 T_z=5179.11 M_y=4884.86 T_y=110.79 M_z=-90.08 M_x=1.67
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=78.37 $\lambda_{rel,m}$=0.19 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-20.25 Sfr.=0.15

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 25 SLU
  Sollecitazioni: N=-5944.36
  [Lin.] $M_{y,sx}$=-4884.86 $M_{y,dx}$=-860.86 $M_{y,eq}$=3275.26
  [Lin.] $M_{z,sx}$=90.08 $M_{z,dx}$=-3.25 $M_{z,eq}$=-55.35
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=78.37 $\lambda_{rel,y}$=0.05 $\lambda_{rel,z}$=0.18 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-3.10 $\sigma_{m,d}$=-13.51 Sfr.=0.12

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-1022.90 T_z=1608.87 M_y=1072.91 T_y=-56.92 M_z=104.90 M_x=6.88

Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-5542.59 T_z=5924.87 M_y=5382.61 T_y=85.23 M_z=-68.50 M_x=1.96
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=6.48 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.09

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-5542.59 T_z=5924.87 M_y=5382.61 T_y=85.23 M_z=-68.50 M_x=1.96
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=6.48 Sfr.=0.30

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 25 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-5944.36 T_z=5179.11 M_y=4884.86 T_y=110.79 M_z=-90.08 M_x=1.67
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-3.10 $\sigma_{m,d}$=-20.25 Sfr.=0.15

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 25 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-5944.36 T_z=5179.11 M_y=4884.86 T_y=110.79 M_z=-90.08 M_x=1.67
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-20.25 Sfr.=0.15

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 25 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-5944.36 T_z=5179.11 M_y=4884.86 T_y=110.79 M_z=-90.08 M_x=1.67
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-3.10 Sfr.=0.02

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/11105)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/18571)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/8300)

Asta n. 2064 (-2370 -2376) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 87 SLU I Xl=0.42
Sollecitazioni: N=-2372.83 T_z=1317.42 M_y=-456.54 T_y=4.49 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=42.07 $\lambda_{rel,m}$=0.22 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=3.91 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-2377.82 T_z=1354.25 M_y=105.50 T_y=4.49 M_z=-1.39 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=42.07 $\lambda_{rel,m}$=0.22 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-0.96 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
Sollecitazioni: N=-2377.82
[Par.] $M_{y,sx}$=-105.50 $M_{y,dx}$=456.54 $M_{y,eq}$=-365.33
[Lin.] $M_{z,sx}$=1.39 $M_{z,dx}$=0.50 $M_{z,eq}$=-0.63
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=42.07 $\lambda_{rel,y}$=0.03 $\lambda_{rel,z}$=0.16 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.39 $\sigma_{m,d}$=3.16 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-2377.82 T_z=1354.25 M_y=105.50 T_y=4.49 M_z=-1.39 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=2.85 Sfr.=0.07

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.42
Sollecitazioni: N=-2372.83 T_z=1317.42 M_y=-456.54 T_y=4.49 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.38 $\sigma_{m,d}$=-3.91 Sfr.=0.01

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.42
Sollecitazioni: N=-2372.83 T_z=1317.42 M_y=-456.54 T_y=4.49 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=3.91 Sfr.=0.01

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-2377.82 T_z=1354.25 M_y=105.50 T_y=4.49 M_z=-1.39 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.39 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 25 SLU Xl=0.42
Sollecitazioni: N=-5800.15 T_z=4116.00 M_y=-891.18 T_y=8.83 M_z=0.00 M_x=1.67
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70

Ltors=42.07 $\lambda_{rel,m}$=0.14 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=3.48 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 61 SLU Xl=0.42
Sollecitazioni: N=-3927.86 T_z=3982.47 M_y=-1329.19 T_y=4.41 M_z=1.85 M_x=1.95
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=42.07 $\lambda_{rel,m}$=0.14 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=5.22 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 62 SLU
Sollecitazioni: N=-5404.89
[Par.] $M_{y,sx}$=-762.61 $M_{y,dx}$=1226.42 $M_{y,eq}$=-1226.42
[Lin.] $M_{z,sx}$=1.71 $M_{z,dx}$=1.32 $M_{z,eq}$=-0.68
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=42.07 $\lambda_{rel,y}$=0.03 $\lambda_{rel,z}$=0.10 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.82 $\sigma_{m,d}$=4.80 Sfr.=0.05

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-975.56 T_z=1259.89 M_y=-164.32 T_y=-172.27 M_z=73.02 M_x=6.88
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-5404.89 T_z=4751.37 M_y=762.61 T_y=7.19 M_z=-1.71 M_x=1.96
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=5.20 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.06

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-5404.89 T_z=4751.37 M_y=762.61 T_y=7.19 M_z=-1.71 M_x=1.96
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=5.20 Sfr.=0.24

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 61 SLU Xl=0.42
Sollecitazioni: N=-3927.86 T_z=3982.47 M_y=-1329.19 T_y=4.41 M_z=1.85 M_x=1.95
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.05 $\sigma_{m,d}$=-5.22 Sfr.=0.04

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 61 SLU Xl=0.42
Sollecitazioni: N=-3927.86 T_z=3982.47 M_y=-1329.19 T_y=4.41 M_z=1.85 M_x=1.95
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=5.22 Sfr.=0.03

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 25 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-5806.65 T_z=4163.87 M_y=850.67 T_y=8.83 M_z=-3.25 M_x=1.67
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-3.02 Sfr.=0.02

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/16042)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/26339)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/11843)

Asta n. 2064 (-2376 -2390) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 87 SLU I Xl=0.32
Sollecitazioni: N=-2328.64 T_z=991.85 M_y=-773.32 T_y=-4.19 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=78.77 $\lambda_{rel,m}$=0.30 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=6.63 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=0.79
Sollecitazioni: N=-2323.03 T_z=950.49 M_y=-1232.33 T_y=-4.19 M_z=-2.80 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=78.77 $\lambda_{rel,m}$=0.30 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=10.68 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
Sollecitazioni: N=-2332.39
[Lin.] $M_{y,sx}$=456.45 $M_{y,dx}$=1232.33 $M_{y,eq}$=-921.98
[Lin.] $M_{z,sx}$=-0.50 $M_{z,dx}$=-2.80 $M_{z,eq}$=-1.48
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=78.77 $\lambda_{rel,y}$=0.06 $\lambda_{rel,z}$=0.31 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.34 $\sigma_{m,d}$=7.97 Sfr.=0.04

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-2332.39 T_z=1019.43 M_y=-456.45 T_y=-4.19 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=2.15 Sfr.=0.05

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.79
  Sollecitazioni: N=-2323.03 T_z=950.49 M_y=-1232.33 T_y=-4.19 M_z=-2.80 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.33 $\sigma_{m,d}$=-10.68 Sfr.=0.04

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.79
  Sollecitazioni: N=-2323.03 T_z=950.49 M_y=-1232.33 T_y=-4.19 M_z=-2.80 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=10.68 Sfr.=0.04

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-2332.39 T_z=1019.43 M_y=-456.45 T_y=-4.19 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.34 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 62 SLU Xl=0.79
  Sollecitazioni: N=-5252.39 T_z=3458.95 M_y=-3986.34 T_y=-1.80 M_z=0.00 M_x=1.96
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=78.77 $\lambda_{rel,m}$=0.19 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=15.57 Sfr.=0.10

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 25 SLU Xl=0.79
  Sollecitazioni: N=-5654.16 T_z=3040.22 M_y=-3321.30 T_y=1.20 M_z=1.40 M_x=1.67
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=78.77 $\lambda_{rel,m}$=0.19 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=12.99 Sfr.=0.10

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 62 SLU
  Sollecitazioni: N=-5264.55
  [Lin.] $M_{y,sx}$=1226.32 $M_{y,dx}$=3986.34 $M_{y,eq}$=-2882.33
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-1.32 $M_{z,dx}$=-0.10 $M_{z,eq}$=0.75
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=78.77 $\lambda_{rel,y}$=0.05 $\lambda_{rel,z}$=0.18 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.74 $\sigma_{m,d}$=11.27 Sfr.=0.09

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-930.19 T_z=1093.94 M_y=-686.58 T_y=33.83 M_z=42.65 M_x=6.88
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 62 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-5264.55 T_z=3548.58 M_y=-1226.32 T_y=-1.80 M_z=1.32 M_x=1.96
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=3.88 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.03

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-5264.55 T_z=3548.58 M_y=-1226.32 T_y=-1.80 M_z=1.32 M_x=1.96
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=3.88 Sfr.=0.18

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 62 SLU Xl=0.79
  Sollecitazioni: N=-5252.39 T_z=3458.95 M_y=-3986.34 T_y=-1.80 M_z=0.00 M_x=1.96
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.74 $\sigma_{m,d}$=-15.57 Sfr.=0.10

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=0.79
  Sollecitazioni: N=-5252.39 T_z=3458.95 M_y=-3986.34 T_y=-1.80 M_z=0.00 M_x=1.96
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=15.57 Sfr.=0.10

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 25 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-5666.32 T_z=3129.84 M_y=-891.13 T_y=1.20 M_z=0.00 M_x=1.67
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.95 Sfr.=0.02

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/31169)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/49313)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/24293)

Asta n. 2064 (-2390 -2403) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=0.42
  Sollecitazioni: N=-2279.21 T_z=627.29 M_y=-1505.42 T_y=3.11 M_z=-1.50 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=41.91 $\lambda_{rel,m}$=0.22 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=12.97 Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
  Sollecitazioni: N=-2284.19
  [Lin.] $M_{y,sx}$=1234.83 $M_{y,dx}$=1505.42 $M_{y,eq}$=-1397.18
  [Lin.] $M_{z,sx}$=2.80 $M_{z,dx}$=-1.50 $M_{z,eq}$=-2.28
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=41.91 $\lambda_{rel,y}$=0.03 $\lambda_{rel,z}$=0.16 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.29 $\sigma_{m,d}$=12.08 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-2284.19 T_z=663.97 M_y=-1234.83 T_y=3.11 M_z=-2.80 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=1.40 Sfr.=0.03

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.42
  Sollecitazioni: N=-2279.21 T_z=627.29 M_y=-1505.42 T_y=3.11 M_z=-1.50 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.29 $\sigma_{m,d}$=-12.97 Sfr.=0.04

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.42
  Sollecitazioni: N=-2279.21 T_z=627.29 M_y=-1505.42 T_y=3.11 M_z=-1.50 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=12.97 Sfr.=0.04

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-2284.19 T_z=663.97 M_y=-1234.83 T_y=3.11 M_z=-2.80 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.29 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 62 SLU Xl=0.42
  Sollecitazioni: N=-5117.35 T_z=2300.69 M_y=-4969.19 T_y=-1.60 M_z=0.00 M_x=1.96
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=41.91 $\lambda_{rel,m}$=0.14 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=19.41 Sfr.=0.13

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 63 SLU Xl=0.42
  Sollecitazioni: N=-4691.01 T_z=2086.44 M_y=-4586.43 T_y=0.00 M_z=-1.38 M_x=1.89
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=41.91 $\lambda_{rel,m}$=0.14 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=17.93 Sfr.=0.12

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 62 SLU
  Sollecitazioni: N=-5123.82
  [Lin.] $M_{y,sx}$=3994.96 $M_{y,dx}$=4969.19 $M_{y,eq}$=-4579.50
  [Lin.] $M_{z,sx}$=0.10 $M_{z,dx}$=-0.77 $M_{z,eq}$=-0.50
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=41.91 $\lambda_{rel,y}$=0.03 $\lambda_{rel,z}$=0.10 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.67 $\sigma_{m,d}$=17.90 Sfr.=0.14

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-881.99 T_z=738.47 M_y=-1390.87 T_y=-72.72 M_z=42.71 M_x=6.88
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 25 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-5525.58 T_z=2091.90 M_y=-3328.84 T_y=-4.89 M_z=1.40 M_x=1.67
  Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=2.29 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 25 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-5525.58 T_z=2091.90 M_y=-3328.84 T_y=-4.89 M_z=1.40 M_x=1.67
  Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=19.31
  Tensioni: τ_d=2.29 Sfr.=0.12

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 62 SLU Xl=0.42
  Sollecitazioni: N=-5117.35 T_z=2300.69 M_y=-4969.19 T_y=-1.60 M_z=0.00 M_x=1.96
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.67 $\sigma_{m,d}$=-19.41 Sfr.=0.13

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=0.42
  Sollecitazioni: N=-5117.35 T_z=2300.69 M_y=-4969.19 T_y=-1.60 M_z=0.00 M_x=1.96
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=19.41 Sfr.=0.13

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 25 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-5525.58 T_z=2091.90 M_y=-3328.84 T_y=-4.89 M_z=1.40 M_x=1.67
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.88 Sfr.=0.02

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 30 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/54933)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/83707)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 5 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/40880)

Asta n. 2064 (-2403 -2422) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=0.79
  Sollecitazioni: N=-2229.43 T_z=260.35 M_y=-1737.29 T_y=-3.86 M_z=-4.55 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=78.94 $\lambda_{rel,m}$=0.30 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=15.09 Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
  Sollecitazioni: N=-2238.80
  [Lin.] $M_{y,sx}$=1504.52 $M_{y,dx}$=1737.29 $M_{y,eq}$=-1644.18
  [Lin.] $M_{z,sx}$=1.50 $M_{z,dx}$=-4.55 $M_{z,eq}$=-3.33
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=78.94 $\lambda_{rel,y}$=0.06 $\lambda_{rel,z}$=0.31 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.25 $\sigma_{m,d}$=14.24 Sfr.=0.06

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-2238.80 T_z=329.43 M_y=-1504.52 T_y=-3.86 M_z=-1.50 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=0.69 Sfr.=0.02

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.79
  Sollecitazioni: N=-2229.43 T_z=260.35 M_y=-1737.29 T_y=-3.86 M_z=-4.55 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.24 $\sigma_{m,d}$=-15.09 Sfr.=0.05

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.79
  Sollecitazioni: N=-2229.43 T_z=260.35 M_y=-1737.29 T_y=-3.86 M_z=-4.55 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=15.09 Sfr.=0.05

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-2238.80 T_z=329.43 M_y=-1504.52 T_y=-3.86 M_z=-1.50 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.25 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 62 SLU Xl=0.05
  Sollecitazioni: N=-4982.82 T_z=1140.42 M_y=-5026.22 T_y=-3.22 M_z=0.00 M_x=1.96
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=78.94 $\lambda_{rel,m}$=0.19 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=19.63 Sfr.=0.13

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 62 SLU Xl=0.79
  Sollecitazioni: N=-4971.45 T_z=1056.60 M_y=-5835.54 T_y=-3.22 M_z=-3.32 M_x=1.96
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=78.94 $\lambda_{rel,m}$=0.19 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=22.84 Sfr.=0.15

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 62 SLU
  Sollecitazioni: N=-4983.63
  [Lin.] $M_{y,sx}$=4966.05 $M_{y,dx}$=5835.54 $M_{y,eq}$=-5487.74
  [Lin.] $M_{z,sx}$=0.77 $M_{z,dx}$=-3.32 $M_{z,eq}$=-2.30
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=78.94 $\lambda_{rel,y}$=0.05 $\lambda_{rel,z}$=0.18 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.60 $\sigma_{m,d}$=21.47 Sfr.=0.16

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-836.61 T_z=403.93 M_y=-1621.29 T_y=28.85 M_z=70.01 M_x=6.88
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 25 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-5385.39 T_z=1058.58 M_y=-4192.93 T_y=-2.56 M_z=0.00 M_x=1.67
  Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=1.16 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 25 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-5385.39 T_z=1058.58 M_y=-4192.93 T_y=-2.56 M_z=0.00 M_x=1.67
  Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=19.31
  Tensioni: τ_d=1.16 Sfr.=0.06

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 62 SLU Xl=0.79
  Sollecitazioni: N=-4971.45 T_z=1056.60 M_y=-5835.54 T_y=-3.22 M_z=-3.32 M_x=1.96

Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.59 $\sigma_{m,d}$=-22.84 Sfr.=0.15

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=0.79
Sollecitazioni: N=-4971.45 T_z=1056.60 M_y=-5835.54 T_y=-3.22 M_z=-3.32 M_x=1.96
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=22.84 Sfr.=0.15

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 25 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-5385.39 T_z=1058.58 M_y=-4192.93 T_y=-2.56 M_z=0.00 M_x=1.67
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.80 Sfr.=0.02

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.00 (L/42446)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/75245)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.00 (L/30655)

Asta n. 2064 (-2422 -2442) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-2189.81 T_z=-31.67 M_y=-1738.82 T_y=7.40 M_z=-4.55 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=41.27 $\lambda_{rel,m}$=0.22 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=15.10 Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
Sollecitazioni: N=-2189.81
[Lin.] $M_{y,sx}$=1738.82 $M_{y,dx}$=1718.29 $M_{y,eq}$=-1730.61
[Lin.] $M_{z,sx}$=4.55 $M_{z,dx}$=-1.49 $M_{z,eq}$=-3.33
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=41.27 $\lambda_{rel,y}$=0.03 $\lambda_{rel,z}$=0.16 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.20 $\sigma_{m,d}$=14.98 Sfr.=0.06

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.41
Sollecitazioni: N=-2184.91 T_z=-67.80 M_y=-1718.29 T_y=7.40 M_z=-1.49 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=0.14 Sfr.=0.00

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-2189.81 T_z=-31.67 M_y=-1738.82 T_y=7.40 M_z=-4.55 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.20 $\sigma_{m,d}$=-15.10 Sfr.=0.05

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-2189.81 T_z=-31.67 M_y=-1738.82 T_y=7.40 M_z=-4.55 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=15.10 Sfr.=0.05

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-2189.81 T_z=-31.67 M_y=-1738.82 T_y=7.40 M_z=-4.55 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.20 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 22 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-798.88 T_z=-128.11 M_y=-1798.17 T_y=6.08 M_z=0.00 M_x=1.34
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=41.27 $\lambda_{rel,m}$=0.14 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=7.02 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-4840.06 T_z=-77.81 M_y=-5840.71 T_y=1.18 M_z=-3.32 M_x=1.96
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=41.27 $\lambda_{rel,m}$=0.14 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=22.86 Sfr.=0.15

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 62 SLU
Sollecitazioni: N=-4840.06
[Lin.] $M_{y,sx}$=5840.71 $M_{y,dx}$=5798.91 $M_{y,eq}$=-5823.99
[Lin.] $M_{z,sx}$=3.32 $M_{z,dx}$=-2.83 $M_{z,eq}$=-3.12
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=41.27 $\lambda_{rel,y}$=0.03 $\lambda_{rel,z}$=0.09 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.52 $\sigma_{m,d}$=22.79 Sfr.=0.17

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-787.62 T_z=-126.05 M_y=-1783.69 T_y=-32.21 M_z=66.05 M_x=6.88
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 7 SND Xl=0.41
  Sollecitazioni: N=-30.08 T_z=-213.01 M_y=-1741.81 T_y=28.03 M_z=-40.50 M_x=4.78
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=0.23 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 61 SLU Xl=0.41
  Sollecitazioni: N=-3510.94 T_z=-200.23 M_y=-5075.56 T_y=6.21 M_z=-3.07 M_x=1.95
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=0.22 Sfr.=0.01

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 62 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-4840.06 T_z=-77.81 M_y=-5840.71 T_y=1.18 M_z=-3.32 M_x=1.96
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.52 $\sigma_{m,d}$=-22.86 Sfr.=0.15

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-4840.06 T_z=-77.81 M_y=-5840.71 T_y=1.18 M_z=-3.32 M_x=1.96
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=22.86 Sfr.=0.15

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 25 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-5241.83 T_z=0.00 M_y=-4997.57 T_y=0.00 M_z=-2.67 M_x=1.67
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.73 Sfr.=0.02

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.00 (L/50916)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/91113)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.00 (L/36065)

Asta n. 2064 (-2442 -2454) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-2144.54 T_z=-365.44 M_y=-1717.05 T_y=-3.89 M_z=-1.49 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=85.05 $\lambda_{rel,m}$=0.31 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=14.79 Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
  Sollecitazioni: N=-2144.54
  [Lin.] $M_{y,sx}$=1717.05 $M_{y,dx}$=1374.57 $M_{y,eq}$=-1580.06
  [Lin.] $M_{z,sx}$=1.49 $M_{z,dx}$=-4.80 $M_{z,eq}$=-3.48
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=85.05 $\lambda_{rel,y}$=0.07 $\lambda_{rel,z}$=0.33 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.15 $\sigma_{m,d}$=13.70 Sfr.=0.06

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.85
  Sollecitazioni: N=-2134.45 T_z=-439.88 M_y=-1374.57 T_y=-3.89 M_z=-4.80 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=0.93 Sfr.=0.02

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-2144.54 T_z=-365.44 M_y=-1717.05 T_y=-3.89 M_z=-1.49 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hz}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.15 $\sigma_{m,d}$=-14.79 Sfr.=0.05

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-2144.54 T_z=-365.44 M_y=-1717.05 T_y=-3.89 M_z=-1.49 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=14.79 Sfr.=0.05

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-2144.54 T_z=-365.44 M_y=-1717.05 T_y=-3.89 M_z=-1.49 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.15 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 7 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=10.28 T_z=-510.68 M_y=-1740.41 T_y=-23.35 M_z=-40.50 M_x=4.78
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
  L=85.05 $\lambda_{rel,y}$=0.06 $\lambda_{rel,z}$=0.20 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=7.33 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 22 SND Xl=0.74
  Sollecitazioni: N=-744.86 T_z=-526.40 M_y=-1490.44 T_y=-10.96 M_z=0.00 M_x=1.34
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=85.05 $\lambda_{rel,m}$=0.20 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=5.82 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 62 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-4700.10 T_z=-1278.14 M_y=-5794.43 T_y=-4.23 M_z=-2.83 M_x=1.96
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=85.05 $\lambda_{rel,m}$=0.20 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=22.67 Sfr.=0.15

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 62 SLU
  Sollecitazioni: N=-4700.10
  [Lin.] $M_{y,sx}$=5794.43 $M_{y,dx}$=4666.18 $M_{y,eq}$=-5343.13
  [Lin.] $M_{z,sx}$=2.83 $M_{z,dx}$=-6.43 $M_{z,eq}$=-4.99
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=85.05 $\lambda_{rel,y}$=0.06 $\lambda_{rel,z}$=0.20 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.45 $\sigma_{m,d}$=20.94 Sfr.=0.16

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=0.85
  Sollecitazioni: N=20.38 T_z=-585.11 M_y=-1463.79 T_y=20.17 M_z=36.66 M_x=4.78
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-742.36 T_z=-459.82 M_y=-1734.83 T_y=30.69 M_z=83.47 M_x=6.88
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 7 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=10.28 T_z=-510.68 M_y=-1740.41 T_y=-23.35 M_z=-40.50 M_x=4.78
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=7.33 Sfr.=0.04

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 62 SLU Xl=0.85
  Sollecitazioni: N=-4686.98 T_z=-1374.90 M_y=-4666.18 T_y=-4.23 M_z=-6.43 M_x=1.96
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=1.50 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=0.85
  Sollecitazioni: N=-4686.98 T_z=-1374.90 M_y=-4666.18 T_y=-4.23 M_z=-6.43 M_x=1.96
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=1.50 Sfr.=0.07

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 62 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-4700.10 T_z=-1278.14 M_y=-5794.43 T_y=-4.23 M_z=-2.83 M_x=1.96
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.45 $\sigma_{m,d}$=-22.67 Sfr.=0.15

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-4700.10 T_z=-1278.14 M_y=-5794.43 T_y=-4.23 M_z=-2.83 M_x=1.96
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=22.67 Sfr.=0.15

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 25 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-5101.87 T_z=-1031.49 M_y=-4984.24 T_y=-4.80 M_z=-2.53 M_x=1.66
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.66 Sfr.=0.02

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.00 (L/21234)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/37951)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.01 (L/15785)

Asta n. 2064 (-2454 -2470) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-2095.57 T_z=-726.42 M_y=-1374.89 T_y=-3.75 M_z=-4.80 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=35.39 $\lambda_{rel,m}$=0.20 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=11.99 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
  Sollecitazioni: N=-2095.57
  [Lin.] $M_{y,sx}$=1374.89 $M_{y,dx}$=1112.31 $M_{y,eq}$=-1269.86
  [Lin.] $M_{z,sx}$=4.80 $M_{z,dx}$=-6.13 $M_{z,eq}$=-5.60
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=35.39 $\lambda_{rel,y}$=0.03 $\lambda_{rel,z}$=0.14 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.10 $\sigma_{m,d}$=11.13 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.35
  Sollecitazioni: N=-2091.37 T_z=-757.40 M_y=-1112.31 T_y=-3.75 M_z=-6.13 M_x=0.00

Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=1.60 Sfr.=0.04

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-2095.57 T_z=-726.42 M_y=-1374.89 T_y=-3.75 M_z=-4.80 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.10 $\sigma_{m,d}$=-11.99 Sfr.=0.04

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-2095.57 T_z=-726.42 M_y=-1374.89 T_y=-3.75 M_z=-4.80 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=11.99 Sfr.=0.04

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-2095.57 T_z=-726.42 M_y=-1374.89 T_y=-3.75 M_z=-4.80 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.10 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 7 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=59.26 T_z=-871.59 M_y=-1464.05 T_y=-28.61 M_z=-39.95 M_x=4.78
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
L=35.39 $\lambda_{rel,y}$=0.02 $\lambda_{rel,z}$=0.08 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.03 $\sigma_{m,d}$=6.24 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 36 SLU Xl=0.05
Sollecitazioni: N=-4945.76 T_z=-2083.42 M_y=-3966.59 T_y=-45.30 M_z=0.00 M_x=1.54
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=35.39 $\lambda_{rel,m}$=0.13 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=15.49 Sfr.=0.10

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-4558.29 T_z=-2485.54 M_y=-4667.18 T_y=-27.53 M_z=-6.43 M_x=1.96
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=35.39 $\lambda_{rel,m}$=0.13 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=18.31 Sfr.=0.12

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 25 SLU
Sollecitazioni: N=-4960.06
[Lin.] $M_{y,sx}$=4066.60 $M_{y,dx}$=3324.49 $M_{y,eq}$=-3769.75
[Lin.] $M_{z,sx}$=6.61 $M_{z,dx}$=-14.81 $M_{z,eq}$=-11.53
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=35.39 $\lambda_{rel,y}$=0.02 $\lambda_{rel,z}$=0.08 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.58 $\sigma_{m,d}$=14.88 Sfr.=0.13

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=0.35
Sollecitazioni: N=63.47 T_z=-902.56 M_y=-1245.57 T_y=15.03 M_z=29.91 M_x=4.78
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.03 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-693.38 T_z=-820.76 M_y=-1436.92 T_y=35.45 M_z=79.67 M_x=6.88
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 7 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=59.26 T_z=-871.59 M_y=-1464.05 T_y=-28.61 M_z=-39.95 M_x=4.78
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.03 $\sigma_{m,d}$=6.24 Sfr.=0.03

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 62 SLU Xl=0.35
Sollecitazioni: N=-4552.82 T_z=-2525.81 M_y=-3780.34 T_y=-27.53 M_z=-16.17 M_x=1.96
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=2.76 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=0.35
Sollecitazioni: N=-4552.82 T_z=-2525.81 M_y=-3780.34 T_y=-27.53 M_z=-16.17 M_x=1.96
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=2.76 Sfr.=0.13

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-4558.29 T_z=-2485.54 M_y=-4667.18 T_y=-27.53 M_z=-6.43 M_x=1.96
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.37 $\sigma_{m,d}$=-18.31 Sfr.=0.12

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-4558.29 T_z=-2485.54 M_y=-4667.18 T_y=-27.53 M_z=-6.43 M_x=1.96
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=18.31 Sfr.=0.12

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 25 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-4960.06 T_z=-2076.64 M_y=-4066.60 T_y=-23.17 M_z=-6.61 M_x=1.66
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.58 Sfr.=0.02

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/22492)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/39065)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/16494)

Asta n. 2064 (-2470 -2479) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-2050.98 T_z=-1055.21 M_y=-1111.18 T_y=-6.18 M_z=-6.13 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=79.97 $\lambda_{rel,m}$=0.31 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=9.79 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
  Sollecitazioni: N=-2050.98
  [Lin.] $M_{y,sx}$=1111.18 $M_{y,dx}$=239.31 $M_{y,eq}$=-762.43
  [Lin.] $M_{z,sx}$=6.13 $M_{z,dx}$=-11.07 $M_{z,eq}$=-9.09
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=79.97 $\lambda_{rel,y}$=0.06 $\lambda_{rel,z}$=0.31 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.06 $\sigma_{m,d}$=6.92 Sfr.=0.03

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.80
  Sollecitazioni: N=-2041.48 T_z=-1125.21 M_y=-239.31 T_y=-6.18 M_z=-11.07 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=2.37 Sfr.=0.05

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-2050.98 T_z=-1055.21 M_y=-1111.18 T_y=-6.18 M_z=-6.13 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.06 $\sigma_{m,d}$=-9.79 Sfr.=0.03

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-2050.98 T_z=-1055.21 M_y=-1111.18 T_y=-6.18 M_z=-6.13 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=9.79 Sfr.=0.03

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-2050.98 T_z=-1055.21 M_y=-1111.18 T_y=-6.18 M_z=-6.13 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.06 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 7 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=103.85 T_z=-1200.43 M_y=-1244.54 T_y=-38.30 M_z=-38.00 M_x=4.78
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
  L=79.97 $\lambda_{rel,y}$=0.06 $\lambda_{rel,z}$=0.18 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.05 $\sigma_{m,d}$=5.36 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 10 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-314.76 T_z=-1171.51 M_y=-1207.17 T_y=-2.17 M_z=0.00 M_x=1.68
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=79.97 $\lambda_{rel,m}$=0.19 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=4.72 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 62 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-4419.19 T_z=-3679.98 M_y=-3776.18 T_y=-8.38 M_z=-16.17 M_x=1.96
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=79.97 $\lambda_{rel,m}$=0.19 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=14.96 Sfr.=0.10

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 25 SLU
  Sollecitazioni: N=-4820.95
  [Lin.] $M_{y,sx}$=3321.00 $M_{y,dx}$=803.51 $M_{y,eq}$=-2314.01
  [Lin.] $M_{z,sx}$=14.81 $M_{z,dx}$=-22.22 $M_{z,eq}$=-19.25
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=79.97 $\lambda_{rel,y}$=0.06 $\lambda_{rel,z}$=0.18 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.51 $\sigma_{m,d}$=9.29 Sfr.=0.09

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=0.80
  Sollecitazioni: N=113.34 T_z=-1270.42 M_y=-472.69 T_y=34.94 M_z=54.17 M_x=4.78
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.06 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00

Sollecitazioni: N=-648.79 T_z=-1149.59 M_y=-1199.14 T_y=64.11 M_z=64.54 M_x=6.88
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 7 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=103.85 T_z=-1200.43 M_y=-1244.54 T_y=-38.30 M_z=-38.00 M_x=4.78
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.05 $\sigma_{m,d}$=5.36 Sfr.=0.03

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 62 SLU Xl=0.80
Sollecitazioni: N=-4406.84 T_z=-3770.97 M_y=-796.79 T_y=-8.38 M_z=-22.88 M_x=1.96
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=4.12 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.04

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=0.80
Sollecitazioni: N=-4406.84 T_z=-3770.97 M_y=-796.79 T_y=-8.38 M_z=-22.88 M_x=1.96
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=4.12 Sfr.=0.19

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-4419.19 T_z=-3679.98 M_y=-3776.18 T_y=-8.38 M_z=-16.17 M_x=1.96
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.30 $\sigma_{m,d}$=-14.96 Sfr.=0.10

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-4419.19 T_z=-3679.98 M_y=-3776.18 T_y=-8.38 M_z=-16.17 M_x=1.96
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=14.96 Sfr.=0.10

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 25 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-4820.95 T_z=-3102.42 M_y=-3321.00 T_y=-9.27 M_z=-14.81 M_x=1.66
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.51 Sfr.=0.02

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/16523)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/29949)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/12242)

Asta n. 2064 (-2479 -2505) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=0.40
Sollecitazioni: N=-1998.56 T_z=-1441.56 M_y=337.90 T_y=-18.47 M_z=-18.54 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=40.47 $\lambda_{rel,m}$=0.22 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-3.68 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
Sollecitazioni: N=-2003.36
[Par.] $M_{y,sx}$=238.32 $M_{y,dx}$=-337.90 $M_{y,eq}$=337.90
[Lin.] $M_{z,sx}$=11.07 $M_{z,dx}$=-18.54 $M_{z,eq}$=-15.55
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=40.47 $\lambda_{rel,y}$=0.03 $\lambda_{rel,z}$=0.16 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.01 $\sigma_{m,d}$=-3.56 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.40
Sollecitazioni: N=-1998.56 T_z=-1441.56 M_y=337.90 T_y=-18.47 M_z=-18.54 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=3.04 Sfr.=0.07

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.40
Sollecitazioni: N=-1998.56 T_z=-1441.56 M_y=337.90 T_y=-18.47 M_z=-18.54 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.00 $\sigma_{m,d}$=-3.68 Sfr.=0.01

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.40
Sollecitazioni: N=-1998.56 T_z=-1441.56 M_y=337.90 T_y=-18.47 M_z=-18.54 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-3.68 Sfr.=0.01

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-2003.36 T_z=-1406.14 M_y=-238.32 T_y=-18.47 M_z=-11.07 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.01 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 7 SND Xl=0.40
Sollecitazioni: N=156.27 T_z=-1586.75 M_y=670.74 T_y=-183.34 M_z=-54.04 M_x=4.78
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66

L=40.47 $\lambda_{rel,y}$=0.03 $\lambda_{rel,z}$=0.09 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.08 $\sigma_{m,d}$=3.32 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 10 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-267.14 T_z=-1522.42 M_y=-411.41 T_y=8.19 M_z=0.00 M_x=1.68
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=40.47 $\lambda_{rel,m}$=0.14 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=1.61 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 62 SLU Xl=0.40
Sollecitazioni: N=-4274.66 T_z=-4903.61 M_y=1181.84 T_y=-58.58 M_z=-46.59 M_x=1.96
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=40.47 $\lambda_{rel,m}$=0.14 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-5.22 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 62 SLU
Sollecitazioni: N=-4280.91
[Par.] $M_{y,sx}$=793.27 $M_{y,dx}$=-1181.84 $M_{y,eq}$=1181.84
[Lin.] $M_{z,sx}$=22.88 $M_{z,dx}$=-46.59 $M_{z,eq}$=-37.10
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=40.47 $\lambda_{rel,y}$=0.03 $\lambda_{rel,z}$=0.09 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.23 $\sigma_{m,d}$=-5.10 Sfr.=0.05

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=0.40
Sollecitazioni: N=156.27 T_z=-1316.23 M_y=53.91 T_y=116.77 M_z=16.31 M_x=4.78
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.08 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-601.17 T_z=-1500.50 M_y=-385.39 T_y=302.21 M_z=111.55 M_x=6.88
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 7 SND Xl=0.40
Sollecitazioni: N=156.27 T_z=-1586.75 M_y=670.74 T_y=-183.34 M_z=-54.04 M_x=4.78
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.08 $\sigma_{m,d}$=3.32 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 62 SLU Xl=0.40
Sollecitazioni: N=-4274.66 T_z=-4903.61 M_y=1181.84 T_y=-58.58 M_z=-46.59 M_x=1.96
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=5.36 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.06

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=0.40
Sollecitazioni: N=-4274.66 T_z=-4903.61 M_y=1181.84 T_y=-58.58 M_z=-46.59 M_x=1.96
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=5.36 Sfr.=0.25

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 62 SLU Xl=0.40
Sollecitazioni: N=-4274.66 T_z=-4903.61 M_y=1181.84 T_y=-58.58 M_z=-46.59 M_x=1.96
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.23 $\sigma_{m,d}$=-5.22 Sfr.=0.03

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=0.40
Sollecitazioni: N=-4274.66 T_z=-4903.61 M_y=1181.84 T_y=-58.58 M_z=-46.59 M_x=1.96
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-5.22 Sfr.=0.03

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 25 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-4682.68 T_z=-4121.42 M_y=-800.44 T_y=-49.03 M_z=-22.22 M_x=1.66
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.44 Sfr.=0.02

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/15716)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/27377)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/11787)

Asta n. 2064 (-2505 -2520) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 87 SLU I Xl=0.38
Sollecitazioni: N=-1952.71 T_z=-1779.48 M_y=999.84 T_y=47.44 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=80.38 $\lambda_{rel,m}$=0.31 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-8.57 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=0.80
Sollecitazioni: N=-1947.62 T_z=-1817.00 M_y=1770.74 T_y=47.44 M_z=19.59 M_x=0.00

Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=80.38 $\lambda_{rel,m}$=0.31 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-16.01 Sfr.=0.06

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
Sollecitazioni: N=-1957.16
[Lin.] $M_{y,sx}$=-338.50 $M_{y,dx}$=-1770.74 $M_{y,eq}$=1197.84
[Lin.] $M_{z,sx}$=18.54 $M_{z,dx}$=19.59 $M_{z,eq}$=7.83
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=80.38 $\lambda_{rel,y}$=0.06 $\lambda_{rel,z}$=0.31 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.96 $\sigma_{m,d}$=-10.60 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.80
Sollecitazioni: N=-1947.62 T_z=-1817.00 M_y=1770.74 T_y=47.44 M_z=19.59 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=3.83 Sfr.=0.09

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.80
Sollecitazioni: N=-1947.62 T_z=-1817.00 M_y=1770.74 T_y=47.44 M_z=19.59 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.95 $\sigma_{m,d}$=-16.01 Sfr.=0.05

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.80
Sollecitazioni: N=-1947.62 T_z=-1817.00 M_y=1770.74 T_y=47.44 M_z=19.59 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-16.01 Sfr.=0.05

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1957.16 T_z=-1746.65 M_y=338.50 T_y=47.44 M_z=-18.54 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.96 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 7 SND Xl=0.80
Sollecitazioni: N=207.22 T_z=-1962.20 M_y=2220.25 T_y=78.69 M_z=79.04 M_x=4.78
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
L=80.38 $\lambda_{rel,y}$=0.06 $\lambda_{rel,z}$=0.18 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.11 $\sigma_{m,d}$=9.70 Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 25 SLU Xl=0.43
Sollecitazioni: N=-4532.53 T_z=-5228.21 M_y=3109.50 T_y=100.27 M_z=0.00 M_x=1.66
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=80.38 $\lambda_{rel,m}$=0.19 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-12.15 Sfr.=0.09

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 62 SLU Xl=0.80
Sollecitazioni: N=-4124.97 T_z=-6180.46 M_y=6115.31 T_y=117.78 M_z=48.08 M_x=1.96
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=80.38 $\lambda_{rel,m}$=0.19 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-24.51 Sfr.=0.16

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 62 SLU
Sollecitazioni: N=-4137.37
[Lin.] $M_{y,sx}$=-1184.17 $M_{y,dx}$=-6115.31 $M_{y,eq}$=4142.85
[Lin.] $M_{z,sx}$=46.59 $M_{z,dx}$=48.08 $M_{z,eq}$=19.23
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=80.38 $\lambda_{rel,y}$=0.06 $\lambda_{rel,z}$=0.18 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.15 $\sigma_{m,d}$=-16.43 Sfr.=0.12

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=0.80
Sollecitazioni: N=207.22 T_z=-1691.66 M_y=1386.05 T_y=78.69 M_z=79.04 M_x=4.78
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.11 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-554.94 T_z=-1672.15 M_y=161.38 T_y=9.77 M_z=27.91 M_x=6.88
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 7 SND Xl=0.80
Sollecitazioni: N=207.22 T_z=-1962.20 M_y=2220.25 T_y=78.69 M_z=79.04 M_x=4.78
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.11 $\sigma_{m,d}$=9.70 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 62 SLU Xl=0.80
Sollecitazioni: N=-4124.97 T_z=-6180.46 M_y=6115.31 T_y=117.78 M_z=48.08 M_x=1.96
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=6.76 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.10

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=0.80

Sollecitazioni: N=-4124.97 T_z=-6180.46 M_y=6115.31 T_y=117.78 M_z=48.08 M_x=1.96
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=6.76 Sfr.=0.31

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 62 SLU Xl=0.80
Sollecitazioni: N=-4124.97 T_z=-6180.46 M_y=6115.31 T_y=117.78 M_z=48.08 M_x=1.96
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.15 $\sigma_{m,d}$=-24.51 Sfr.=0.16

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=0.80
Sollecitazioni: N=-4124.97 T_z=-6180.46 M_y=6115.31 T_y=117.78 M_z=48.08 M_x=1.96
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-24.51 Sfr.=0.16

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 25 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-4539.15 T_z=-5179.43 M_y=878.64 T_y=100.27 M_z=-42.06 M_x=1.66
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.36 Sfr.=0.02

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.00 (L/16690)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/29063)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/12304)

Asta n. 2064 (-2520 2036) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=0.27
Sollecitazioni: N=-1905.64 T_z=-2127.05 M_y=2345.07 T_y=117.12 M_z=51.25 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=46.85 $\lambda_{rel,m}$=0.23 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-22.28 Sfr.=0.08

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
Sollecitazioni: N=-1908.85
[Lin.] $M_{y,sx}$=-1773.23 $M_{y,dx}$=-2345.07 $M_{y,eq}$=2116.34
[Lin.] $M_{z,sx}$=-19.58 $M_{z,dx}$=51.25 $M_{z,eq}$=38.58
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=46.85 $\lambda_{rel,y}$=0.04 $\lambda_{rel,z}$=0.18 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.91 $\sigma_{m,d}$=-19.78 Sfr.=0.08

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.27
Sollecitazioni: N=-1905.64 T_z=-2127.05 M_y=2345.07 T_y=117.12 M_z=51.25 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=4.49 Sfr.=0.10

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.27
Sollecitazioni: N=-1905.64 T_z=-2127.05 M_y=2345.07 T_y=117.12 M_z=51.25 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.91 $\sigma_{m,d}$=-22.28 Sfr.=0.07

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.27
Sollecitazioni: N=-1905.64 T_z=-2127.05 M_y=2345.07 T_y=117.12 M_z=51.25 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-22.28 Sfr.=0.07

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1908.85 T_z=-2103.39 M_y=1773.23 T_y=117.12 M_z=19.58 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.91 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 7 SND Xl=0.27
Sollecitazioni: N=249.19 T_z=-2272.34 M_y=2833.89 T_y=471.77 M_z=179.47 M_x=4.78
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
L=46.85 $\lambda_{rel,y}$=0.03 $\lambda_{rel,z}$=0.11 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.13 $\sigma_{m,d}$=13.41 Sfr.=0.07

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 10 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-172.64 T_z=-2219.75 M_y=2127.72 T_y=188.41 M_z=0.00 M_x=1.68
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=46.85 $\lambda_{rel,m}$=0.15 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-8.31 Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 62 SLU Xl=0.27
Sollecitazioni: N=-3992.48 T_z=-7321.53 M_y=8099.19 T_y=256.82 M_z=117.51 M_x=1.95
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=46.85 $\lambda_{rel,m}$=0.15 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-33.17 Sfr.=0.22

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 62 SLU
  Sollecitazioni: N=-3996.65
  [Lin.] $M_{y,sx}$=-6123.97 $M_{y,dx}$=-8099.19 $M_{y,eq}$=7309.10
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-48.08 $M_{z,dx}$=117.51 $M_{z,eq}$=89.74
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=46.85 $\lambda_{rel,y}$=0.03 $\lambda_{rel,z}$=0.11 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.08 $\sigma_{m,d}$=-29.72 Sfr.=0.21

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=0.27
  Sollecitazioni: N=249.19 T_z=-2001.63 M_y=1926.48 T_y=471.77 M_z=179.47 M_x=4.78
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.13 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-506.63 T_z=-2028.84 M_y=1536.34 T_y=964.41 M_z=96.25 M_x=6.88
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 7 SND Xl=0.27
  Sollecitazioni: N=249.19 T_z=-2272.34 M_y=2833.89 T_y=471.77 M_z=179.47 M_x=4.78
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.13 $\sigma_{m,d}$=13.41 Sfr.=0.07

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 62 SLU Xl=0.27
  Sollecitazioni: N=-3992.48 T_z=-7321.53 M_y=8099.19 T_y=256.82 M_z=117.51 M_x=1.95
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=8.01 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.14

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=0.27
  Sollecitazioni: N=-3992.48 T_z=-7321.53 M_y=8099.19 T_y=256.82 M_z=117.51 M_x=1.95
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=8.01 Sfr.=0.37

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 62 SLU Xl=0.27
  Sollecitazioni: N=-3992.48 T_z=-7321.53 M_y=8099.19 T_y=256.82 M_z=117.51 M_x=1.95
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.08 $\sigma_{m,d}$=-33.17 Sfr.=0.22

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=0.27
  Sollecitazioni: N=-3992.48 T_z=-7321.53 M_y=8099.19 T_y=256.82 M_z=117.51 M_x=1.95
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-33.17 Sfr.=0.22

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 25 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-4398.38 T_z=-6218.91 M_y=5086.15 T_y=233.43 M_z=38.54 M_x=1.66
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.29 Sfr.=0.02

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/5154)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/9218)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/3817)

Asta n. 2064 (2036 -2537) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=366.67 T_z=403.90 M_y=857.84 T_y=-52.58 M_z=41.90 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
  L=73.99 $\lambda_{rel,y}$=0.06 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.37 $\sigma_{m,d}$=9.13 Sfr.=0.03

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=0.74
  Sollecitazioni: N=373.10 T_z=356.49 M_y=651.88 T_y=-52.58 M_z=13.41 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.37 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=366.67 T_z=403.90 M_y=857.84 T_y=-52.58 M_z=41.90 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.37 $\sigma_{m,d}$=9.13 Sfr.=0.03

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=366.67 T_z=403.90 M_y=857.84 T_y=-52.58 M_z=41.90 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=0.86 Sfr.=0.02

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=366.67 T_z=403.90 M_y=857.84 T_y=-52.58 M_z=41.90 M_x=0.00

Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-9.13 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 62 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=999.59 T_z=1646.86 M_y=3328.04 T_y=-79.16 M_z=57.20 M_x=-1.02
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=73.99 $\lambda_{rel,y}$=0.05 $\lambda_{rel,z}$=0.17 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.52 $\sigma_{m,d}$=13.74 Sfr.=0.10

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-525.06 T_z=1227.06 M_y=2625.76 T_y=-104.04 M_z=76.24 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=73.99 $\lambda_{rel,m}$=0.19 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-11.25 Sfr.=0.07

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU
Sollecitazioni: N=-525.06
[Lin.] $M_{y,sx}$=-2625.76 $M_{y,dx}$=-1977.73 $M_{y,eq}$=2366.54
[Lin.] $M_{z,sx}$=-76.24 $M_{z,dx}$=19.88 $M_{z,eq}$=53.69
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=73.99 $\lambda_{rel,y}$=0.05 $\lambda_{rel,z}$=0.17 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.27 $\sigma_{m,d}$=-9.94 Sfr.=0.07

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=0.74
Sollecitazioni: N=2798.45 T_z=20.53 M_y=627.33 T_y=-202.13 M_z=58.90 M_x=5.28
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.46 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 13 SND Xl=0.20
Sollecitazioni: N=1517.19 T_z=264.30 M_y=751.28 T_y=-408.26 M_z=260.08 M_x=7.20
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 62 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=999.59 T_z=1646.86 M_y=3328.04 T_y=-79.16 M_z=57.20 M_x=-1.02
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.52 $\sigma_{m,d}$=13.74 Sfr.=0.10

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 62 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=999.59 T_z=1646.86 M_y=3328.04 T_y=-79.16 M_z=57.20 M_x=-1.02
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=1.80 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=999.59 T_z=1646.86 M_y=3328.04 T_y=-79.16 M_z=57.20 M_x=-1.02
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=1.80 Sfr.=0.08

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-525.06 T_z=1227.06 M_y=2625.76 T_y=-104.04 M_z=76.24 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.27 $\sigma_{m,d}$=-11.25 Sfr.=0.07

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 25 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=238.35 T_z=1436.76 M_y=2976.84 T_y=-91.47 M_z=67.15 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-12.50 Sfr.=0.09

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 19 SND Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-2058.68 T_z=127.16 M_y=687.25 T_y=-224.05 M_z=147.01 M_x=6.07
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.07 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/18934)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/29896)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.00 (L/14754)

Asta n. 2064 (-2537 2050) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=1.08
Sollecitazioni: N=425.75 T_z=-31.62 M_y=637.90 T_y=-48.78 M_z=-39.29 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=127.84 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.50 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.97
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.43 $\sigma_{m,d}$=7.13 Sfr.=0.03

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=1.08
Sollecitazioni: N=425.75 T_z=-31.62 M_y=637.90 T_y=-48.78 M_z=-39.29 M_x=0.00

Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.43 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.08
Sollecitazioni: N=425.75 T_z=-31.62 M_y=637.90 T_y=-48.78 M_z=-39.29 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.43 $\sigma_{m,d}$=7.13 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=412.93 T_z=62.92 M_y=654.80 T_y=-48.78 M_z=13.41 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=0.17 Sfr.=0.00

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.08
Sollecitazioni: N=425.75 T_z=-31.62 M_y=637.90 T_y=-48.78 M_z=-39.29 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-7.13 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=1140.09 T_z=444.16 M_y=2462.78 T_y=-103.61 M_z=14.31 M_x=-1.02
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=127.84 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.59 $\sigma_{m,d}$=9.81 Sfr.=0.07

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 75 SLU Xl=0.29
Sollecitazioni: N=-380.12 T_z=325.51 M_y=1886.79 T_y=-70.54 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=127.84 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-7.37 Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-384.56 T_z=358.29 M_y=1985.28 T_y=-70.54 M_z=19.88 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=127.84 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-8.01 Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU
Sollecitazioni: N=-384.56
[Lin.] $M_{y,sx}$=-1985.28 $M_{y,dx}$=-1664.63 $M_{y,eq}$=1857.02
[Lin.] $M_{z,sx}$=-19.88 $M_{z,dx}$=-56.33 $M_{z,eq}$=-25.84
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=127.84 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.20 $\sigma_{m,d}$=-7.59 Sfr.=0.05

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=1.08
Sollecitazioni: N=2851.10 T_z=245.11 M_y=351.78 T_y=-6.48 M_z=13.71 M_x=5.28
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.48 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 13 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=1563.44 T_z=-76.68 M_y=603.85 T_y=-129.70 M_z=57.91 M_x=7.20
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=1140.09 T_z=444.16 M_y=2462.78 T_y=-103.61 M_z=14.31 M_x=-1.02
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.59 $\sigma_{m,d}$=9.81 Sfr.=0.07

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=1140.09 T_z=444.16 M_y=2462.78 T_y=-103.61 M_z=14.31 M_x=-1.02
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=0.50 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 25 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=378.84 T_z=401.02 M_y=2224.09 T_y=-87.50 M_z=17.59 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=19.31
Tensioni: τ_d=0.45 Sfr.=0.02

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-384.56 T_z=358.29 M_y=1985.28 T_y=-70.54 M_z=19.88 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.20 $\sigma_{m,d}$=-8.01 Sfr.=0.05

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 25 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=378.84 T_z=401.02 M_y=2224.09 T_y=-87.50 M_z=17.59 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-8.92 Sfr.=0.07

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 19 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-2012.42 T_z=-213.81 M_y=625.72 T_y=-91.09 M_z=47.76 M_x=6.07
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.05 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/39058)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/61226)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/30821)

Asta n. 2064 (2050 -2564) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 87 SLU I Xl=0.80
  Sollecitazioni: N=-607.39 T_z=1259.70 M_y=642.19 T_y=15.73 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=147.79 $\lambda_{rel,m}$=0.41 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-5.51 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-614.48 T_z=1311.97 M_y=1410.12 T_y=15.73 M_z=-9.19 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=147.79 $\lambda_{rel,m}$=0.41 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-12.48 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
  Sollecitazioni: N=-614.48
  [Par.] $M_{y,sx}$=-1410.12 $M_{y,dx}$=197.22 $M_{y,eq}$=1057.59
  [Lin.] $M_{z,sx}$=9.19 $M_{z,dx}$=10.94 $M_{z,eq}$=4.38
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=147.79 $\lambda_{rel,y}$=0.12 $\lambda_{rel,z}$=0.57 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.96
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.62 $\sigma_{m,d}$=-9.25 Sfr.=0.04

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-614.48 T_z=1311.97 M_y=1410.12 T_y=15.73 M_z=-9.19 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=2.76 Sfr.=0.06

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-614.48 T_z=1311.97 M_y=1410.12 T_y=15.73 M_z=-9.19 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.62 $\sigma_{m,d}$=-12.48 Sfr.=0.04

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-614.48 T_z=1311.97 M_y=1410.12 T_y=15.73 M_z=-9.19 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-12.48 Sfr.=0.04

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-614.48 T_z=1311.97 M_y=1410.12 T_y=15.73 M_z=-9.19 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.62 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 1 SND Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=840.36 T_z=1472.97 M_y=1468.54 T_y=351.99 M_z=-390.44 M_x=31.66
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
  L=147.79 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.34 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.44 $\sigma_{m,d}$=10.82 Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 27 SLU Xl=0.28
  Sollecitazioni: N=-1653.94 T_z=2845.55 M_y=2800.81 T_y=13.57 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=147.79 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-10.94 Sfr.=0.08

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 25 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-2430.85 T_z=3831.93 M_y=4061.78 T_y=5.02 M_z=10.33 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=147.79 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-16.00 Sfr.=0.12

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 25 SLU
  Sollecitazioni: N=-2430.85
  [Par.] $M_{y,sx}$=-4061.78 $M_{y,dx}$=749.00 $M_{y,eq}$=3127.01
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-10.33 $M_{z,dx}$=16.76 $M_{z,eq}$=14.19
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=147.79 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.34 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.27 $\sigma_{m,d}$=-12.40 Sfr.=0.10

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=1.48
  Sollecitazioni: N=1634.45 T_z=1430.69 M_y=-444.20 T_y=196.14 M_z=38.48 M_x=17.88
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.85 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 13 SND Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=447.40 T_z=1150.97 M_y=1351.70 T_y=-320.52 M_z=372.05 M_x=31.80
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 1 SND Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=840.36 T_z=1472.97 M_y=1468.54 T_y=351.99 M_z=-390.44 M_x=31.66
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.44 $\sigma_{m,d}$=10.82 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 36 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-2417.86 T_z=3833.85 M_y=4061.33 T_y=19.45 M_z=-8.21 M_x=1.04
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=4.19 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.04

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 25 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-2430.85 T_z=3831.93 M_y=4061.78 T_y=5.02 M_z=10.33 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=19.31
  Tensioni: τ_d=4.19 Sfr.=0.22

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 25 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-2430.85 T_z=3831.93 M_y=4061.78 T_y=5.02 M_z=10.33 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.27 $\sigma_{m,d}$=-16.00 Sfr.=0.12

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 25 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-2430.85 T_z=3831.93 M_y=4061.78 T_y=5.02 M_z=10.33 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-16.00 Sfr.=0.12

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-2797.95 T_z=3578.05 M_y=4047.63 T_y=24.86 M_z=-12.12 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.46 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/11021)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/21300)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.02 (L/7916)

Asta n. 2064 (-2564 -2579) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=1.64
  Sollecitazioni: N=-480.67 T_z=325.54 M_y=-849.13 T_y=-5.33 M_z=2.20 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=164.03 $\lambda_{rel,m}$=0.44 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=7.37 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
  Sollecitazioni: N=-500.15
  [Par.] $M_{y,sx}$=197.39 $M_{y,dx}$=849.13 $M_{y,eq}$=-680.24
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-10.94 $M_{z,dx}$=2.20 $M_{z,eq}$=7.44
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=164.03 $\lambda_{rel,y}$=0.13 $\lambda_{rel,z}$=0.64 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.95
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.50 $\sigma_{m,d}$=6.15 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-500.15 T_z=469.10 M_y=-197.39 T_y=-5.33 M_z=10.94 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=0.99 Sfr.=0.02

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.64
  Sollecitazioni: N=-480.67 T_z=325.54 M_y=-849.13 T_y=-5.33 M_z=2.20 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hz}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.48 $\sigma_{m,d}$=-7.37 Sfr.=0.02

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.64
  Sollecitazioni: N=-480.67 T_z=325.54 M_y=-849.13 T_y=-5.33 M_z=2.20 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=7.37 Sfr.=0.02

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-500.15 T_z=469.10 M_y=-197.39 T_y=-5.33 M_z=10.94 M_x=0.00

Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.50 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 7 SND Xl=1.64
Sollecitazioni: N=1669.61 T_z=545.43 M_y=-1453.25 T_y=-61.16 M_z=119.77 M_x=17.88
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
L=164.03 $\lambda_{rel,y}$=0.11 $\lambda_{rel,z}$=0.38 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.87 $\sigma_{m,d}$=7.24 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 49 SLU Xl=1.20
Sollecitazioni: N=-2071.18 T_z=1079.81 M_y=-2127.66 T_y=-13.75 M_z=0.00 M_x=-1.60
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=164.03 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=8.31 Sfr.=0.06

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 25 SLU Xl=1.64
Sollecitazioni: N=-2051.03 T_z=1031.91 M_y=-2595.22 T_y=-8.90 M_z=2.17 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=164.03 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=10.17 Sfr.=0.08

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 25 SLU
Sollecitazioni: N=-2076.35
[Lin.] $M_{y,sx}$=749.45 $M_{y,dx}$=2595.22 $M_{y,eq}$=-1856.92
[Lin.] $M_{z,sx}$=-16.76 $M_{z,dx}$=2.17 $M_{z,eq}$=10.92
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=164.03 $\lambda_{rel,y}$=0.11 $\lambda_{rel,z}$=0.38 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.08 $\sigma_{m,d}$=7.40 Sfr.=0.06

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=1.64
Sollecitazioni: N=1669.61 T_z=545.43 M_y=-1453.25 T_y=-61.16 M_z=119.77 M_x=17.88
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.87 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 13 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=515.14 T_z=569.23 M_y=-331.30 T_y=-107.38 M_z=62.66 M_x=31.80
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 7 SND Xl=1.64
Sollecitazioni: N=1669.61 T_z=545.43 M_y=-1453.25 T_y=-61.16 M_z=119.77 M_x=17.88
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.87 $\sigma_{m,d}$=7.24 Sfr.=0.04

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 36 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-2063.36 T_z=1220.46 M_y=-752.35 T_y=-3.95 M_z=16.67 M_x=1.04
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=1.33 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-2443.45 T_z=1392.37 M_y=-439.07 T_y=-10.80 M_z=19.69 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=1.52 Sfr.=0.07

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 25 SLU Xl=1.64
Sollecitazioni: N=-2051.03 T_z=1031.91 M_y=-2595.22 T_y=-8.90 M_z=2.17 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.07 $\sigma_{m,d}$=-10.17 Sfr.=0.08

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 25 SLU Xl=1.64
Sollecitazioni: N=-2051.03 T_z=1031.91 M_y=-2595.22 T_y=-8.90 M_z=2.17 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=10.17 Sfr.=0.08

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-2443.45 T_z=1392.37 M_y=-439.07 T_y=-10.80 M_z=19.69 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.27 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.00 (L/60352)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/105848)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.00 (L/45264)

Asta n. 2065 (125 116) Trave 24x32 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=0.14
Sollecitazioni: N=7.78 T_z=66.02 M_y=67.58 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00

Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=193.72 $\lambda_{rel,y}$=0.48 $\lambda_{rel,z}$=0.75 $K_{c,y}$=0.98 $K_{c,z}$=0.91
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 $\sigma_{m,d}$=5.79 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=1.69
Sollecitazioni: N=0.00 T_z=11.55 M_y=7.25 T_y=0.00 M_z=-1.09 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=193.72 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-0.77 Sfr.=0.00

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=0.14
Sollecitazioni: N=7.78 T_z=66.02 M_y=67.58 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.14
Sollecitazioni: N=7.78 T_z=66.02 M_y=67.58 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 $\sigma_{m,d}$=5.79 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.14
Sollecitazioni: N=7.78 T_z=66.02 M_y=67.58 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=0.44 Sfr.=0.01

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.14
Sollecitazioni: N=7.78 T_z=66.02 M_y=67.58 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-5.79 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 61 SLU Xl=0.14
Sollecitazioni: N=201.18 T_z=392.81 M_y=355.09 T_y=-1.86 M_z=1.79 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=193.72 $\lambda_{rel,y}$=0.33 $\lambda_{rel,z}$=0.45 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.98
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.26 $\sigma_{m,d}$=8.73 Sfr.=0.06

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 25 SLU Xl=0.14
Sollecitazioni: N=-26.16 T_z=87.35 M_y=150.45 T_y=-1.79 M_z=0.00 M_x=-1.35
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=193.72 $\lambda_{rel,m}$=0.19 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-3.67 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 74 SLU Xl=1.80
Sollecitazioni: N=-222.45 T_z=-287.01 M_y=307.70 T_y=-1.14 M_z=-2.90 M_x=-1.36
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=193.72 $\lambda_{rel,m}$=0.19 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-7.61 Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 74 SLU
Sollecitazioni: N=-222.45
[Par.] $M_{y,sx}$=107.42 $M_{y,dx}$=-307.70 $M_{y,eq}$=269.83
[Lin.] $M_{z,sx}$=1.00 $M_{z,dx}$=-2.90 $M_{z,eq}$=-2.14
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=193.72 $\lambda_{rel,y}$=0.33 $\lambda_{rel,z}$=0.45 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.98
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.29 $\sigma_{m,d}$=-6.66 Sfr.=0.05

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 61 SLU Xl=0.14
Sollecitazioni: N=201.18 T_z=392.81 M_y=355.09 T_y=-1.86 M_z=1.79 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.26 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.14
Sollecitazioni: N=103.01 T_z=-63.94 M_y=-18.26 T_y=17.10 M_z=11.82 M_x=-2.56
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 61 SLU Xl=0.14
Sollecitazioni: N=201.18 T_z=392.81 M_y=355.09 T_y=-1.86 M_z=1.79 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.26 $\sigma_{m,d}$=8.73 Sfr.=0.06

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 74 SLU Xl=1.80
Sollecitazioni: N=-222.45 T_z=-287.01 M_y=307.70 T_y=-1.14 M_z=-2.90 M_x=-1.36
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=0.78 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 61 SLU Xl=0.14
Sollecitazioni: N=201.18 T_z=392.81 M_y=355.09 T_y=-1.86 M_z=1.79 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72

Tensioni: τ_d=1.07 Sfr.=0.05

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 74 SLU Xl=1.80
  Sollecitazioni: N=-222.45 T_z=-287.01 M_y=307.70 T_y=-1.14 M_z=-2.90 M_x=-1.36
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.29 $\sigma_{m,d}$=-7.61 Sfr.=0.05

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 61 SLU Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=201.18 T_z=392.81 M_y=355.09 T_y=-1.86 M_z=1.79 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-8.73 Sfr.=0.06

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 74 SLU Xl=1.80
  Sollecitazioni: N=-222.45 T_z=-287.01 M_y=307.70 T_y=-1.14 M_z=-2.90 M_x=-1.36
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.29 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/30929)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/51398)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/23378)

Asta n. 2065 (-2280 125) Trave 24x32 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-77.33 T_z=-217.70 M_y=-184.48 T_y=2.22 M_z=-4.34 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=149.18 $\lambda_{rel,m}$=0.23 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=16.40 Sfr.=0.06

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
  Sollecitazioni: N=-83.87
  [Par.] $M_{y,sx}$=184.48 $M_{y,dx}$=-143.04 $M_{y,eq}$=-184.48
  [Lin.] $M_{z,sx}$=4.34 $M_{z,dx}$=-1.33 $M_{z,eq}$=-3.13
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=149.18 $\lambda_{rel,y}$=0.37 $\lambda_{rel,z}$=0.58 $K_{c,y}$=0.99 $K_{c,z}$=0.96
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.27 $\sigma_{m,d}$=16.24 Sfr.=0.06

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=1.36
  Sollecitazioni: N=-83.87 T_z=-265.18 M_y=143.04 T_y=2.22 M_z=-1.33 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=1.77 Sfr.=0.04

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-77.33 T_z=-217.70 M_y=-184.48 T_y=2.22 M_z=-4.34 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.25 $\sigma_{m,d}$=-16.40 Sfr.=0.05

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-77.33 T_z=-217.70 M_y=-184.48 T_y=2.22 M_z=-4.34 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=16.40 Sfr.=0.05

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=1.36
  Sollecitazioni: N=-83.87 T_z=-265.18 M_y=143.04 T_y=2.22 M_z=-1.33 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.27 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 61 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=105.08 T_z=-577.42 M_y=-631.49 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-2.18
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=149.18 $\lambda_{rel,y}$=0.26 $\lambda_{rel,z}$=0.34 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.14 $\sigma_{m,d}$=15.42 Sfr.=0.10

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 62 SLU Xl=1.36
  Sollecitazioni: N=-130.87 T_z=-839.13 M_y=351.78 T_y=2.63 M_z=0.00 M_x=-2.65
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=149.18 $\lambda_{rel,m}$=0.17 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-8.59 Sfr.=0.06

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 62 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-122.36 T_z=-777.41 M_y=-744.66 T_y=2.63 M_z=-3.87 M_x=-2.65
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=149.18 $\lambda_{rel,m}$=0.17 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=18.31 Sfr.=0.12

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 25 SLU
  Sollecitazioni: N=-322.43

[Par.] $M_{y,sx}$=638.46 $M_{y,dx}$=-424.99 $M_{y,eq}$=-638.46
[Lin.] $M_{z,sx}$=8.16 $M_{z,dx}$=-2.41 $M_{z,eq}$=-5.86
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=149.18 $\lambda_{rel,y}$=0.26 $\lambda_{rel,z}$=0.34 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.42 $\sigma_{m,d}$=15.78 Sfr.=0.12

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=203.52 T_z=-356.38 M_y=-197.97 T_y=-8.55 M_z=14.39 M_x=-3.73
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.27 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=92.54 T_z=-298.26 M_y=-192.42 T_y=-12.98 M_z=21.64 M_x=-5.28
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 61 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=105.08 T_z=-577.42 M_y=-631.49 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-2.18
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.14 $\sigma_{m,d}$=15.42 Sfr.=0.10

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 25 SLU Xl=1.36
Sollecitazioni: N=-322.43 T_z=-814.81 M_y=424.99 T_y=4.24 M_z=-2.41 M_x=-2.40
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=2.23 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 25 SLU Xl=1.36
Sollecitazioni: N=-322.43 T_z=-814.81 M_y=424.99 T_y=4.24 M_z=-2.41 M_x=-2.40
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=19.31
Tensioni: τ_d=2.23 Sfr.=0.12

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-122.36 T_z=-777.41 M_y=-744.66 T_y=2.63 M_z=-3.87 M_x=-2.65
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.16 $\sigma_{m,d}$=-18.31 Sfr.=0.12

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-122.36 T_z=-777.41 M_y=-744.66 T_y=2.63 M_z=-3.87 M_x=-2.65
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=18.31 Sfr.=0.12

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 74 SLU Xl=1.36
Sollecitazioni: N=-527.65 T_z=-543.22 M_y=427.13 T_y=6.37 M_z=-4.93 M_x=-1.13
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.69 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/17669)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/25629)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/14118)

Asta n. 2065 (2014 -2280) Trave 24x32 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=23.67 T_z=522.42 M_y=500.54 T_y=-14.28 M_z=15.29 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=157.30 $\lambda_{rel,y}$=0.39 $\lambda_{rel,z}$=0.61 $K_{c,y}$=0.99 $K_{c,z}$=0.95
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.08 $\sigma_{m,d}$=44.96 Sfr.=0.16

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=23.67 T_z=522.42 M_y=500.54 T_y=-14.28 M_z=15.29 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.08 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=23.67 T_z=522.42 M_y=500.54 T_y=-14.28 M_z=15.29 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.08 $\sigma_{m,d}$=44.96 Sfr.=0.15

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=23.67 T_z=522.42 M_y=500.54 T_y=-14.28 M_z=15.29 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=3.48 Sfr.=0.08

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=23.67 T_z=522.42 M_y=500.54 T_y=-14.28 M_z=15.29 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-44.96 Sfr.=0.15

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 62 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=203.98 T_z=2023.42 M_y=1992.93 T_y=-19.62 M_z=23.11 M_x=-2.66
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=157.30 $\lambda_{rel,y}$=0.27 $\lambda_{rel,z}$=0.36 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.27 $\sigma_{m,d}$=49.41 Sfr.=0.33

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 10 SND Xl=1.57
  Sollecitazioni: N=-125.13 T_z=602.25 M_y=-194.71 T_y=5.47 M_z=0.00 M_x=-1.43
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=157.30 $\lambda_{rel,m}$=0.17 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=4.75 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-169.55 T_z=1271.54 M_y=1178.75 T_y=-30.45 M_z=29.81 M_x=-2.04
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=157.30 $\lambda_{rel,m}$=0.17 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-29.75 Sfr.=0.20

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU
  Sollecitazioni: N=-178.03
  [Par.] $M_{y,sx}$=-1178.75 $M_{y,dx}$=526.36 $M_{y,eq}$=1108.32
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-29.81 $M_{z,dx}$=-12.06 $M_{z,eq}$=13.07
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=157.30 $\lambda_{rel,y}$=0.27 $\lambda_{rel,z}$=0.36 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.23 $\sigma_{m,d}$=-27.48 Sfr.=0.19

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 61 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=340.89 T_z=1831.88 M_y=1842.48 T_y=-12.26 M_z=16.95 M_x=-2.18
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.44 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=142.80 T_z=434.50 M_y=372.32 T_y=-112.32 M_z=125.49 M_x=-5.34
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 62 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=203.98 T_z=2023.42 M_y=1992.93 T_y=-19.62 M_z=23.11 M_x=-2.66
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.27 $\sigma_{m,d}$=49.41 Sfr.=0.33

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 62 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=203.98 T_z=2023.42 M_y=1992.93 T_y=-19.62 M_z=23.11 M_x=-2.66
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=5.53 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.06

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=203.98 T_z=2023.42 M_y=1992.93 T_y=-19.62 M_z=23.11 M_x=-2.66
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=5.53 Sfr.=0.25

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-169.55 T_z=1271.54 M_y=1178.75 T_y=-30.45 M_z=29.81 M_x=-2.04
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.22 $\sigma_{m,d}$=-29.75 Sfr.=0.20

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=203.98 T_z=2023.42 M_y=1992.93 T_y=-19.62 M_z=23.11 M_x=-2.66
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-49.41 Sfr.=0.33

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 74 SLU Xl=1.57
  Sollecitazioni: N=-290.14 T_z=516.19 M_y=-267.15 T_y=-30.32 M_z=-13.56 M_x=-1.16
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.38 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.03 (L/4104)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.02 (L/6464)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.04 (L/3177)

Asta n. 2065 (-2324 2014) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=0.95
  Sollecitazioni: N=-1109.60 T_z=-2212.48 M_y=2640.62 T_y=-62.26 M_z=-61.49 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=114.60 $\lambda_{rel,m}$=0.37 K_{crit}=1.00

Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-25.25 Sfr.=0.09

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
Sollecitazioni: N=-1109.60
[Lin.] $M_{y,sx}$=-582.84 $M_{y,dx}$=-2640.62 $M_{y,eq}$=1817.50
[Lin.] $M_{z,sx}$=2.48 $M_{z,dx}$=-61.49 $M_{z,eq}$=-37.88
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=114.60 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.44 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.98
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.11 $\sigma_{m,d}$=-17.19 Sfr.=0.06

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.95
Sollecitazioni: N=-1109.60 T_z=-2212.48 M_y=2640.62 T_y=-62.26 M_z=-61.49 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=4.66 Sfr.=0.11

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.95
Sollecitazioni: N=-1109.60 T_z=-2212.48 M_y=2640.62 T_y=-62.26 M_z=-61.49 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.11 $\sigma_{m,d}$=-25.25 Sfr.=0.08

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.95
Sollecitazioni: N=-1109.60 T_z=-2212.48 M_y=2640.62 T_y=-62.26 M_z=-61.49 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-25.25 Sfr.=0.08

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.95
Sollecitazioni: N=-1109.60 T_z=-2212.48 M_y=2640.62 T_y=-62.26 M_z=-61.49 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.11 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 22 SND Xl=0.06
Sollecitazioni: N=-421.84 T_z=-2250.20 M_y=1362.46 T_y=-17.59 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=114.60 $\lambda_{rel,m}$=0.23 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-5.32 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 25 SLU Xl=0.95
Sollecitazioni: N=-3521.11 T_z=-6586.84 M_y=8077.36 T_y=-115.80 M_z=-120.43 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=114.60 $\lambda_{rel,m}$=0.23 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-33.12 Sfr.=0.25

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 25 SLU
Sollecitazioni: N=-3521.11
[Lin.] $M_{y,sx}$=-1885.14 $M_{y,dx}$=-8077.36 $M_{y,eq}$=5600.47
[Lin.] $M_{z,sx}$=10.67 $M_{z,dx}$=-120.43 $M_{z,eq}$=-76.52
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=114.60 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.26 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.83 $\sigma_{m,d}$=-22.87 Sfr.=0.18

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-584.16 T_z=-2043.33 M_y=108.93 T_y=112.11 M_z=38.82 M_x=4.94
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 19 SND Xl=0.95
Sollecitazioni: N=-271.94 T_z=-2354.38 M_y=3561.05 T_y=-189.28 M_z=-201.01 M_x=2.86
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=2.58 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=0.95
Sollecitazioni: N=-3740.49 T_z=-7552.35 M_y=8855.49 T_y=-133.18 M_z=-133.56 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=8.26 Sfr.=0.38

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 25 SLU Xl=0.95
Sollecitazioni: N=-3521.11 T_z=-6586.84 M_y=8077.36 T_y=-115.80 M_z=-120.43 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.83 $\sigma_{m,d}$=-33.12 Sfr.=0.25

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 25 SLU Xl=0.95
Sollecitazioni: N=-3521.11 T_z=-6586.84 M_y=8077.36 T_y=-115.80 M_z=-120.43 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-33.12 Sfr.=0.25

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 25 SLU Xl=0.95
Sollecitazioni: N=-3521.11 T_z=-6586.84 M_y=8077.36 T_y=-115.80 M_z=-120.43 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.83 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.01 (L/8531)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.01 (L/15173)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.01 (L/6330)

Asta n. 2065 (-2343 -2324) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 87 SLU I Xl=1.04
  Sollecitazioni: N=-1021.76 T_z=-1566.77 M_y=335.01 T_y=-14.86 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=120.39 $\lambda_{rel,m}$=0.37 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-2.87 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-1009.37 T_z=-1475.46 M_y=-1252.07 T_y=-14.86 M_z=15.42 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=120.39 $\lambda_{rel,m}$=0.37 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=11.39 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
  Sollecitazioni: N=-1023.66
  [Par.] $M_{y,sx}$=1252.07 $M_{y,dx}$=-587.64 $M_{y,eq}$=-1195.81
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-15.42 $M_{z,dx}$=-2.48 $M_{z,eq}$=8.26
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=120.39 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.47 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.98
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.03 $\sigma_{m,d}$=10.60 Sfr.=0.04

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=1.20
  Sollecitazioni: N=-1023.66 T_z=-1580.82 M_y=587.64 T_y=-14.86 M_z=-2.48 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=3.33 Sfr.=0.08

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-1009.37 T_z=-1475.46 M_y=-1252.07 T_y=-14.86 M_z=15.42 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.01 $\sigma_{m,d}$=-11.39 Sfr.=0.04

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-1009.37 T_z=-1475.46 M_y=-1252.07 T_y=-14.86 M_z=15.42 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=11.39 Sfr.=0.04

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=1.20
  Sollecitazioni: N=-1023.66 T_z=-1580.82 M_y=587.64 T_y=-14.86 M_z=-2.48 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.03 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 22 SND Xl=1.20
  Sollecitazioni: N=-408.02 T_z=-1704.40 M_y=1224.51 T_y=-11.88 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=120.39 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-4.78 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 62 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-3460.70 T_z=-5186.23 M_y=-4560.99 T_y=-33.60 M_z=33.11 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=120.39 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=18.25 Sfr.=0.12

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 62 SLU
  Sollecitazioni: N=-3479.28
  [Par.] $M_{y,sx}$=4560.99 $M_{y,dx}$=-1765.08 $M_{y,eq}$=-4111.95
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-33.11 $M_{z,dx}$=-7.33 $M_{z,eq}$=16.93
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=120.39 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.28 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.81 $\sigma_{m,d}$=16.28 Sfr.=0.12

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-542.12 T_z=-1559.26 M_y=-1614.22 T_y=-60.30 M_z=101.31 M_x=4.94
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 19 SND Xl=1.20
  Sollecitazioni: N=-263.27 T_z=-1733.24 M_y=1372.71 T_y=-36.11 M_z=-27.12 M_x=2.86
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=1.90 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=1.20
  Sollecitazioni: N=-3479.28 T_z=-5323.20 M_y=1765.08 T_y=-33.60 M_z=-7.33 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=5.82 Sfr.=0.27

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 62 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-3460.70 T_z=-5186.23 M_y=-4560.99 T_y=-33.60 M_z=33.11 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.80 $\sigma_{m,d}$=-18.25 Sfr.=0.12

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-3460.70 T_z=-5186.23 M_y=-4560.99 T_y=-33.60 M_z=33.11 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=18.25 Sfr.=0.12

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 25 SLU Xl=1.20
  Sollecitazioni: N=-3260.01 T_z=-4667.28 M_y=1899.32 T_y=-39.10 M_z=-10.67 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.70 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/12345)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/21216)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/9248)

Asta n. 2065 (-2377 -2343) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-919.03 T_z=-809.68 M_y=-2287.10 T_y=9.99 M_z=3.40 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=120.39 $\lambda_{rel,m}$=0.37 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=19.75 Sfr.=0.07

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
  Sollecitazioni: N=-933.33
  [Lin.] $M_{y,sx}$=2287.10 $M_{y,dx}$=1248.94 $M_{y,eq}$=-1871.83
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-3.40 $M_{z,dx}$=15.42 $M_{z,eq}$=10.61
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=120.39 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.47 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.98
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.94 $\sigma_{m,d}$=16.50 Sfr.=0.06

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=1.20
  Sollecitazioni: N=-933.33 T_z=-915.04 M_y=-1248.94 T_y=9.99 M_z=15.42 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=1.93 Sfr.=0.04

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-919.03 T_z=-809.68 M_y=-2287.10 T_y=9.99 M_z=3.40 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.92 $\sigma_{m,d}$=-19.75 Sfr.=0.07

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-919.03 T_z=-809.68 M_y=-2287.10 T_y=9.99 M_z=3.40 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=19.75 Sfr.=0.07

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=1.20
  Sollecitazioni: N=-933.33 T_z=-915.04 M_y=-1248.94 T_y=9.99 M_z=15.42 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.94 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 35 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-2152.91 T_z=-1851.68 M_y=-5020.66 T_y=35.60 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=120.39 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=19.61 Sfr.=0.13

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 62 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-3190.52 T_z=-2877.58 M_y=-8096.60 T_y=23.70 M_z=4.58 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=120.39 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=31.69 Sfr.=0.21

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 62 SLU
  Sollecitazioni: N=-3209.10
  [Lin.] $M_{y,sx}$=8096.60 $M_{y,dx}$=4549.96 $M_{y,eq}$=-6677.94
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-4.58 $M_{z,dx}$=33.11 $M_{z,eq}$=21.70
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70

L=120.39 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.28 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.67 $\sigma_{m,d}$=26.37 Sfr.=0.19

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-500.16 T_z=-899.99 M_y=-2530.44 T_y=77.03 M_z=46.01 M_x=4.94
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 19 SND Xl=1.20
Sollecitazioni: N=-252.82 T_z=-1078.27 M_y=-1824.06 T_y=46.12 M_z=51.16 M_x=2.86
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=1.18 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=1.20
Sollecitazioni: N=-3209.10 T_z=-3014.55 M_y=-4549.96 T_y=23.70 M_z=33.11 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=3.30 Sfr.=0.15

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-3190.52 T_z=-2877.58 M_y=-8096.60 T_y=23.70 M_z=4.58 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.66 $\sigma_{m,d}$=-31.69 Sfr.=0.21

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-3190.52 T_z=-2877.58 M_y=-8096.60 T_y=23.70 M_z=4.58 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=31.69 Sfr.=0.21

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 25 SLU Xl=1.20
Sollecitazioni: N=-2989.82 T_z=-2675.92 M_y=-3627.40 T_y=25.54 M_z=36.41 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.56 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/11270)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/19571)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/8359)

Asta n. 2065 (-2404 -2377) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-828.73 T_z=-143.95 M_y=-2523.49 T_y=0.00 M_z=2.91 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=120.39 $\lambda_{rel,m}$=0.37 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=21.76 Sfr.=0.08

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
Sollecitazioni: N=-843.03
[Lin.] $M_{y,sx}$=2523.49 $M_{y,dx}$=2286.77 $M_{y,eq}$=-2428.80
[Lin.] $M_{z,sx}$=-2.91 $M_{z,dx}$=3.40 $M_{z,eq}$=3.20
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=120.39 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.47 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.98
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.85 $\sigma_{m,d}$=20.96 Sfr.=0.08

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=1.20
Sollecitazioni: N=-843.03 T_z=-249.31 M_y=-2286.77 T_y=0.00 M_z=3.40 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=0.53 Sfr.=0.01

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-828.73 T_z=-143.95 M_y=-2523.49 T_y=0.00 M_z=2.91 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.83 $\sigma_{m,d}$=-21.76 Sfr.=0.07

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-828.73 T_z=-143.95 M_y=-2523.49 T_y=0.00 M_z=2.91 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=21.76 Sfr.=0.07

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=1.20
Sollecitazioni: N=-843.03 T_z=-249.31 M_y=-2286.77 T_y=0.00 M_z=3.40 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.85 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 25 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-2701.15 T_z=-547.77 M_y=-7507.09 T_y=3.93 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=120.39 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00

Tensioni: $\sigma_{m,d}$=29.32 Sfr.=0.22

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-2920.43 T_z=-569.15 M_y=-8863.12 T_y=2.70 M_z=1.33 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=120.39 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=34.64 Sfr.=0.23

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 62 SLU
Sollecitazioni: N=-2939.01
[Lin.] $M_{y,sx}$=8863.12 $M_{y,dx}$=8095.49 $M_{y,eq}$=-8556.06
[Lin.] $M_{z,sx}$=-1.33 $M_{z,dx}$=4.58 $M_{z,eq}$=3.28
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=120.39 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.28 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.53 $\sigma_{m,d}$=33.46 Sfr.=0.23

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-458.14 T_z=-240.81 M_y=-2640.41 T_y=62.11 M_z=67.17 M_x=4.94
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 19 SND Xl=1.20
Sollecitazioni: N=-242.53 T_z=-423.41 M_y=-2676.28 T_y=-29.40 M_z=28.59 M_x=2.86
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=0.46 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 25 SLU Xl=1.20
Sollecitazioni: N=-2719.73 T_z=-684.74 M_y=-6765.19 T_y=3.93 M_z=5.66 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=19.31
Tensioni: τ_d=0.75 Sfr.=0.04

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-2920.43 T_z=-569.15 M_y=-8863.12 T_y=2.70 M_z=1.33 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.52 $\sigma_{m,d}$=-34.64 Sfr.=0.23

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-2920.43 T_z=-569.15 M_y=-8863.12 T_y=2.70 M_z=1.33 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=34.64 Sfr.=0.23

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 25 SLU Xl=1.20
Sollecitazioni: N=-2719.73 T_z=-684.74 M_y=-6765.19 T_y=3.93 M_z=5.66 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.42 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/13013)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/22049)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/9654)

Asta n. 2065 (-2443 -2404) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=1.20
Sollecitazioni: N=-752.72 T_z=416.43 M_y=-2525.11 T_y=0.00 M_z=2.91 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=120.39 $\lambda_{rel,m}$=0.37 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=21.77 Sfr.=0.08

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
Sollecitazioni: N=-752.72
[Lin.] $M_{y,sx}$=1960.35 $M_{y,dx}$=2525.11 $M_{y,eq}$=-2299.21
[Lin.] $M_{z,sx}$=-1.94 $M_{z,dx}$=2.91 $M_{z,eq}$=2.52
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=120.39 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.47 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.98
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.76 $\sigma_{m,d}$=19.82 Sfr.=0.07

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-738.43 T_z=521.79 M_y=-1960.35 T_y=0.00 M_z=1.94 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=1.10 Sfr.=0.03

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.20
Sollecitazioni: N=-752.72 T_z=416.43 M_y=-2525.11 T_y=0.00 M_z=2.91 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.76 $\sigma_{m,d}$=-21.77 Sfr.=0.07

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.20

Sollecitazioni: N=-752.72 T_z=416.43 M_y=-2525.11 T_y=0.00 M_z=2.91 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=21.77 Sfr.=0.07

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=1.20
Sollecitazioni: N=-752.72 T_z=416.43 M_y=-2525.11 T_y=0.00 M_z=2.91 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.76 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 25 SLU Xl=1.20
Sollecitazioni: N=-2449.63 T_z=1306.45 M_y=-7511.83 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=120.39 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=29.34 Sfr.=0.22

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 62 SLU Xl=1.20
Sollecitazioni: N=-2668.90 T_z=1602.33 M_y=-8868.87 T_y=0.00 M_z=1.33 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=120.39 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=34.66 Sfr.=0.23

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 62 SLU
Sollecitazioni: N=-2668.90
[Lin.] $M_{y,sx}$=6857.38 $M_{y,dx}$=8868.87 $M_{y,eq}$=-8064.27
[Lin.] $M_{z,sx}$=-1.16 $M_{z,dx}$=1.33 $M_{z,eq}$=1.26
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=120.39 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.28 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.39 $\sigma_{m,d}$=31.52 Sfr.=0.22

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-415.59 T_z=633.91 M_y=-1978.15 T_y=32.64 M_z=85.72 M_x=4.94
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 7 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-187.34 T_z=706.72 M_y=-1983.20 T_y=19.63 M_z=40.37 M_x=3.14
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=0.77 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-2650.32 T_z=1739.30 M_y=-6857.38 T_y=0.00 M_z=1.16 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=1.90 Sfr.=0.09

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 62 SLU Xl=1.20
Sollecitazioni: N=-2668.90 T_z=1602.33 M_y=-8868.87 T_y=0.00 M_z=1.33 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.39 $\sigma_{m,d}$=-34.66 Sfr.=0.23

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=1.20
Sollecitazioni: N=-2668.90 T_z=1602.33 M_y=-8868.87 T_y=0.00 M_z=1.33 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=34.66 Sfr.=0.23

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 25 SLU Xl=1.20
Sollecitazioni: N=-2449.63 T_z=1306.45 M_y=-7511.83 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.28 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/18496)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/32368)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/13948)

Asta n. 2065 (-2471 -2443) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=1.20
Sollecitazioni: N=-662.44 T_z=1081.92 M_y=-1963.07 T_y=0.00 M_z=1.94 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=120.27 $\lambda_{rel,m}$=0.37 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=16.91 Sfr.=0.06

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
Sollecitazioni: N=-662.44
[Lin.] $M_{y,sx}$=598.53 $M_{y,dx}$=1963.07 $M_{y,eq}$=-1417.25
[Lin.] $M_{z,sx}$=-2.93 $M_{z,dx}$=1.94 $M_{z,eq}$=2.53
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=120.27 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.47 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.98

Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.66 $\sigma_{m,d}$=12.26 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-648.16 T_z=1187.18 M_y=-598.53 T_y=0.00 M_z=2.93 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=2.50 Sfr.=0.06

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.20
Sollecitazioni: N=-662.44 T_z=1081.92 M_y=-1963.07 T_y=0.00 M_z=1.94 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.66 $\sigma_{m,d}$=-16.91 Sfr.=0.06

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.20
Sollecitazioni: N=-662.44 T_z=1081.92 M_y=-1963.07 T_y=0.00 M_z=1.94 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=16.91 Sfr.=0.06

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=1.20
Sollecitazioni: N=-662.44 T_z=1081.92 M_y=-1963.07 T_y=0.00 M_z=1.94 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.66 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 25 SLU Xl=1.20
Sollecitazioni: N=-2179.63 T_z=3296.76 M_y=-5864.64 T_y=-4.09 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=120.27 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=22.91 Sfr.=0.17

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 62 SLU Xl=1.20
Sollecitazioni: N=-2398.91 T_z=3909.73 M_y=-6866.98 T_y=-3.50 M_z=1.16 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=120.27 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=26.84 Sfr.=0.18

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 62 SLU
Sollecitazioni: N=-2398.91
[Lin.] $M_{y,sx}$=2082.42 $M_{y,dx}$=6866.98 $M_{y,eq}$=-4953.16
[Lin.] $M_{z,sx}$=-5.36 $M_{z,dx}$=1.16 $M_{z,eq}$=3.68
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=120.27 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.28 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.25 $\sigma_{m,d}$=19.40 Sfr.=0.14

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-372.14 T_z=1305.82 M_y=-744.99 T_y=-20.82 M_z=96.95 M_x=4.94
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 7 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-175.75 T_z=1382.88 M_y=-844.70 T_y=15.20 M_z=-47.24 M_x=3.14
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=1.51 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-2380.35 T_z=4046.57 M_y=-2082.42 T_y=-3.50 M_z=5.36 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=4.43 Sfr.=0.20

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 62 SLU Xl=1.20
Sollecitazioni: N=-2398.91 T_z=3909.73 M_y=-6866.98 T_y=-3.50 M_z=1.16 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.25 $\sigma_{m,d}$=-26.84 Sfr.=0.18

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=1.20
Sollecitazioni: N=-2398.91 T_z=3909.73 M_y=-6866.98 T_y=-3.50 M_z=1.16 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=26.84 Sfr.=0.18

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 25 SLU Xl=1.20
Sollecitazioni: N=-2179.63 T_z=3296.76 M_y=-5864.64 T_y=-4.09 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.14 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/31139)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/53665)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/23034)

Asta n. 2065 (-2506 -2471) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-557.85 T_z=1852.99 M_y=1567.93 T_y=-2.54 M_z=5.99 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=120.50 $\lambda_{rel,m}$=0.37 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-13.70 Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
  Sollecitazioni: N=-572.16
  [Par.] $M_{y,sx}$=-1567.93 $M_{y,dx}$=601.39 $M_{y,eq}$=1410.06
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-5.99 $M_{z,dx}$=2.93 $M_{z,eq}$=4.76
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=120.50 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.47 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.98
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.57 $\sigma_{m,d}$=-12.29 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-557.85 T_z=1852.99 M_y=1567.93 T_y=-2.54 M_z=5.99 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=3.90 Sfr.=0.09

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-557.85 T_z=1852.99 M_y=1567.93 T_y=-2.54 M_z=5.99 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.56 $\sigma_{m,d}$=-13.70 Sfr.=0.05

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-557.85 T_z=1852.99 M_y=1567.93 T_y=-2.54 M_z=5.99 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-13.70 Sfr.=0.05

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=1.21
  Sollecitazioni: N=-572.16 T_z=1747.53 M_y=-601.39 T_y=-2.54 M_z=2.93 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.57 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 36 SLU Xl=1.21
  Sollecitazioni: N=-1914.61 T_z=5288.05 M_y=-1825.41 T_y=-17.40 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=120.50 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=7.13 Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 62 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-2110.25 T_z=6355.00 M_y=5482.74 T_y=-12.09 M_z=19.94 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=120.50 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-21.68 Sfr.=0.14

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 62 SLU
  Sollecitazioni: N=-2128.85
  [Par.] $M_{y,sx}$=-5482.74 $M_{y,dx}$=2092.47 $M_{y,eq}$=4923.88
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-19.94 $M_{z,dx}$=5.36 $M_{z,eq}$=14.11
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=120.50 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.28 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.11 $\sigma_{m,d}$=-19.42 Sfr.=0.14

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-327.37 T_z=1736.57 M_y=1281.63 T_y=-46.94 M_z=70.41 M_x=4.94
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 7 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-163.07 T_z=2059.39 M_y=2077.49 T_y=-27.53 M_z=44.00 M_x=3.14
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=2.25 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-2110.25 T_z=6355.00 M_y=5482.74 T_y=-12.09 M_z=19.94 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=6.95 Sfr.=0.32

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 62 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-2110.25 T_z=6355.00 M_y=5482.74 T_y=-12.09 M_z=19.94 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.10 $\sigma_{m,d}$=-21.68 Sfr.=0.15

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-2110.25 T_z=6355.00 M_y=5482.74 T_y=-12.09 M_z=19.94 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-21.68 Sfr.=0.14

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 25 SLU Xl=1.21
  Sollecitazioni: N=-1909.57 T_z=5287.70 M_y=-1825.84 T_y=-10.96 M_z=5.84 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.99 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/10485)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/18050)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.02 (L/7823)

Asta n. 2065 (2037 -2506) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-467.25 T_z=2521.07 M_y=4221.77 T_y=0.00 M_z=6.31 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=127.18 $\lambda_{rel,m}$=0.38 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-36.47 Sfr.=0.13

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
  Sollecitazioni: N=-480.00
  [Lin.] $M_{y,sx}$=-4221.77 $M_{y,dx}$=-1565.66 $M_{y,eq}$=3159.32
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-6.31 $M_{z,dx}$=5.99 $M_{z,eq}$=6.18
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=127.18 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.49 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.98
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.48 $\sigma_{m,d}$=-27.35 Sfr.=0.10

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-467.25 T_z=2521.07 M_y=4221.77 T_y=0.00 M_z=6.31 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=5.31 Sfr.=0.12

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-467.25 T_z=2521.07 M_y=4221.77 T_y=0.00 M_z=6.31 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.47 $\sigma_{m,d}$=-36.47 Sfr.=0.12

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-467.25 T_z=2521.07 M_y=4221.77 T_y=0.00 M_z=6.31 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-36.47 Sfr.=0.12

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=1.27
  Sollecitazioni: N=-480.00 T_z=2427.11 M_y=1565.66 T_y=0.00 M_z=5.99 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.48 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 49 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-1616.78 T_z=7451.10 M_y=12555.00 T_y=17.51 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=127.18 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-49.04 Sfr.=0.33

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 62 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-1835.44 T_z=8707.80 M_y=14757.70 T_y=-15.55 M_z=36.63 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=127.18 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-58.12 Sfr.=0.39

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 62 SLU
  Sollecitazioni: N=-1852.01
  [Lin.] $M_{y,sx}$=-14757.70 $M_{y,dx}$=-5474.82 $M_{y,eq}$=11044.60
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-36.63 $M_{z,dx}$=19.94 $M_{z,eq}$=29.95
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=127.18 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.96 $\sigma_{m,d}$=-43.53 Sfr.=0.30

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-281.50 T_z=2398.01 M_y=3803.54 T_y=-267.43 M_z=254.49 M_x=4.94
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 7 SND Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-150.83 T_z=2738.41 M_y=4964.53 T_y=-138.17 M_z=150.03 M_x=3.14
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=3.00 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=0.20

Sollecitazioni: N=-1835.44 T_z=8707.80 M_y=14757.70 T_y=-15.55 M_z=36.63 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=9.52 Sfr.=0.44

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 62 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-1835.44 T_z=8707.80 M_y=14757.70 T_y=-15.55 M_z=36.63 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.96 $\sigma_{m,d}$=-58.12 Sfr.=0.39

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-1835.44 T_z=8707.80 M_y=14757.70 T_y=-15.55 M_z=36.63 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-58.12 Sfr.=0.39

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 62 SLU Xl=1.27
Sollecitazioni: N=-1852.01 T_z=8585.65 M_y=5474.82 T_y=-15.55 M_z=19.94 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.96 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.03 (L/3787)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.02 (L/6525)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.04 (L/2830)

Asta n. 2065 (2109 2037) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 87 SLU I Xl=0.49
Sollecitazioni: N=-878.20 T_z=-2004.81 M_y=1253.74 T_y=-17.85 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=201.83 $\lambda_{rel,m}$=0.48 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-10.75 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=1.82
Sollecitazioni: N=-894.05 T_z=-2121.62 M_y=4007.61 T_y=-17.85 M_z=-23.71 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=201.83 $\lambda_{rel,m}$=0.48 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-35.37 Sfr.=0.13

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
Sollecitazioni: N=-894.05
[Lin.] $M_{y,sx}$=-290.99 $M_{y,dx}$=-4007.61 $M_{y,eq}$=2520.96
[Lin.] $M_{z,sx}$=-8.78 $M_{z,dx}$=-23.71 $M_{z,eq}$=-10.71
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=201.83 $\lambda_{rel,y}$=0.16 $\lambda_{rel,z}$=0.78 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.90
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.90 $\sigma_{m,d}$=-22.07 Sfr.=0.08

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=1.82
Sollecitazioni: N=-894.05 T_z=-2121.62 M_y=4007.61 T_y=-17.85 M_z=-23.71 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=4.47 Sfr.=0.10

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.82
Sollecitazioni: N=-894.05 T_z=-2121.62 M_y=4007.61 T_y=-17.85 M_z=-23.71 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.90 $\sigma_{m,d}$=-35.37 Sfr.=0.12

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.82
Sollecitazioni: N=-894.05 T_z=-2121.62 M_y=4007.61 T_y=-17.85 M_z=-23.71 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-35.37 Sfr.=0.12

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=1.82
Sollecitazioni: N=-894.05 T_z=-2121.62 M_y=4007.61 T_y=-17.85 M_z=-23.71 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.90 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 36 SLU Xl=0.61
Sollecitazioni: N=-3056.96 T_z=-6182.09 M_y=4596.52 T_y=-32.55 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=201.83 $\lambda_{rel,m}$=0.31 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-17.96 Sfr.=0.12

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 25 SLU Xl=1.82
Sollecitazioni: N=-3073.12 T_z=-6320.87 M_y=12184.50 T_y=-36.26 M_z=-53.12 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=201.83 $\lambda_{rel,m}$=0.31 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-48.29 Sfr.=0.36

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 25 SLU
  Sollecitazioni: N=-3073.12
  [Lin.] $M_{y,sx}$=-868.28 $M_{y,dx}$=-12184.50 $M_{y,eq}$=7658.03
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-12.88 $M_{z,dx}$=-53.12 $M_{z,eq}$=-26.72
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=201.83 $\lambda_{rel,y}$=0.14 $\lambda_{rel,z}$=0.46 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.98
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.60 $\sigma_{m,d}$=-30.26 Sfr.=0.24

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 13 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-622.61 T_z=-1936.50 M_y=142.82 T_y=-65.51 M_z=122.88 M_x=24.22
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 48 SLU Xl=1.82
  Sollecitazioni: N=-2181.56 T_z=-4678.45 M_y=8968.53 T_y=-37.01 M_z=-64.32 M_x=-1.04
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=5.12 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.06

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 25 SLU Xl=1.82
  Sollecitazioni: N=-3073.12 T_z=-6320.87 M_y=12184.50 T_y=-36.26 M_z=-53.12 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=19.31
  Tensioni: τ_d=6.91 Sfr.=0.36

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 25 SLU Xl=1.82
  Sollecitazioni: N=-3073.12 T_z=-6320.87 M_y=12184.50 T_y=-36.26 M_z=-53.12 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.60 $\sigma_{m,d}$=-48.29 Sfr.=0.36

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 25 SLU Xl=1.82
  Sollecitazioni: N=-3073.12 T_z=-6320.87 M_y=12184.50 T_y=-36.26 M_z=-53.12 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-48.29 Sfr.=0.36

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 25 SLU Xl=1.82
  Sollecitazioni: N=-3073.12 T_z=-6320.87 M_y=12184.50 T_y=-36.26 M_z=-53.12 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.60 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.02 (L/7573)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/13829)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.03 (L/5580)

Asta n. 2065 (2109 -2565) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 87 SLU I Xl=0.79
  Sollecitazioni: N=-760.49 T_z=1137.10 M_y=-631.60 T_y=11.28 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=147.80 $\lambda_{rel,m}$=0.42 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=5.42 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=1.48
  Sollecitazioni: N=-752.30 T_z=1076.74 M_y=-1395.06 T_y=11.28 M_z=7.89 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=147.80 $\lambda_{rel,m}$=0.42 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=12.30 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
  Sollecitazioni: N=-769.84
  [Par.] $M_{y,sx}$=-291.91 $M_{y,dx}$=1395.06 $M_{y,eq}$=-1096.53
  [Lin.] $M_{z,sx}$=8.78 $M_{z,dx}$=7.89 $M_{z,eq}$=-3.51
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=147.80 $\lambda_{rel,y}$=0.12 $\lambda_{rel,z}$=0.57 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.96
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.77 $\sigma_{m,d}$=9.55 Sfr.=0.04

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-769.84 T_z=1206.09 M_y=291.91 T_y=11.28 M_z=-8.78 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=2.54 Sfr.=0.06

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.48
  Sollecitazioni: N=-752.30 T_z=1076.74 M_y=-1395.06 T_y=11.28 M_z=7.89 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.75 $\sigma_{m,d}$=-12.30 Sfr.=0.04

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.48
  Sollecitazioni: N=-752.30 T_z=1076.74 M_y=-1395.06 T_y=11.28 M_z=7.89 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70

Tensioni: $\sigma_{m,d}$=12.30 Sfr.=0.04

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-769.84 T_z=1206.09 M_y=291.91 T_y=11.28 M_z=-8.78 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.77 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 36 SLU Xl=0.89
Sollecitazioni: N=-2684.84 T_z=3439.11 M_y=-2224.88 T_y=22.21 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=147.80 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=8.69 Sfr.=0.06

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 25 SLU Xl=1.48
Sollecitazioni: N=-2673.15 T_z=3372.58 M_y=-4237.71 T_y=19.01 M_z=15.22 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=147.80 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=16.75 Sfr.=0.13

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 25 SLU
Sollecitazioni: N=-2695.96
[Par.] $M_{y,sx}$=-871.11 $M_{y,dx}$=4237.71 $M_{y,eq}$=-3320.73
[Lin.] $M_{z,sx}$=12.88 $M_{z,dx}$=15.22 $M_{z,eq}$=6.09
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=147.80 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.34 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.40 $\sigma_{m,d}$=13.05 Sfr.=0.11

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 13 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-584.72 T_z=1171.17 M_y=143.62 T_y=-75.55 M_z=105.13 M_x=24.22
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 48 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1903.88 T_z=2631.61 M_y=643.79 T_y=12.30 M_z=-3.04 M_x=-1.04
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=2.88 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 25 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-2695.96 T_z=3540.73 M_y=871.11 T_y=19.01 M_z=-12.88 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=19.31
Tensioni: τ_d=3.87 Sfr.=0.20

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 25 SLU Xl=1.48
Sollecitazioni: N=-2673.15 T_z=3372.58 M_y=-4237.71 T_y=19.01 M_z=15.22 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.39 $\sigma_{m,d}$=-16.75 Sfr.=0.13

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 25 SLU Xl=1.48
Sollecitazioni: N=-2673.15 T_z=3372.58 M_y=-4237.71 T_y=19.01 M_z=15.22 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=16.75 Sfr.=0.13

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 25 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-2695.96 T_z=3540.73 M_y=871.11 T_y=19.01 M_z=-12.88 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.40 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/30995)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/57398)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/22874)

Asta n. 2065 (-2565 -2580) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=1.64
Sollecitazioni: N=-637.58 T_z=231.08 M_y=-1891.53 T_y=-2.80 M_z=3.29 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=164.03 $\lambda_{rel,m}$=0.44 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=16.36 Sfr.=0.06

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
Sollecitazioni: N=-657.06
[Lin.] $M_{y,sx}$=1394.73 $M_{y,dx}$=1891.53 $M_{y,eq}$=-1692.81
[Lin.] $M_{z,sx}$=-7.89 $M_{z,dx}$=3.29 $M_{z,eq}$=6.05
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=164.03 $\lambda_{rel,y}$=0.13 $\lambda_{rel,z}$=0.64 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.95
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.66 $\sigma_{m,d}$=14.77 Sfr.=0.06

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-657.06 T_z=374.64 M_y=-1394.73 T_y=-2.80 M_z=7.89 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=0.79 Sfr.=0.02

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.64
  Sollecitazioni: N=-637.58 T_z=231.08 M_y=-1891.53 T_y=-2.80 M_z=3.29 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.64 $\sigma_{m,d}$=-16.36 Sfr.=0.05

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.64
  Sollecitazioni: N=-637.58 T_z=231.08 M_y=-1891.53 T_y=-2.80 M_z=3.29 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=16.36 Sfr.=0.05

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-657.06 T_z=374.64 M_y=-1394.73 T_y=-2.80 M_z=7.89 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.66 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 49 SLU Xl=1.42
  Sollecitazioni: N=-2330.76 T_z=840.21 M_y=-5545.19 T_y=-11.59 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=164.03 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=21.66 Sfr.=0.15

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 25 SLU Xl=1.64
  Sollecitazioni: N=-2326.26 T_z=815.32 M_y=-5727.06 T_y=-6.66 M_z=4.29 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=164.03 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=22.43 Sfr.=0.17

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 25 SLU
  Sollecitazioni: N=-2351.58
  [Lin.] $M_{y,sx}$=4236.58 $M_{y,dx}$=5727.06 $M_{y,eq}$=-5130.87
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-15.22 $M_{z,dx}$=4.29 $M_{z,eq}$=10.85
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=164.03 $\lambda_{rel,y}$=0.11 $\lambda_{rel,z}$=0.38 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.22 $\sigma_{m,d}$=20.18 Sfr.=0.16

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 13 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-527.32 T_z=414.67 M_y=-1496.55 T_y=-106.27 M_z=30.69 M_x=24.22
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 48 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-1650.71 T_z=765.23 M_y=-3120.55 T_y=-13.46 M_z=15.14 M_x=-1.04
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=0.84 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-2439.47 T_z=1262.06 M_y=-3765.96 T_y=-6.10 M_z=14.51 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=1.38 Sfr.=0.06

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 25 SLU Xl=1.64
  Sollecitazioni: N=-2326.26 T_z=815.32 M_y=-5727.06 T_y=-6.66 M_z=4.29 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.21 $\sigma_{m,d}$=-22.43 Sfr.=0.17

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 25 SLU Xl=1.64
  Sollecitazioni: N=-2326.26 T_z=815.32 M_y=-5727.06 T_y=-6.66 M_z=4.29 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=22.43 Sfr.=0.17

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 25 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-2351.58 T_z=1001.95 M_y=-4236.58 T_y=-6.66 M_z=15.22 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.22 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.01 (L/18495)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.00 (L/33077)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.01 (L/13705)

Asta n. 2066 (2070 -2496) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=0.20

Sollecitazioni: N=33.34 T_z=1017.18 M_y=780.01 T_y=12.60 M_z=-11.29 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=131.88 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.51 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.97
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.03 $\sigma_{m,d}$=7.17 Sfr.=0.03

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=33.34 T_z=1017.18 M_y=780.01 T_y=12.60 M_z=-11.29 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.03 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=33.34 T_z=1017.18 M_y=780.01 T_y=12.60 M_z=-11.29 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.03 $\sigma_{m,d}$=7.17 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=33.34 T_z=1017.18 M_y=780.01 T_y=12.60 M_z=-11.29 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=2.14 Sfr.=0.05

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=33.34 T_z=1017.18 M_y=780.01 T_y=12.60 M_z=-11.29 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-7.17 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 62 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=38.54 T_z=2369.29 M_y=1681.73 T_y=25.42 M_z=-13.09 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=131.88 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.30 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 $\sigma_{m,d}$=6.74 Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 48 SLU Xl=1.16
Sollecitazioni: N=-193.69 T_z=2219.92 M_y=-249.40 T_y=46.11 M_z=0.00 M_x=-1.09
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=131.88 $\lambda_{rel,m}$=0.25 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=0.97 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-811.88 T_z=4033.23 M_y=3800.87 T_y=142.26 M_z=-141.58 M_x=1.33
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=131.88 $\lambda_{rel,m}$=0.25 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-16.69 Sfr.=0.11

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU
Sollecitazioni: N=-829.44
[Par.] $M_{y,sx}$=-3800.87 $M_{y,dx}$=647.66 $M_{y,eq}$=2891.54
[Lin.] $M_{z,sx}$=141.58 $M_{z,dx}$=17.85 $M_{z,eq}$=-77.81
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=131.88 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.30 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.43 $\sigma_{m,d}$=-12.31 Sfr.=0.08

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 61 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=527.25 T_z=939.64 M_y=160.77 T_y=-44.84 M_z=58.88 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.27 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.20
Sollecitazioni: N=179.59 T_z=803.91 M_y=257.11 T_y=-139.61 M_z=181.99 M_x=-18.80
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 62 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=38.54 T_z=2369.29 M_y=1681.73 T_y=25.42 M_z=-13.09 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 $\sigma_{m,d}$=6.74 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-811.88 T_z=4033.23 M_y=3800.87 T_y=142.26 M_z=-141.58 M_x=1.33
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=4.41 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.04

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-811.88 T_z=4033.23 M_y=3800.87 T_y=142.26 M_z=-141.58 M_x=1.33
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=4.41 Sfr.=0.20

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-811.88 T_z=4033.23 M_y=3800.87 T_y=142.26 M_z=-141.58 M_x=1.33
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70

Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.42 $\sigma_{m,d}$=-16.69 Sfr.=0.11

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-811.88 T_z=4033.23 M_y=3800.87 T_y=142.26 M_z=-141.58 M_x=1.33
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-16.69 Sfr.=0.11

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 74 SLU Xl=1.32
Sollecitazioni: N=-907.68 T_z=3585.40 M_y=-396.84 T_y=149.89 M_z=12.71 M_x=1.11
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.47 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/11299)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/16787)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/8902)

Asta n. 2066 (-2496 -2480) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=0.15
Sollecitazioni: N=-8.18 T_z=714.85 M_y=-417.22 T_y=110.99 M_z=19.46 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=14.98 $\lambda_{rel,m}$=0.13 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=4.40 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
Sollecitazioni: N=-8.18
[Lin.] $M_{y,sx}$=309.18 $M_{y,dx}$=417.22 $M_{y,eq}$=-374.00
[Lin.] $M_{z,sx}$=-2.84 $M_{z,dx}$=19.46 $M_{z,eq}$=12.81
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=14.98 $\lambda_{rel,y}$=0.01 $\lambda_{rel,z}$=0.06 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 $\sigma_{m,d}$=3.75 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-6.38 T_z=727.96 M_y=-309.18 T_y=110.99 M_z=2.84 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=1.55 Sfr.=0.04

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.15
Sollecitazioni: N=-8.18 T_z=714.85 M_y=-417.22 T_y=110.99 M_z=19.46 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 $\sigma_{m,d}$=-4.40 Sfr.=0.01

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.15
Sollecitazioni: N=-8.18 T_z=714.85 M_y=-417.22 T_y=110.99 M_z=19.46 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=4.40 Sfr.=0.01

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.15
Sollecitazioni: N=-8.18 T_z=714.85 M_y=-417.22 T_y=110.99 M_z=19.46 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 63 SLU Xl=0.15
Sollecitazioni: N=19.80 T_z=1439.81 M_y=-1064.54 T_y=305.34 M_z=58.71 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=14.98 $\lambda_{rel,y}$=0.01 $\lambda_{rel,z}$=0.03 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=4.92 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 19 SND Xl=0.14
Sollecitazioni: N=-155.66 T_z=1056.66 M_y=-811.29 T_y=95.71 M_z=0.00 M_x=14.12
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=14.98 $\lambda_{rel,m}$=0.08 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=3.17 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 25 SLU Xl=0.15
Sollecitazioni: N=-485.51 T_z=2427.21 M_y=-1147.87 T_y=345.89 M_z=68.34 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=14.98 $\lambda_{rel,m}$=0.08 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=5.37 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 25 SLU
Sollecitazioni: N=-485.51
[Lin.] $M_{y,sx}$=783.08 $M_{y,dx}$=1147.87 $M_{y,eq}$=-1001.96
[Lin.] $M_{z,sx}$=-16.54 $M_{z,dx}$=68.34 $M_{z,eq}$=47.62
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=14.98 $\lambda_{rel,y}$=0.01 $\lambda_{rel,z}$=0.03 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.25 $\sigma_{m,d}$=4.53 Sfr.=0.03

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 61 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=447.09 T_z=537.19 M_y=-826.48 T_y=242.29 M_z=8.63 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.23 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=119.89 T_z=929.28 M_y=-592.96 T_y=141.29 M_z=26.99 M_x=-18.80
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 63 SLU Xl=0.15
  Sollecitazioni: N=19.80 T_z=1439.81 M_y=-1064.54 T_y=305.34 M_z=58.71 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=4.92 Sfr.=0.03

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-915.89 T_z=3166.24 M_y=-661.43 T_y=355.26 M_z=17.85 M_x=1.33
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=3.48 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.03

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-915.89 T_z=3166.24 M_y=-661.43 T_y=355.26 M_z=17.85 M_x=1.33
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=3.48 Sfr.=0.16

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 25 SLU Xl=0.15
  Sollecitazioni: N=-485.51 T_z=2427.21 M_y=-1147.87 T_y=345.89 M_z=68.34 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.25 $\sigma_{m,d}$=-5.37 Sfr.=0.04

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 25 SLU Xl=0.15
  Sollecitazioni: N=-485.51 T_z=2427.21 M_y=-1147.87 T_y=345.89 M_z=68.34 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=5.37 Sfr.=0.04

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 74 SLU Xl=0.15
  Sollecitazioni: N=-972.17 T_z=2933.53 M_y=-849.63 T_y=267.28 M_z=52.75 M_x=1.11
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.51 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 55 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/26173)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 5 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/52347)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 5 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/26173)

Asta n. 2066 (-2480 -2461) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=0.90
  Sollecitazioni: N=-82.48 T_z=176.41 M_y=-612.50 T_y=-19.39 M_z=1.93 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=90.37 $\lambda_{rel,m}$=0.32 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=5.33 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
  Sollecitazioni: N=-82.48
  [Lin.] $M_{y,sx}$=417.36 $M_{y,dx}$=612.50 $M_{y,eq}$=-534.44
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-19.45 $M_{z,dx}$=1.93 $M_{z,eq}$=12.44
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=90.37 $\lambda_{rel,y}$=0.07 $\lambda_{rel,z}$=0.35 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.08 $\sigma_{m,d}$=5.11 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-71.58 T_z=255.48 M_y=-417.36 T_y=-19.39 M_z=19.45 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=0.54 Sfr.=0.01

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.90
  Sollecitazioni: N=-82.48 T_z=176.41 M_y=-612.50 T_y=-19.39 M_z=1.93 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.08 $\sigma_{m,d}$=-5.33 Sfr.=0.02

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.90
  Sollecitazioni: N=-82.48 T_z=176.41 M_y=-612.50 T_y=-19.39 M_z=1.93 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=5.33 Sfr.=0.02

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.90

Sollecitazioni: N=-82.48 T_z=176.41 M_y=-612.50 T_y=-19.39 M_z=1.93 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.08 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 61 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=292.21 T_z=-142.01 M_y=-905.98 T_y=-45.07 M_z=44.90 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=90.37 $\lambda_{rel,y}$=0.06 $\lambda_{rel,z}$=0.21 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.15 $\sigma_{m,d}$=4.12 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 19 SND Xl=0.48
Sollecitazioni: N=0.00 T_z=547.20 M_y=-771.70 T_y=3.91 M_z=0.00 M_x=14.12
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=90.37 $\lambda_{rel,m}$=0.20 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=3.01 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU Xl=0.90
Sollecitazioni: N=-1145.22 T_z=1238.42 M_y=-2300.24 T_y=-64.16 M_z=13.06 M_x=1.33
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=90.37 $\lambda_{rel,m}$=0.20 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=9.16 Sfr.=0.06

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU
Sollecitazioni: N=-1145.22
[Lin.] $M_{y,sx}$=1134.69 $M_{y,dx}$=2300.24 $M_{y,eq}$=-1834.02
[Lin.] $M_{z,sx}$=-71.04 $M_{z,dx}$=13.06 $M_{z,eq}$=47.85
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=90.37 $\lambda_{rel,y}$=0.06 $\lambda_{rel,z}$=0.21 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.60 $\sigma_{m,d}$=7.79 Sfr.=0.06

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 61 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=292.21 T_z=-142.01 M_y=-905.98 T_y=-45.07 M_z=44.90 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.15 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=32.28 T_z=452.42 M_y=-669.69 T_y=-53.48 M_z=33.86 M_x=-18.80
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 61 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=292.21 T_z=-142.01 M_y=-905.98 T_y=-45.07 M_z=44.90 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.15 $\sigma_{m,d}$=4.12 Sfr.=0.03

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 74 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1124.90 T_z=1383.56 M_y=-849.87 T_y=-46.82 M_z=52.73 M_x=1.11
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=1.51 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 74 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1124.90 T_z=1383.56 M_y=-849.87 T_y=-46.82 M_z=52.73 M_x=1.11
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=1.51 Sfr.=0.07

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU Xl=0.90
Sollecitazioni: N=-1145.22 T_z=1238.42 M_y=-2300.24 T_y=-64.16 M_z=13.06 M_x=1.33
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.60 $\sigma_{m,d}$=-9.16 Sfr.=0.06

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=0.90
Sollecitazioni: N=-1145.22 T_z=1238.42 M_y=-2300.24 T_y=-64.16 M_z=13.06 M_x=1.33
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=9.16 Sfr.=0.06

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU Xl=0.90
Sollecitazioni: N=-1145.22 T_z=1238.42 M_y=-2300.24 T_y=-64.16 M_z=13.06 M_x=1.33
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.60 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 55 (teorica) $f_{z,G}$=0.00 (L/99743)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 55 (teorica) $f_{z,G}$=0.00 (L/99743)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 55 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/94756)

Asta n. 2066 (-2461 -2447) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=0.33

Sollecitazioni: N=-114.17 T_z=-53.40 M_y=-605.01 T_y=15.62 M_z=7.14 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=50.06 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=5.49 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
Sollecitazioni: N=-116.18
[Lin.] $M_{y,sx}$=617.96 $M_{y,dx}$=594.88 $M_{y,eq}$=-608.73
[Lin.] $M_{z,sx}$=-1.93 $M_{z,dx}$=9.74 $M_{z,eq}$=6.62
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=50.06 $\lambda_{rel,y}$=0.04 $\lambda_{rel,z}$=0.19 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.12 $\sigma_{m,d}$=5.50 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.50
Sollecitazioni: N=-116.18 T_z=-68.00 M_y=-594.88 T_y=15.62 M_z=9.74 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=0.15 Sfr.=0.00

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.33
Sollecitazioni: N=-114.17 T_z=-53.40 M_y=-605.01 T_y=15.62 M_z=7.14 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.11 $\sigma_{m,d}$=-5.49 Sfr.=0.02

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.33
Sollecitazioni: N=-114.17 T_z=-53.40 M_y=-605.01 T_y=15.62 M_z=7.14 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=5.49 Sfr.=0.02

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.50
Sollecitazioni: N=-116.18 T_z=-68.00 M_y=-594.88 T_y=15.62 M_z=9.74 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.12 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 61 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=211.97 T_z=-533.47 M_y=-738.59 T_y=38.85 M_z=4.17 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=50.06 $\lambda_{rel,y}$=0.03 $\lambda_{rel,z}$=0.12 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.11 $\sigma_{m,d}$=2.94 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 10 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-78.63 T_z=-286.37 M_y=-699.86 T_y=-23.77 M_z=0.00 M_x=-5.22
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=50.06 $\lambda_{rel,m}$=0.15 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=2.73 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU Xl=0.50
Sollecitazioni: N=-1244.92 T_z=401.17 M_y=-2533.43 T_y=34.99 M_z=30.58 M_x=1.33
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=50.06 $\lambda_{rel,m}$=0.15 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=10.29 Sfr.=0.07

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU
Sollecitazioni: N=-1244.92
[Lin.] $M_{y,sx}$=2318.33 $M_{y,dx}$=2533.43 $M_{y,eq}$=-2447.39
[Lin.] $M_{z,sx}$=-13.06 $M_{z,dx}$=30.58 $M_{z,eq}$=23.57
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=50.06 $\lambda_{rel,y}$=0.03 $\lambda_{rel,z}$=0.12 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.65 $\sigma_{m,d}$=9.87 Sfr.=0.07

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 61 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=211.97 T_z=-533.47 M_y=-738.59 T_y=38.85 M_z=4.17 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.11 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-19.92 T_z=-226.24 M_y=-684.75 T_y=114.68 M_z=20.76 M_x=-18.80
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 61 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=211.97 T_z=-533.47 M_y=-738.59 T_y=38.85 M_z=4.17 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.11 $\sigma_{m,d}$=2.94 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 74 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1205.15 T_z=611.19 M_y=-2069.64 T_y=23.09 M_z=10.42 M_x=1.11
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=0.67 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 74 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-1205.15 T_z=611.19 M_y=-2069.64 T_y=23.09 M_z=10.42 M_x=1.11
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=0.67 Sfr.=0.03

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU Xl=0.50
  Sollecitazioni: N=-1244.92 T_z=401.17 M_y=-2533.43 T_y=34.99 M_z=30.58 M_x=1.33
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.65 $\sigma_{m,d}$=-10.29 Sfr.=0.07

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=0.50
  Sollecitazioni: N=-1244.92 T_z=401.17 M_y=-2533.43 T_y=34.99 M_z=30.58 M_x=1.33
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=10.29 Sfr.=0.07

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU Xl=0.50
  Sollecitazioni: N=-1244.92 T_z=401.17 M_y=-2533.43 T_y=34.99 M_z=30.58 M_x=1.33
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.65 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 42 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/87494)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 42 (teorica) $f_{Z,G}$=0.00 (L/149990)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 42 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/58329)

Asta n. 2066 (-2447 -2436) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 87 SLU I Xl=0.89
  Sollecitazioni: N=-189.05 T_z=-596.36 M_y=-98.06 T_y=-10.02 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=95.51 $\lambda_{rel,m}$=0.33 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=0.84 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-178.30 T_z=-518.37 M_y=-594.89 T_y=-10.02 M_z=9.74 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=95.51 $\lambda_{rel,m}$=0.33 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=5.51 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
  Sollecitazioni: N=-189.82
  [Lin.] $M_{y,sx}$=594.89 $M_{y,dx}$=59.91 $M_{y,eq}$=-380.90
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-9.74 $M_{z,dx}$=0.17 $M_{z,eq}$=5.92
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=95.51 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.37 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.19 $\sigma_{m,d}$=3.52 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.96
  Sollecitazioni: N=-189.82 T_z=-601.93 M_y=-59.91 T_y=-10.02 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=1.27 Sfr.=0.03

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-178.30 T_z=-518.37 M_y=-594.89 T_y=-10.02 M_z=9.74 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.18 $\sigma_{m,d}$=-5.51 Sfr.=0.02

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-178.30 T_z=-518.37 M_y=-594.89 T_y=-10.02 M_z=9.74 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=5.51 Sfr.=0.02

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.96
  Sollecitazioni: N=-189.82 T_z=-601.93 M_y=-59.91 T_y=-10.02 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.19 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 61 SLU Xl=0.96
  Sollecitazioni: N=39.77 T_z=-1348.07 M_y=778.37 T_y=-22.90 M_z=1.75 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=95.51 $\lambda_{rel,y}$=0.07 $\lambda_{rel,z}$=0.22 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 $\sigma_{m,d}$=3.06 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 22 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-172.62 T_z=-765.82 M_y=-643.89 T_y=-7.38 M_z=0.00 M_x=4.84
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=95.51 $\lambda_{rel,m}$=0.21 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=2.52 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-1452.99 T_z=-1367.95 M_y=-2533.45 T_y=-27.22 M_z=30.58 M_x=1.33
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=95.51 $\lambda_{rel,m}$=0.21 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=10.29 Sfr.=0.07

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU
  Sollecitazioni: N=-1467.97
  [Lin.] $M_{y,sx}$=2533.45 $M_{y,dx}$=1175.09 $M_{y,eq}$=-1990.10
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-30.58 $M_{z,dx}$=4.58 $M_{z,eq}$=20.18
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=95.51 $\lambda_{rel,y}$=0.07 $\lambda_{rel,z}$=0.22 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.76 $\sigma_{m,d}$=8.04 Sfr.=0.06

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 61 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=54.75 T_z=-1239.44 M_y=-457.25 T_y=-22.90 M_z=23.63 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.03 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-90.50 T_z=-715.43 M_y=-627.38 T_y=-34.61 M_z=75.12 M_x=-18.80
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 61 SLU Xl=0.96
  Sollecitazioni: N=39.77 T_z=-1348.07 M_y=778.37 T_y=-22.90 M_z=1.75 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 $\sigma_{m,d}$=3.06 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 36 SLU Xl=0.96
  Sollecitazioni: N=-1031.14 T_z=-1557.69 M_y=-526.14 T_y=-28.51 M_z=5.23 M_x=1.69
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=1.70 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 25 SLU Xl=0.96
  Sollecitazioni: N=-1035.19 T_z=-1557.60 M_y=-526.01 T_y=-28.08 M_z=4.14 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=19.31
  Tensioni: τ_d=1.70 Sfr.=0.09

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-1452.99 T_z=-1367.95 M_y=-2533.45 T_y=-27.22 M_z=30.58 M_x=1.33
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.76 $\sigma_{m,d}$=-10.29 Sfr.=0.07

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-1452.99 T_z=-1367.95 M_y=-2533.45 T_y=-27.22 M_z=30.58 M_x=1.33
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=10.29 Sfr.=0.07

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU Xl=0.96
  Sollecitazioni: N=-1467.97 T_z=-1476.58 M_y=-1175.09 T_y=-27.22 M_z=4.58 M_x=1.33
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.76 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/32305)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/58909)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/23289)

Asta n. 2066 (-2436 -2411) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-218.80 T_z=-811.92 M_y=-64.78 T_y=6.26 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=44.93 $\lambda_{rel,m}$=0.23 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=0.56 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=0.45
  Sollecitazioni: N=-224.22 T_z=-851.22 M_y=308.82 T_y=6.26 M_z=2.99 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=44.93 $\lambda_{rel,m}$=0.23 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-2.77 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
  Sollecitazioni: N=-224.22
  [Par.] $M_{y,sx}$=64.78 $M_{y,dx}$=-308.82 $M_{y,eq}$=242.84
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-0.18 $M_{z,dx}$=2.99 $M_{z,eq}$=1.86

Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=44.93 $\lambda_{rel,y}$=0.04 $\lambda_{rel,z}$=0.17 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.22 $\sigma_{m,d}$=-2.16 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.45
Sollecitazioni: N=-224.22 T_z=-851.22 M_y=308.82 T_y=6.26 M_z=2.99 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=1.79 Sfr.=0.04

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.45
Sollecitazioni: N=-224.22 T_z=-851.22 M_y=308.82 T_y=6.26 M_z=2.99 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.22 $\sigma_{m,d}$=-2.77 Sfr.=0.01

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.45
Sollecitazioni: N=-224.22 T_z=-851.22 M_y=308.82 T_y=6.26 M_z=2.99 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-2.77 Sfr.=0.01

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.45
Sollecitazioni: N=-224.22 T_z=-851.22 M_y=308.82 T_y=6.26 M_z=2.99 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.22 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 48 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-735.42 T_z=-1709.90 M_y=-318.25 T_y=7.89 M_z=0.00 M_x=-1.09
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=44.93 $\lambda_{rel,m}$=0.14 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=1.24 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 61 SLU Xl=0.45
Sollecitazioni: N=-36.70 T_z=-1701.57 M_y=1525.38 T_y=6.42 M_z=4.64 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=44.93 $\lambda_{rel,m}$=0.14 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-6.02 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 74 SLU
Sollecitazioni: N=-1453.80
[Lin.] $M_{y,sx}$=1405.19 $M_{y,dx}$=596.18 $M_{y,eq}$=-1081.59
[Lin.] $M_{z,sx}$=-3.08 $M_{z,dx}$=5.05 $M_{z,eq}$=4.26
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=44.93 $\lambda_{rel,y}$=0.03 $\lambda_{rel,z}$=0.10 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.76 $\sigma_{m,d}$=4.28 Sfr.=0.03

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-119.47 T_z=-1005.50 M_y=-276.90 T_y=-98.14 M_z=42.30 M_x=-18.80
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU Xl=0.45
Sollecitazioni: N=-1571.63 T_z=-2348.34 M_y=-148.31 T_y=2.69 M_z=5.79 M_x=1.33
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=2.57 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 25 SLU Xl=0.45
Sollecitazioni: N=-1138.85 T_z=-2308.90 M_y=485.77 T_y=3.27 M_z=5.61 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=19.31
Tensioni: τ_d=2.53 Sfr.=0.13

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 61 SLU Xl=0.45
Sollecitazioni: N=-36.70 T_z=-1701.57 M_y=1525.38 T_y=6.42 M_z=4.64 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.02 $\sigma_{m,d}$=-6.02 Sfr.=0.04

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 61 SLU Xl=0.45
Sollecitazioni: N=-36.70 T_z=-1701.57 M_y=1525.38 T_y=6.42 M_z=4.64 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-6.02 Sfr.=0.04

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU Xl=0.45
Sollecitazioni: N=-1571.63 T_z=-2348.34 M_y=-148.31 T_y=2.69 M_z=5.79 M_x=1.33
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.82 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,G}$=0.00 (L/26919)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/47108)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,G}$=0.00 (L/19228)

Asta n. 2066 (-2411 -2400) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=0.74
  Sollecitazioni: N=-294.12 T_z=-1358.34 M_y=1290.60 T_y=-2.55 M_z=1.10 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=74.04 $\lambda_{rel,m}$=0.29 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-11.11 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
  Sollecitazioni: N=-294.12
  [Lin.] $M_{y,sx}$=-308.86 $M_{y,dx}$=-1290.60 $M_{y,eq}$=897.90
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-2.99 $M_{z,dx}$=1.10 $M_{z,eq}$=2.23
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=74.04 $\lambda_{rel,y}$=0.06 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.30 $\sigma_{m,d}$=-7.79 Sfr.=0.03

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.74
  Sollecitazioni: N=-294.12 T_z=-1358.34 M_y=1290.60 T_y=-2.55 M_z=1.10 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=2.86 Sfr.=0.07

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.74
  Sollecitazioni: N=-294.12 T_z=-1358.34 M_y=1290.60 T_y=-2.55 M_z=1.10 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.30 $\sigma_{m,d}$=-11.11 Sfr.=0.04

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.74
  Sollecitazioni: N=-294.12 T_z=-1358.34 M_y=1290.60 T_y=-2.55 M_z=1.10 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-11.11 Sfr.=0.04

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.74
  Sollecitazioni: N=-294.12 T_z=-1358.34 M_y=1290.60 T_y=-2.55 M_z=1.10 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.30 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 48 SLU Xl=0.74
  Sollecitazioni: N=-900.52 T_z=-2907.59 M_y=2583.14 T_y=-6.42 M_z=0.00 M_x=-1.09
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=74.04 $\lambda_{rel,m}$=0.19 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-10.09 Sfr.=0.07

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 62 SLU Xl=0.74
  Sollecitazioni: N=-936.96 T_z=-3582.19 M_y=3745.88 T_y=0.00 M_z=5.14 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=74.04 $\lambda_{rel,m}$=0.19 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-14.70 Sfr.=0.10

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 62 SLU
  Sollecitazioni: N=-936.96
  [Lin.] $M_{y,sx}$=-1124.78 $M_{y,dx}$=-3745.88 $M_{y,eq}$=2697.44
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-5.54 $M_{z,dx}$=5.14 $M_{z,eq}$=5.38
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=74.04 $\lambda_{rel,y}$=0.05 $\lambda_{rel,z}$=0.17 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.49 $\sigma_{m,d}$=-10.61 Sfr.=0.07

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-164.75 T_z=-1113.01 M_y=13.63 T_y=-35.93 M_z=90.29 M_x=-18.80
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU Xl=0.74
  Sollecitazioni: N=-1787.18 T_z=-4167.15 M_y=2906.03 T_y=-5.96 M_z=1.38 M_x=1.33
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=4.56 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.04

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 25 SLU Xl=0.74
  Sollecitazioni: N=-1354.42 T_z=-3872.65 M_y=3322.06 T_y=-3.33 M_z=3.14 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=19.31
  Tensioni: τ_d=4.24 Sfr.=0.22

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 62 SLU Xl=0.74
  Sollecitazioni: N=-936.96 T_z=-3582.19 M_y=3745.88 T_y=0.00 M_z=5.14 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.49 $\sigma_{m,d}$=-14.70 Sfr.=0.10

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=0.74
  Sollecitazioni: N=-936.96 T_z=-3582.19 M_y=3745.88 T_y=0.00 M_z=5.14 M_x=0.00

Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-14.70 Sfr.=0.10

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU Xl=0.74
Sollecitazioni: N=-1787.18 T_z=-4167.15 M_y=2906.03 T_y=-5.96 M_z=1.38 M_x=1.33
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.93 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/19907)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/35289)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.00 (L/15373)

Asta n. 2066 (-2400 2082) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=0.41
Sollecitazioni: N=-320.30 T_z=-1545.47 M_y=1912.46 T_y=0.00 M_z=1.16 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=60.66 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-16.45 Sfr.=0.06

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
Sollecitazioni: N=-320.30
[Lin.] $M_{y,sx}$=-1288.46 $M_{y,dx}$=-1912.46 $M_{y,eq}$=1662.86
[Lin.] $M_{z,sx}$=-1.10 $M_{z,dx}$=1.16 $M_{z,eq}$=1.14
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=60.66 $\lambda_{rel,y}$=0.05 $\lambda_{rel,z}$=0.24 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.32 $\sigma_{m,d}$=-14.31 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.41
Sollecitazioni: N=-320.30 T_z=-1545.47 M_y=1912.46 T_y=0.00 M_z=1.16 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=3.26 Sfr.=0.07

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.41
Sollecitazioni: N=-320.30 T_z=-1545.47 M_y=1912.46 T_y=0.00 M_z=1.16 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.32 $\sigma_{m,d}$=-16.45 Sfr.=0.05

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.41
Sollecitazioni: N=-320.30 T_z=-1545.47 M_y=1912.46 T_y=0.00 M_z=1.16 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-16.45 Sfr.=0.05

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.41
Sollecitazioni: N=-320.30 T_z=-1545.47 M_y=1912.46 T_y=0.00 M_z=1.16 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.32 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 62 SLU Xl=0.35
Sollecitazioni: N=-1010.61 T_z=-4027.42 M_y=5160.27 T_y=-16.87 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=60.66 $\lambda_{rel,m}$=0.17 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-20.16 Sfr.=0.14

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 25 SLU Xl=0.41
Sollecitazioni: N=-1429.02 T_z=-4405.78 M_y=5105.87 T_y=-15.50 M_z=-3.19 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=60.66 $\lambda_{rel,m}$=0.17 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-19.99 Sfr.=0.15

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 25 SLU
Sollecitazioni: N=-1429.02
[Lin.] $M_{y,sx}$=-3315.65 $M_{y,dx}$=-5105.87 $M_{y,eq}$=4389.78
[Lin.] $M_{z,sx}$=-3.14 $M_{z,dx}$=-3.19 $M_{z,eq}$=-1.27
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=60.66 $\lambda_{rel,y}$=0.04 $\lambda_{rel,z}$=0.14 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.74 $\sigma_{m,d}$=-17.16 Sfr.=0.14

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-178.15 T_z=-1332.28 M_y=858.95 T_y=-38.30 M_z=64.20 M_x=-18.79
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU Xl=0.41
Sollecitazioni: N=-1861.88 T_z=-4781.97 M_y=4841.38 T_y=-14.21 M_z=-4.42 M_x=1.33
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=5.23 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.06

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 25 SLU Xl=0.41
  Sollecitazioni: N=-1429.02 T_z=-4405.78 M_y=5105.87 T_y=-15.50 M_z=-3.19 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=19.31
  Tensioni: τ_d=4.82 Sfr.=0.25

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 25 SLU Xl=0.41
  Sollecitazioni: N=-1429.02 T_z=-4405.78 M_y=5105.87 T_y=-15.50 M_z=-3.19 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.74 $\sigma_{m,d}$=-19.99 Sfr.=0.15

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 25 SLU Xl=0.41
  Sollecitazioni: N=-1429.02 T_z=-4405.78 M_y=5105.87 T_y=-15.50 M_z=-3.19 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-19.99 Sfr.=0.15

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU Xl=0.41
  Sollecitazioni: N=-1861.88 T_z=-4781.97 M_y=4841.38 T_y=-14.21 M_z=-4.42 M_x=1.33
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.97 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/9734)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/19469)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/6908)

Asta n. 2066 (2082 -2346) Trave 24x32 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=893.67 T_z=441.53 M_y=451.50 T_y=7.91 M_z=-9.78 M_x=1.27
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
  L=142.05 $\lambda_{rel,y}$=0.35 $\lambda_{rel,z}$=0.55 $K_{c,y}$=0.99 $K_{c,z}$=0.97
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=2.83 $\sigma_{m,d}$=40.02 Sfr.=0.16

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=893.67 T_z=441.53 M_y=451.50 T_y=7.91 M_z=-9.78 M_x=1.27
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=2.83 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=893.67 T_z=441.53 M_y=451.50 T_y=7.91 M_z=-9.78 M_x=1.27
  Resistenze: K_{fi}=1.25
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=893.67 T_z=441.53 M_y=451.50 T_y=7.91 M_z=-9.78 M_x=1.27
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=2.83 $\sigma_{m,d}$=40.02 Sfr.=0.14

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=893.67 T_z=441.53 M_y=451.50 T_y=7.91 M_z=-9.78 M_x=1.27
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=2.94 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=893.67 T_z=441.53 M_y=451.50 T_y=7.91 M_z=-9.78 M_x=1.27
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=2.94 Sfr.=0.07

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=893.67 T_z=441.53 M_y=451.50 T_y=7.91 M_z=-9.78 M_x=1.27
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-40.02 Sfr.=0.13

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=1673.90 T_z=1492.35 M_y=1586.37 T_y=24.10 M_z=-31.45 M_x=1.55
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=142.05 $\lambda_{rel,y}$=0.24 $\lambda_{rel,z}$=0.33 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=2.18 $\sigma_{m,d}$=39.75 Sfr.=0.28

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 25 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=1760.36 T_z=1264.46 M_y=1295.42 T_y=32.16 M_z=-38.51 M_x=1.61
  Resistenze: K_{mod}=0.80 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=105.93
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=2.29 Sfr.=0.02

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=1279.56 T_z=413.69 M_y=391.62 T_y=41.98 M_z=17.22 M_x=6.21
  Resistenze: K_{mod}=1.10

Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=1673.90 T_z=1492.35 M_y=1586.37 T_y=24.10 M_z=-31.45 M_x=1.55
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=2.18 $\sigma_{m,d}$=39.75 Sfr.=0.28

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=1673.90 T_z=1492.35 M_y=1586.37 T_y=24.10 M_z=-31.45 M_x=1.55
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=4.08 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.04

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=1673.90 T_z=1492.35 M_y=1586.37 T_y=24.10 M_z=-31.45 M_x=1.55
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=4.08 Sfr.=0.19

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=1673.90 T_z=1492.35 M_y=1586.37 T_y=24.10 M_z=-31.45 M_x=1.55
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-39.75 Sfr.=0.26

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.03 (L/4800)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/8216)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.03 (L/3630)

Asta n. 2066 (-2346 -2315) Trave 24x32 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=1.42
Sollecitazioni: N=850.07 T_z=125.57 M_y=-269.86 T_y=-1.70 M_z=-2.54 M_x=1.27
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=142.04 $\lambda_{rel,y}$=0.35 $\lambda_{rel,z}$=0.55 $K_{c,y}$=0.99 $K_{c,z}$=0.97
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=2.70 $\sigma_{m,d}$=23.48 Sfr.=0.10

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=856.93 T_z=175.28 M_y=-56.19 T_y=-1.70 M_z=0.00 M_x=1.27
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=2.72 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=856.93 T_z=175.28 M_y=-56.19 T_y=-1.70 M_z=0.00 M_x=1.27
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.42
Sollecitazioni: N=850.07 T_z=125.57 M_y=-269.86 T_y=-1.70 M_z=-2.54 M_x=1.27
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=2.70 $\sigma_{m,d}$=23.48 Sfr.=0.09

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=856.93 T_z=175.28 M_y=-56.19 T_y=-1.70 M_z=0.00 M_x=1.27
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=1.17 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=856.93 T_z=175.28 M_y=-56.19 T_y=-1.70 M_z=0.00 M_x=1.27
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=1.17 Sfr.=0.03

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.42
Sollecitazioni: N=850.07 T_z=125.57 M_y=-269.86 T_y=-1.70 M_z=-2.54 M_x=1.27
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=23.48 Sfr.=0.08

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU Xl=1.42
Sollecitazioni: N=1553.93 T_z=493.42 M_y=-931.55 T_y=-5.13 M_z=-9.28 M_x=1.55
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=142.04 $\lambda_{rel,y}$=0.24 $\lambda_{rel,z}$=0.33 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=2.02 $\sigma_{m,d}$=23.05 Sfr.=0.17

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 25 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=1649.30 T_z=459.52 M_y=-199.61 T_y=-5.01 M_z=0.00 M_x=1.61
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=105.93
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=2.15 Sfr.=0.02

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=1263.52 T_z=199.01 M_y=-82.13 T_y=8.78 M_z=42.28 M_x=6.21

Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU Xl=1.42
Sollecitazioni: N=1553.93 T_z=493.42 M_y=-931.55 T_y=-5.13 M_z=-9.28 M_x=1.55
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=2.02 $\sigma_{m,d}$=23.05 Sfr.=0.17

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=1562.84 T_z=558.04 M_y=-184.78 T_y=-5.13 M_z=-2.00 M_x=1.55
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=1.53 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=1562.84 T_z=558.04 M_y=-184.78 T_y=-5.13 M_z=-2.00 M_x=1.55
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=1.53 Sfr.=0.07

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=1.42
Sollecitazioni: N=1553.93 T_z=493.42 M_y=-931.55 T_y=-5.13 M_z=-9.28 M_x=1.55
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=23.05 Sfr.=0.15

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/12622)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/22567)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.02 (L/9367)

Asta n. 2066 (-2315 -2288) Trave 24x32 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=819.24 T_z=-97.89 M_y=-264.18 T_y=7.58 M_z=-2.54 M_x=1.27
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=142.05 $\lambda_{rel,y}$=0.35 $\lambda_{rel,z}$=0.55 $K_{c,y}$=0.99 $K_{c,z}$=0.97
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=2.60 $\sigma_{m,d}$=22.99 Sfr.=0.09

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=819.24 T_z=-97.89 M_y=-264.18 T_y=7.58 M_z=-2.54 M_x=1.27
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=2.60 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=819.24 T_z=-97.89 M_y=-264.18 T_y=7.58 M_z=-2.54 M_x=1.27
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=819.24 T_z=-97.89 M_y=-264.18 T_y=7.58 M_z=-2.54 M_x=1.27
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=2.60 $\sigma_{m,d}$=22.99 Sfr.=0.09

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=1.42
Sollecitazioni: N=812.38 T_z=-147.60 M_y=-89.83 T_y=7.58 M_z=8.23 M_x=1.27
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=0.98 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=1.42
Sollecitazioni: N=812.38 T_z=-147.60 M_y=-89.83 T_y=7.58 M_z=8.23 M_x=1.27
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=0.98 Sfr.=0.02

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=819.24 T_z=-97.89 M_y=-264.18 T_y=7.58 M_z=-2.54 M_x=1.27
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=22.99 Sfr.=0.08

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=1450.54 T_z=-385.23 M_y=-912.79 T_y=29.58 M_z=-9.28 M_x=1.55
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=142.05 $\lambda_{rel,y}$=0.24 $\lambda_{rel,z}$=0.33 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.89 $\sigma_{m,d}$=22.59 Sfr.=0.17

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 25 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=1536.99 T_z=-354.38 M_y=-790.70 T_y=25.97 M_z=-6.30 M_x=1.61
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=105.93
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=2.00 Sfr.=0.02

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00

Sollecitazioni: N=1246.51 T_z=-120.10 M_y=-272.87 T_y=-36.36 M_z=26.36 M_x=6.21
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=1450.54 T_z=-385.23 M_y=-912.79 T_y=29.58 M_z=-9.28 M_x=1.55
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.89 $\sigma_{m,d}$=22.59 Sfr.=0.17

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 25 SLU Xl=1.42
Sollecitazioni: N=1528.08 T_z=-419.00 M_y=-241.43 T_y=25.97 M_z=30.59 M_x=1.61
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=1.15 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 25 SLU Xl=1.42
Sollecitazioni: N=1528.08 T_z=-419.00 M_y=-241.43 T_y=25.97 M_z=30.59 M_x=1.61
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=19.31
Tensioni: τ_d=1.15 Sfr.=0.06

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=1450.54 T_z=-385.23 M_y=-912.79 T_y=29.58 M_z=-9.28 M_x=1.55
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=22.59 Sfr.=0.15

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.02 (L/9367)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/16735)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.02 (L/6992)

Asta n. 2066 (-2288 135) Trave 24x32 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=1.22
Sollecitazioni: N=775.64 T_z=-413.86 M_y=393.43 T_y=11.36 M_z=22.12 M_x=1.27
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=142.04 $\lambda_{rel,y}$=0.35 $\lambda_{rel,z}$=0.55 $K_{c,y}$=0.99 $K_{c,z}$=0.97
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=2.46 $\sigma_{m,d}$=36.70 Sfr.=0.14

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=781.54 T_z=-371.08 M_y=-86.29 T_y=11.36 M_z=8.23 M_x=1.27
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=2.48 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=781.54 T_z=-371.08 M_y=-86.29 T_y=11.36 M_z=8.23 M_x=1.27
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.22
Sollecitazioni: N=775.64 T_z=-413.86 M_y=393.43 T_y=11.36 M_z=22.12 M_x=1.27
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=2.46 $\sigma_{m,d}$=36.70 Sfr.=0.13

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=1.22
Sollecitazioni: N=775.64 T_z=-413.86 M_y=393.43 T_y=11.36 M_z=22.12 M_x=1.27
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=2.76 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=1.22
Sollecitazioni: N=775.64 T_z=-413.86 M_y=393.43 T_y=11.36 M_z=22.12 M_x=1.27
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=2.76 Sfr.=0.06

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.22
Sollecitazioni: N=775.64 T_z=-413.86 M_y=393.43 T_y=11.36 M_z=22.12 M_x=1.27
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-36.70 Sfr.=0.12

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 25 SLU Xl=1.22
Sollecitazioni: N=1417.01 T_z=-1223.94 M_y=1230.23 T_y=9.04 M_z=41.64 M_x=1.61
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,t}$=105.93
L=142.04 $\lambda_{rel,y}$=0.24 $\lambda_{rel,z}$=0.33 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.85 $\sigma_{m,d}$=31.39 Sfr.=0.25

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 25 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=1424.68 T_z=-1168.33 M_y=-231.84 T_y=9.04 M_z=30.59 M_x=1.61
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=105.93
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.86 Sfr.=0.02

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=1229.37 T_z=-390.51 M_y=-124.14 T_y=90.00 M_z=37.57 M_x=6.21
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 25 SLU Xl=1.22
  Sollecitazioni: N=1417.01 T_z=-1223.94 M_y=1230.23 T_y=9.04 M_z=41.64 M_x=1.61
  Resistenze: K_{mod}=0.80 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=105.93 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.85 $\sigma_{m,d}$=31.39 Sfr.=0.25

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU Xl=1.22
  Sollecitazioni: N=1330.57 T_z=-1384.17 M_y=1350.01 T_y=21.39 M_z=58.89 M_x=1.55
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=3.79 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.03

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=1.22
  Sollecitazioni: N=1330.57 T_z=-1384.17 M_y=1350.01 T_y=21.39 M_z=58.89 M_x=1.55
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=3.79 Sfr.=0.17

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 25 SLU Xl=1.22
  Sollecitazioni: N=1417.01 T_z=-1223.94 M_y=1230.23 T_y=9.04 M_z=41.64 M_x=1.61
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-31.39 Sfr.=0.23

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.02 (L/7721)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/13491)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.02 (L/5747)

Asta n. 2067 (-2266 -2264) Trave 24x32 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=1.78
  Sollecitazioni: N=12.28 T_z=-184.85 M_y=138.65 T_y=0.00 M_z=1.14 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
  L=191.38 $\lambda_{rel,y}$=0.48 $\lambda_{rel,z}$=0.74 $K_{c,y}$=0.98 $K_{c,z}$=0.92
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.04 $\sigma_{m,d}$=12.04 Sfr.=0.04

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=20.73 T_z=-122.59 M_y=-134.76 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.07 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.78
  Sollecitazioni: N=12.28 T_z=-184.85 M_y=138.65 T_y=0.00 M_z=1.14 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.04 $\sigma_{m,d}$=12.04 Sfr.=0.04

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=1.78
  Sollecitazioni: N=12.28 T_z=-184.85 M_y=138.65 T_y=0.00 M_z=1.14 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=1.23 Sfr.=0.03

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.78
  Sollecitazioni: N=12.28 T_z=-184.85 M_y=138.65 T_y=0.00 M_z=1.14 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-12.04 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 62 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=138.43 T_z=-359.94 M_y=-435.82 T_y=2.05 M_z=-3.06 M_x=1.62
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=191.38 $\lambda_{rel,y}$=0.33 $\lambda_{rel,z}$=0.44 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.98
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.18 $\sigma_{m,d}$=10.74 Sfr.=0.07

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 37 SLU Xl=0.24
  Sollecitazioni: N=-9.06 T_z=-362.58 M_y=-282.01 T_y=3.62 M_z=0.00 M_x=1.22
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=191.38 $\lambda_{rel,m}$=0.19 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=6.89 Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 25 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-16.25 T_z=-392.29 M_y=-406.87 T_y=3.52 M_z=-3.00 M_x=1.38
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=191.38 $\lambda_{rel,m}$=0.19 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=10.03 Sfr.=0.08

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 25 SLU
  Sollecitazioni: N=-27.23

[Par.] $M_{y,sx}$=406.87 $M_{y,dx}$=-362.83 $M_{y,eq}$=-406.87
[Lin.] $M_{z,sx}$=3.00 $M_{z,dx}$=3.25 $M_{z,eq}$=1.30
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=191.38 $\lambda_{rel,y}$=0.33 $\lambda_{rel,z}$=0.44 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.98
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.04 $\sigma_{m,d}$=9.98 Sfr.=0.08

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 61 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=263.15 T_z=-232.81 M_y=-349.26 T_y=0.00 M_z=-1.94 M_x=1.61
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.34 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 13 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=159.03 T_z=-206.14 M_y=-167.40 T_y=-15.01 M_z=13.15 M_x=5.29
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=138.43 T_z=-359.94 M_y=-435.82 T_y=2.05 M_z=-3.06 M_x=1.62
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.18 $\sigma_{m,d}$=10.74 Sfr.=0.07

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 25 SLU Xl=1.78
Sollecitazioni: N=-27.23 T_z=-473.23 M_y=362.83 T_y=3.52 M_z=3.25 M_x=1.38
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=1.29 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 25 SLU Xl=1.78
Sollecitazioni: N=-27.23 T_z=-473.23 M_y=362.83 T_y=3.52 M_z=3.25 M_x=1.38
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=19.31
Tensioni: τ_d=1.29 Sfr.=0.07

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 25 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-16.25 T_z=-392.29 M_y=-406.87 T_y=3.52 M_z=-3.00 M_x=1.38
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.02 $\sigma_{m,d}$=-10.03 Sfr.=0.08

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 25 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-16.25 T_z=-392.29 M_y=-406.87 T_y=3.52 M_z=-3.00 M_x=1.38
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=10.03 Sfr.=0.08

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 74 SLU Xl=1.78
Sollecitazioni: N=-258.76 T_z=-416.92 M_y=418.86 T_y=4.77 M_z=6.85 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.34 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/29369)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 42 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/41214)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/23024)

Asta n. 2067 (126 -2266) Trave 24x32 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=1.12
Sollecitazioni: N=67.37 T_z=221.07 M_y=-134.98 T_y=-8.74 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=112.02 $\lambda_{rel,y}$=0.28 $\lambda_{rel,z}$=0.43 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.98
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.21 $\sigma_{m,d}$=11.57 Sfr.=0.04

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=71.74 T_z=253.34 M_y=83.72 T_y=-8.74 M_z=7.66 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.23 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.12
Sollecitazioni: N=67.37 T_z=221.07 M_y=-134.98 T_y=-8.74 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.21 $\sigma_{m,d}$=11.57 Sfr.=0.04

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=71.74 T_z=253.34 M_y=83.72 T_y=-8.74 M_z=7.66 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=1.69 Sfr.=0.04

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.12
Sollecitazioni: N=67.37 T_z=221.07 M_y=-134.98 T_y=-8.74 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=11.57 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 61 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=382.19 T_z=983.08 M_y=535.49 T_y=-41.82 M_z=36.62 M_x=1.60
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=112.02 $\lambda_{rel,y}$=0.19 $\lambda_{rel,z}$=0.26 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.50 $\sigma_{m,d}$=14.27 Sfr.=0.10

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 75 SLU Xl=1.00
  Sollecitazioni: N=-8.90 T_z=548.27 M_y=-309.81 T_y=-19.78 M_z=0.00 M_x=1.15
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=112.02 $\lambda_{rel,m}$=0.14 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=7.56 Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU Xl=1.12
  Sollecitazioni: N=-9.65 T_z=542.68 M_y=-376.86 T_y=-19.78 M_z=-2.87 M_x=1.15
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=112.02 $\lambda_{rel,m}$=0.14 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=9.29 Sfr.=0.06

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU
  Sollecitazioni: N=-9.65
  [Par.] $M_{y,sx}$=-142.82 $M_{y,dx}$=376.86 $M_{y,eq}$=-337.79
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-15.36 $M_{z,dx}$=-2.87 $M_{z,eq}$=8.07
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=112.02 $\lambda_{rel,y}$=0.19 $\lambda_{rel,z}$=0.26 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 $\sigma_{m,d}$=8.51 Sfr.=0.06

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 61 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=382.19 T_z=983.08 M_y=535.49 T_y=-41.82 M_z=36.62 M_x=1.60
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.50 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 13 SND Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=184.25 T_z=166.26 M_y=-28.67 T_y=-51.73 M_z=35.41 M_x=5.29
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 61 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=382.19 T_z=983.08 M_y=535.49 T_y=-41.82 M_z=36.62 M_x=1.60
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.50 $\sigma_{m,d}$=14.27 Sfr.=0.10

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 62 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=302.59 T_z=1053.00 M_y=513.61 T_y=-42.43 M_z=36.06 M_x=1.60
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=2.88 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=302.59 T_z=1053.00 M_y=513.61 T_y=-42.43 M_z=36.06 M_x=1.60
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=2.88 Sfr.=0.13

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU Xl=1.12
  Sollecitazioni: N=-9.65 T_z=542.68 M_y=-376.86 T_y=-19.78 M_z=-2.87 M_x=1.15
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 $\sigma_{m,d}$=-9.29 Sfr.=0.06

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 61 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=382.19 T_z=983.08 M_y=535.49 T_y=-41.82 M_z=36.62 M_x=1.60
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-14.27 Sfr.=0.09

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 74 SLU Xl=1.12
  Sollecitazioni: N=-134.43 T_z=160.53 M_y=-249.85 T_y=-4.06 M_z=-1.63 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.18 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 42 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/13811)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 42 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/17903)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 42 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/11612)

Asta n. 2067 (-2279 126) Trave 24x32 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=0.19
  Sollecitazioni: N=-261.37 T_z=-660.86 M_y=139.05 T_y=-81.49 M_z=-24.60 M_x=-2.18
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=39.29 $\lambda_{rel,m}$=0.12 K_{crit}=1.00

Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-15.22 Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
Sollecitazioni: N=-261.37
[Lin.] $M_{y,sx}$=-19.37 $M_{y,dx}$=-139.05 $M_{y,eq}$=91.18
[Lin.] $M_{z,sx}$=8.73 $M_{z,dx}$=-24.60 $M_{z,eq}$=-18.25
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=39.29 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.15 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.83 $\sigma_{m,d}$=-10.26 Sfr.=0.04

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-248.84 T_z=-568.92 M_y=19.37 T_y=-81.49 M_z=-8.73 M_x=-2.18
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=0.19
Sollecitazioni: N=-261.37 T_z=-660.86 M_y=139.05 T_y=-81.49 M_z=-24.60 M_x=-2.18
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=4.44 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.19
Sollecitazioni: N=-261.37 T_z=-660.86 M_y=139.05 T_y=-81.49 M_z=-24.60 M_x=-2.18
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=4.44 Sfr.=0.10

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.19
Sollecitazioni: N=-261.37 T_z=-660.86 M_y=139.05 T_y=-81.49 M_z=-24.60 M_x=-2.18
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.83 $\sigma_{m,d}$=-15.22 Sfr.=0.05

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.19
Sollecitazioni: N=-261.37 T_z=-660.86 M_y=139.05 T_y=-81.49 M_z=-24.60 M_x=-2.18
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-15.22 Sfr.=0.05

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.19
Sollecitazioni: N=-261.37 T_z=-660.86 M_y=139.05 T_y=-81.49 M_z=-24.60 M_x=-2.18
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.83 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 19 SND Xl=0.19
Sollecitazioni: N=1137.58 T_z=-876.01 M_y=325.68 T_y=-182.20 M_z=-42.03 M_x=-2.96
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
L=39.29 $\lambda_{rel,y}$=0.07 $\lambda_{rel,z}$=0.09 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.48 $\sigma_{m,d}$=9.32 Sfr.=0.06

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 13 SND Xl=0.19
Sollecitazioni: N=-1162.83 T_z=-796.09 M_y=256.31 T_y=89.44 M_z=0.00 M_x=-3.52
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=39.29 $\lambda_{rel,m}$=0.09 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-6.26 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU Xl=0.19
Sollecitazioni: N=-1729.16 T_z=-1557.56 M_y=416.15 T_y=-177.01 M_z=-55.28 M_x=-3.69
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=39.29 $\lambda_{rel,m}$=0.09 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-11.96 Sfr.=0.08

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 74 SLU
Sollecitazioni: N=-1940.91
[Lin.] $M_{y,sx}$=-186.12 $M_{y,dx}$=-408.55 $M_{y,eq}$=319.58
[Lin.] $M_{z,sx}$=16.79 $M_{z,dx}$=-52.48 $M_{z,eq}$=-38.20
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=39.29 $\lambda_{rel,y}$=0.07 $\lambda_{rel,z}$=0.09 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.53 $\sigma_{m,d}$=-9.05 Sfr.=0.08

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=1204.97 T_z=-353.77 M_y=-125.36 T_y=19.21 M_z=9.86 M_x=-3.17
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.57 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 25 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-949.87 T_z=-1467.29 M_y=32.94 T_y=-144.13 M_z=-20.69 M_x=-3.95
Resistenze: K_{mod}=0.80
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 19 SND Xl=0.19
Sollecitazioni: N=1137.58 T_z=-876.01 M_y=325.68 T_y=-182.20 M_z=-42.03 M_x=-2.96
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70

Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.48 $\sigma_{m,d}$=9.32 Sfr.=0.06

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 25 SLU Xl=0.19
Sollecitazioni: N=-968.48 T_z=-1603.83 M_y=331.89 T_y=-144.13 M_z=-48.76 M_x=-3.95
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=4.40 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 25 SLU Xl=0.19
Sollecitazioni: N=-968.48 T_z=-1603.83 M_y=331.89 T_y=-144.13 M_z=-48.76 M_x=-3.95
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=19.31
Tensioni: τ_d=4.40 Sfr.=0.23

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU Xl=0.19
Sollecitazioni: N=-1729.16 T_z=-1557.56 M_y=416.15 T_y=-177.01 M_z=-55.28 M_x=-3.69
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.25 $\sigma_{m,d}$=-11.96 Sfr.=0.08

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=0.19
Sollecitazioni: N=-1729.16 T_z=-1557.56 M_y=416.15 T_y=-177.01 M_z=-55.28 M_x=-3.69
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-11.96 Sfr.=0.08

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 74 SLU Xl=0.19
Sollecitazioni: N=-1940.91 T_z=-1210.95 M_y=408.55 T_y=-183.24 M_z=-52.48 M_x=-3.07
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.53 Sfr.=0.02

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.00 (L/7930)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/18996)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/5409)

Asta n. 2067 (2015 -2279) Trave 24x32 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 87 SLU I Xl=0.84
Sollecitazioni: N=-162.92 T_z=61.73 M_y=-43.40 T_y=-10.66 M_z=0.00 M_x=-2.18
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=157.50 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=3.72 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-133.94 T_z=275.45 M_y=67.60 T_y=-10.66 M_z=5.95 M_x=-2.18
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=157.50 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-6.59 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
Sollecitazioni: N=-204.33
[Par.] $M_{y,sx}$=-67.60 $M_{y,dx}$=-19.41 $M_{y,eq}$=58.69
[Lin.] $M_{z,sx}$=-5.95 $M_{z,dx}$=-8.72 $M_{z,eq}$=-3.49
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=157.50 $\lambda_{rel,y}$=0.39 $\lambda_{rel,z}$=0.61 $K_{c,y}$=0.99 $K_{c,z}$=0.95
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.65 $\sigma_{m,d}$=-5.50 Sfr.=0.02

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-133.94 T_z=275.45 M_y=67.60 T_y=-10.66 M_z=5.95 M_x=-2.18
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-133.94 T_z=275.45 M_y=67.60 T_y=-10.66 M_z=5.95 M_x=-2.18
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=1.84 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-133.94 T_z=275.45 M_y=67.60 T_y=-10.66 M_z=5.95 M_x=-2.18
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=1.84 Sfr.=0.04

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-133.94 T_z=275.45 M_y=67.60 T_y=-10.66 M_z=5.95 M_x=-2.18
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.42 $\sigma_{m,d}$=-6.59 Sfr.=0.02

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-133.94 T_z=275.45 M_y=67.60 T_y=-10.66 M_z=5.95 M_x=-2.18
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-6.59 Sfr.=0.02

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=1.57
  Sollecitazioni: N=-204.33 T_z=-243.68 M_y=19.41 T_y=-10.66 M_z=-8.72 M_x=-2.18
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.65 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 61 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=864.44 T_z=651.51 M_y=280.04 T_y=-29.10 M_z=23.09 M_x=-4.15
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=157.50 $\lambda_{rel,y}$=0.27 $\lambda_{rel,z}$=0.36 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.13 $\sigma_{m,d}$=7.59 Sfr.=0.06

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 10 SND Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-1181.34 T_z=454.60 M_y=200.21 T_y=-4.16 M_z=0.00 M_x=-2.40
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=157.50 $\lambda_{rel,m}$=0.17 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-4.89 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 7 SND Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-1459.90 T_z=501.58 M_y=235.00 T_y=-40.61 M_z=34.22 M_x=-3.18
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=157.50 $\lambda_{rel,m}$=0.17 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-6.85 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 74 SLU
  Sollecitazioni: N=-1814.76
  [Par.] $M_{y,sx}$=80.44 $M_{y,dx}$=-185.27 $M_{y,eq}$=162.62
  [Lin.] $M_{z,sx}$=3.54 $M_{z,dx}$=-16.79 $M_{z,eq}$=-11.49
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=157.50 $\lambda_{rel,y}$=0.27 $\lambda_{rel,z}$=0.36 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.36 $\sigma_{m,d}$=-4.34 Sfr.=0.04

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=1246.86 T_z=57.84 M_y=-93.51 T_y=-40.61 M_z=34.22 M_x=-3.18
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.62 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 25 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-695.72 T_z=398.90 M_y=92.50 T_y=-22.99 M_z=10.96 M_x=-3.96
  Resistenze: K_{mod}=0.80
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 61 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=864.44 T_z=651.51 M_y=280.04 T_y=-29.10 M_z=23.09 M_x=-4.15
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.13 $\sigma_{m,d}$=7.59 Sfr.=0.06

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 61 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=864.44 T_z=651.51 M_y=280.04 T_y=-29.10 M_z=23.09 M_x=-4.15
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=1.78 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 61 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=864.44 T_z=651.51 M_y=280.04 T_y=-29.10 M_z=23.09 M_x=-4.15
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=1.78 Sfr.=0.08

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 7 SND Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-1459.90 T_z=501.58 M_y=235.00 T_y=-40.61 M_z=34.22 M_x=-3.18
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.90 $\sigma_{m,d}$=-6.85 Sfr.=0.04

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 61 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=864.44 T_z=651.51 M_y=280.04 T_y=-29.10 M_z=23.09 M_x=-4.15
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-7.59 Sfr.=0.05

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 74 SLU Xl=1.57
  Sollecitazioni: N=-1814.76 T_z=-606.19 M_y=185.27 T_y=-9.63 M_z=-16.79 M_x=-3.08
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.36 Sfr.=0.02

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 55 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/48937)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 55 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/53468)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 55 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/44080)

Asta n. 2067 (-2584 2015) Trave 24x32 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 87 SLU I Xl=0.47
  Sollecitazioni: N=-224.91 T_z=-61.37 M_y=0.00 T_y=-6.93 M_z=-5.07 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=114.60 $\lambda_{rel,m}$=0.21 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=0.68 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=0.95
  Sollecitazioni: N=-238.94 T_z=-164.79 M_y=52.02 T_y=-6.93 M_z=-8.35 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=114.60 $\lambda_{rel,m}$=0.21 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-5.58 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
  Sollecitazioni: N=-238.94
  [Par.] $M_{y,sx}$=10.35 $M_{y,dx}$=-52.02 $M_{y,eq}$=39.01
  [Lin.] $M_{z,sx}$=1.79 $M_{z,dx}$=-8.35 $M_{z,eq}$=-5.73
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=114.60 $\lambda_{rel,y}$=0.28 $\lambda_{rel,z}$=0.44 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.98
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.76 $\sigma_{m,d}$=-4.11 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.95
  Sollecitazioni: N=-238.94 T_z=-164.79 M_y=52.02 T_y=-6.93 M_z=-8.35 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=1.10 Sfr.=0.03

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.95
  Sollecitazioni: N=-238.94 T_z=-164.79 M_y=52.02 T_y=-6.93 M_z=-8.35 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.76 $\sigma_{m,d}$=-5.58 Sfr.=0.02

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.95
  Sollecitazioni: N=-238.94 T_z=-164.79 M_y=52.02 T_y=-6.93 M_z=-8.35 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-5.58 Sfr.=0.02

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.95
  Sollecitazioni: N=-238.94 T_z=-164.79 M_y=52.02 T_y=-6.93 M_z=-8.35 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.76 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 19 SND Xl=0.95
  Sollecitazioni: N=1309.34 T_z=-349.05 M_y=207.29 T_y=-52.47 M_z=-44.41 M_x=1.90
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
  L=114.60 $\lambda_{rel,y}$=0.20 $\lambda_{rel,z}$=0.26 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.70 $\sigma_{m,d}$=6.51 Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 75 SLU Xl=0.95
  Sollecitazioni: N=-2082.50 T_z=-515.94 M_y=274.52 T_y=9.50 M_z=0.00 M_x=1.98
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=114.60 $\lambda_{rel,m}$=0.15 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-6.70 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 74 SLU Xl=0.95
  Sollecitazioni: N=-2024.27 T_z=-553.37 M_y=289.20 T_y=23.95 M_z=14.90 M_x=1.01
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=114.60 $\lambda_{rel,m}$=0.15 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-7.55 Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 74 SLU
  Sollecitazioni: N=-2024.27
  [Par.] $M_{y,sx}$=97.70 $M_{y,dx}$=-289.20 $M_{y,eq}$=251.49
  [Lin.] $M_{z,sx}$=7.81 $M_{z,dx}$=14.90 $M_{z,eq}$=5.96
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=114.60 $\lambda_{rel,y}$=0.20 $\lambda_{rel,z}$=0.26 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.64 $\sigma_{m,d}$=-6.33 Sfr.=0.06

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=1406.18 T_z=199.70 M_y=-29.04 T_y=38.61 M_z=16.20 M_x=1.95
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.83 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 62 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-632.98 T_z=-4.53 M_y=-17.36 T_y=-34.38 M_z=-4.73 M_x=3.08
  Resistenze: K_{mod}=0.90
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 19 SND Xl=0.95
  Sollecitazioni: N=1309.34 T_z=-349.05 M_y=207.29 T_y=-52.47 M_z=-44.41 M_x=1.90

Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.70 $\sigma_{m,d}$=6.51 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 74 SLU Xl=0.95
Sollecitazioni: N=-2024.27 T_z=-553.37 M_y=289.20 T_y=23.95 M_z=14.90 M_x=1.01
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=1.51 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 74 SLU Xl=0.95
Sollecitazioni: N=-2024.27 T_z=-553.37 M_y=289.20 T_y=23.95 M_z=14.90 M_x=1.01
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=1.51 Sfr.=0.07

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 74 SLU Xl=0.95
Sollecitazioni: N=-2024.27 T_z=-553.37 M_y=289.20 T_y=23.95 M_z=14.90 M_x=1.01
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.64 $\sigma_{m,d}$=-7.55 Sfr.=0.05

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 74 SLU Xl=0.95
Sollecitazioni: N=-2024.27 T_z=-553.37 M_y=289.20 T_y=23.95 M_z=14.90 M_x=1.01
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-7.55 Sfr.=0.05

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU Xl=0.95
Sollecitazioni: N=-2082.50 T_z=-515.94 M_y=274.52 T_y=9.50 M_z=0.00 M_x=1.98
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.71 Sfr.=0.02

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 55 (teorica) $f_{z,G}$=0.00 (L/37504)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 55 (teorica) $f_{z,G}$=0.00 (L/47327)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 55 (teorica) $f_{z,G}$=0.00 (L/32585)

Asta n. 2067 (2023 -2584) Trave 24x32 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 87 SLU I Xl=0.67
Sollecitazioni: N=-176.72 T_z=293.88 M_y=34.98 T_y=-14.05 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=83.55 $\lambda_{rel,m}$=0.18 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-3.00 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-171.26 T_z=334.16 M_y=182.74 T_y=-14.05 M_z=7.16 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=83.55 $\lambda_{rel,m}$=0.18 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-16.63 Sfr.=0.06

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
Sollecitazioni: N=-179.58
[Par.] $M_{y,sx}$=-182.74 $M_{y,dx}$=13.22 $M_{y,eq}$=137.06
[Lin.] $M_{z,sx}$=-7.16 $M_{z,dx}$=-1.79 $M_{z,eq}$=3.58
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=83.55 $\lambda_{rel,y}$=0.21 $\lambda_{rel,z}$=0.32 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.57 $\sigma_{m,d}$=-12.23 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-171.26 T_z=334.16 M_y=182.74 T_y=-14.05 M_z=7.16 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=2.23 Sfr.=0.05

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-171.26 T_z=334.16 M_y=182.74 T_y=-14.05 M_z=7.16 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.54 $\sigma_{m,d}$=-16.63 Sfr.=0.05

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-171.26 T_z=334.16 M_y=182.74 T_y=-14.05 M_z=7.16 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-16.63 Sfr.=0.05

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.84
Sollecitazioni: N=-179.58 T_z=272.82 M_y=-13.22 T_y=-14.05 M_z=-1.79 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.57 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 61 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=462.65 T_z=1064.98 M_y=647.36 T_y=-25.47 M_z=15.01 M_x=2.85
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17

L=83.55 $\lambda_{rel,y}$=0.14 $\lambda_{rel,z}$=0.19 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.60 $\sigma_{m,d}$=16.29 Sfr.=0.11

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 22 SND Xl=0.50
Sollecitazioni: N=-1420.93 T_z=455.31 M_y=149.51 T_y=-26.33 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=83.55 $\lambda_{rel,m}$=0.12 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-3.65 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 62 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-505.83 T_z=1078.13 M_y=635.92 T_y=-40.71 M_z=21.22 M_x=3.08
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=83.55 $\lambda_{rel,m}$=0.12 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-16.22 Sfr.=0.11

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 62 SLU
Sollecitazioni: N=-517.71
[Par.] $M_{y,sx}$=-635.92 $M_{y,dx}$=27.10 $M_{y,eq}$=476.94
[Lin.] $M_{z,sx}$=-21.22 $M_{z,dx}$=-4.73 $M_{z,eq}$=10.84
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=83.55 $\lambda_{rel,y}$=0.14 $\lambda_{rel,z}$=0.19 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.67 $\sigma_{m,d}$=-12.00 Sfr.=0.08

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=0.20
Sollecitazioni: N=1406.39 T_z=151.07 M_y=48.00 T_y=-62.65 M_z=26.50 M_x=1.95
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.83 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 62 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-505.83 T_z=1078.13 M_y=635.92 T_y=-40.71 M_z=21.22 M_x=3.08
Resistenze: K_{mod}=0.90
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 61 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=462.65 T_z=1064.98 M_y=647.36 T_y=-25.47 M_z=15.01 M_x=2.85
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.60 $\sigma_{m,d}$=16.29 Sfr.=0.11

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 62 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-505.83 T_z=1078.13 M_y=635.92 T_y=-40.71 M_z=21.22 M_x=3.08
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=2.95 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-505.83 T_z=1078.13 M_y=635.92 T_y=-40.71 M_z=21.22 M_x=3.08
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=2.95 Sfr.=0.14

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 62 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-505.83 T_z=1078.13 M_y=635.92 T_y=-40.71 M_z=21.22 M_x=3.08
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.66 $\sigma_{m,d}$=-16.22 Sfr.=0.11

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 61 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=462.65 T_z=1064.98 M_y=647.36 T_y=-25.47 M_z=15.01 M_x=2.85
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-16.29 Sfr.=0.11

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU Xl=0.84
Sollecitazioni: N=-1931.44 T_z=597.68 M_y=-83.54 T_y=-49.55 M_z=-8.68 M_x=1.98
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.51 Sfr.=0.02

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 42 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/10163)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 42 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/17819)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/7637)

Asta n. 2068 (-2512 2002) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=38.47 T_z=-384.01 M_y=-597.83 T_y=3.08 M_z=-6.49 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=154.19 $\lambda_{rel,y}$=0.12 $\lambda_{rel,z}$=0.60 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.96
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.04 $\sigma_{m,d}$=5.40 Sfr.=0.02

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=1.41
Sollecitazioni: N=59.71 T_z=-506.48 M_y=28.80 T_y=3.08 M_z=-2.16 M_x=0.00

Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.06 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=38.47 T_z=-384.01 M_y=-597.83 T_y=3.08 M_z=-6.49 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.04 $\sigma_{m,d}$=5.40 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=1.41
Sollecitazioni: N=59.71 T_z=-506.48 M_y=28.80 T_y=3.08 M_z=-2.16 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=1.07 Sfr.=0.02

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=38.47 T_z=-384.01 M_y=-597.83 T_y=3.08 M_z=-6.49 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=5.40 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 25 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=108.56 T_z=-1043.94 M_y=-1499.65 T_y=6.35 M_z=-13.48 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,t}$=105.93
L=154.19 $\lambda_{rel,y}$=0.11 $\lambda_{rel,z}$=0.35 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.06 $\sigma_{m,d}$=6.03 Sfr.=0.05

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU Xl=1.41
Sollecitazioni: N=156.06 T_z=-1398.48 M_y=176.84 T_y=7.14 M_z=-4.94 M_x=-1.48
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.08 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=61.20 T_z=-535.59 M_y=-705.26 T_y=-40.94 M_z=28.64 M_x=-20.28
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 25 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=108.56 T_z=-1043.94 M_y=-1499.65 T_y=6.35 M_z=-13.48 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=105.93 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.06 $\sigma_{m,d}$=6.03 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU Xl=1.41
Sollecitazioni: N=156.06 T_z=-1398.48 M_y=176.84 T_y=7.14 M_z=-4.94 M_x=-1.48
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=1.53 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=1.41
Sollecitazioni: N=156.06 T_z=-1398.48 M_y=176.84 T_y=7.14 M_z=-4.94 M_x=-1.48
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=1.53 Sfr.=0.07

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 25 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=108.56 T_z=-1043.94 M_y=-1499.65 T_y=6.35 M_z=-13.48 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=6.03 Sfr.=0.05

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/40431)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/79770)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/29222)

Asta n. 2068 (2006 -2512) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 87 SLU I Xl=0.37
Sollecitazioni: N=-72.12 T_z=248.21 M_y=-371.61 T_y=-4.91 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=151.04 $\lambda_{rel,m}$=0.42 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=3.19 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=1.51
Sollecitazioni: N=-54.58 T_z=149.21 M_y=-597.82 T_y=-4.91 M_z=-6.49 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=151.04 $\lambda_{rel,m}$=0.42 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=5.40 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
Sollecitazioni: N=-74.82
[Lin.] $M_{y,sx}$=326.81 $M_{y,dx}$=597.82 $M_{y,eq}$=-489.42
[Lin.] $M_{z,sx}$=0.03 $M_{z,dx}$=-6.49 $M_{z,eq}$=-3.90
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70

L=151.04 $\lambda_{rel,y}$=0.12 $\lambda_{rel,z}$=0.59 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.96
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.08 $\sigma_{m,d}$=4.36 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-74.82 T_z=263.44 M_y=-326.81 T_y=-4.91 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=0.56 Sfr.=0.01

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.51
Sollecitazioni: N=-54.58 T_z=149.21 M_y=-597.82 T_y=-4.91 M_z=-6.49 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.05 $\sigma_{m,d}$=-5.40 Sfr.=0.02

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.51
Sollecitazioni: N=-54.58 T_z=149.21 M_y=-597.82 T_y=-4.91 M_z=-6.49 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=5.40 Sfr.=0.02

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-74.82 T_z=263.44 M_y=-326.81 T_y=-4.91 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.08 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 1 SND Xl=0.20
Sollecitazioni: N=1.24 T_z=430.81 M_y=-620.91 T_y=177.04 M_z=-274.90 M_x=-20.18
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
L=151.04 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.35 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.00 $\sigma_{m,d}$=6.00 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 61 SLU Xl=0.99
Sollecitazioni: N=-186.00 T_z=351.39 M_y=-704.84 T_y=-15.71 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=151.04 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=2.75 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 25 SLU Xl=1.51
Sollecitazioni: N=-204.98 T_z=747.58 M_y=-1499.78 T_y=1.09 M_z=-13.47 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=151.04 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=6.03 Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 25 SLU
Sollecitazioni: N=-231.29
[Lin.] $M_{y,sx}$=420.30 $M_{y,dx}$=1499.78 $M_{y,eq}$=-1067.99
[Lin.] $M_{z,sx}$=14.91 $M_{z,dx}$=-13.47 $M_{z,eq}$=-14.33
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=151.04 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.35 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.12 $\sigma_{m,d}$=4.36 Sfr.=0.03

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=1.51
Sollecitazioni: N=66.93 T_z=392.23 M_y=-765.51 T_y=-113.22 M_z=15.39 M_x=-13.16
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.03 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.20
Sollecitazioni: N=1.24 T_z=430.81 M_y=-620.91 T_y=-172.77 M_z=254.54 M_x=-20.18
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 1 SND Xl=0.20
Sollecitazioni: N=1.24 T_z=430.81 M_y=-620.91 T_y=177.04 M_z=-274.90 M_x=-20.18
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.00 $\sigma_{m,d}$=6.00 Sfr.=0.03

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-211.27 T_z=1013.99 M_y=-445.10 T_y=7.89 M_z=-25.35 M_x=-1.54
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=1.11 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-211.27 T_z=1013.99 M_y=-445.10 T_y=7.89 M_z=-25.35 M_x=-1.54
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=1.11 Sfr.=0.05

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 25 SLU Xl=1.51
Sollecitazioni: N=-204.98 T_z=747.58 M_y=-1499.78 T_y=1.09 M_z=-13.47 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.11 $\sigma_{m,d}$=-6.03 Sfr.=0.05

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 25 SLU Xl=1.51
  Sollecitazioni: N=-204.98 T_z=747.58 M_y=-1499.78 T_y=1.09 M_z=-13.47 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=6.03 Sfr.=0.05

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 25 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-231.29 T_z=896.08 M_y=-420.30 T_y=1.09 M_z=-14.91 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.12 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/110185)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/125211)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/74449)

Asta n. 2068 (2102 2006) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=1.78
  Sollecitazioni: N=-454.86 T_z=-356.58 M_y=305.37 T_y=3.84 M_z=10.46 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=197.97 $\lambda_{rel,m}$=0.48 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-3.06 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
  Sollecitazioni: N=-482.04
  [Par.] $M_{y,sx}$=192.08 $M_{y,dx}$=-305.37 $M_{y,eq}$=305.37
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-3.60 $M_{z,dx}$=10.46 $M_{z,eq}$=7.72
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=197.97 $\lambda_{rel,y}$=0.16 $\lambda_{rel,z}$=0.77 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.91
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.48 $\sigma_{m,d}$=-2.95 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=1.78
  Sollecitazioni: N=-454.86 T_z=-356.58 M_y=305.37 T_y=3.84 M_z=10.46 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=0.75 Sfr.=0.02

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.78
  Sollecitazioni: N=-454.86 T_z=-356.58 M_y=305.37 T_y=3.84 M_z=10.46 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.46 $\sigma_{m,d}$=-3.06 Sfr.=0.01

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.78
  Sollecitazioni: N=-454.86 T_z=-356.58 M_y=305.37 T_y=3.84 M_z=10.46 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-3.06 Sfr.=0.01

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-482.04 T_z=-201.50 M_y=-192.08 T_y=3.84 M_z=3.60 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.48 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 77 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-743.01 T_z=-1184.79 M_y=-917.20 T_y=26.07 M_z=0.00 M_x=-1.55
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=197.97 $\lambda_{rel,m}$=0.30 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=3.58 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU Xl=1.78
  Sollecitazioni: N=-994.56 T_z=-1725.43 M_y=1851.01 T_y=34.70 M_z=59.67 M_x=-1.66
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=197.97 $\lambda_{rel,m}$=0.30 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-8.01 Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU
  Sollecitazioni: N=-1029.89
  [Par.] $M_{y,sx}$=1045.24 $M_{y,dx}$=-1851.01 $M_{y,eq}$=1851.01
  [Lin.] $M_{z,sx}$=2.20 $M_{z,dx}$=59.67 $M_{z,eq}$=34.92
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=197.97 $\lambda_{rel,y}$=0.14 $\lambda_{rel,z}$=0.45 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.98
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.54 $\sigma_{m,d}$=-7.69 Sfr.=0.05

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 13 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-417.20 T_z=-533.72 M_y=-309.34 T_y=-51.77 M_z=49.61 M_x=-7.77
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 74 SLU Xl=1.78
  Sollecitazioni: N=-552.11 T_z=-1751.13 M_y=1686.23 T_y=32.62 M_z=56.73 M_x=-1.72

Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=1.92 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 74 SLU Xl=1.78
Sollecitazioni: N=-552.11 T_z=-1751.13 M_y=1686.23 T_y=32.62 M_z=56.73 M_x=-1.72
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=1.92 Sfr.=0.09

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU Xl=1.78
Sollecitazioni: N=-994.56 T_z=-1725.43 M_y=1851.01 T_y=34.70 M_z=59.67 M_x=-1.66
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.52 $\sigma_{m,d}$=-8.01 Sfr.=0.05

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=1.78
Sollecitazioni: N=-994.56 T_z=-1725.43 M_y=1851.01 T_y=34.70 M_z=59.67 M_x=-1.66
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-8.01 Sfr.=0.05

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1484.65 T_z=-416.50 M_y=-12.78 T_y=13.25 M_z=1.75 M_x=-1.15
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.77 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/54979)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/71896)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/47324)

Asta n. 2068 (2024 2102) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-619.75 T_z=609.86 M_y=761.89 T_y=0.00 M_z=4.65 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=199.13 $\lambda_{rel,m}$=0.48 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-6.73 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
Sollecitazioni: N=-619.75
[Par.] $M_{y,sx}$=-761.89 $M_{y,dx}$=192.08 $M_{y,eq}$=620.08
[Lin.] $M_{z,sx}$=-4.65 $M_{z,dx}$=3.60 $M_{z,eq}$=4.23
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=199.13 $\lambda_{rel,y}$=0.16 $\lambda_{rel,z}$=0.77 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.91
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.62 $\sigma_{m,d}$=-5.50 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-619.75 T_z=609.86 M_y=761.89 T_y=0.00 M_z=4.65 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=1.28 Sfr.=0.03

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-619.75 T_z=609.86 M_y=761.89 T_y=0.00 M_z=4.65 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.62 $\sigma_{m,d}$=-6.73 Sfr.=0.02

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-619.75 T_z=609.86 M_y=761.89 T_y=0.00 M_z=4.65 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-6.73 Sfr.=0.02

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-619.75 T_z=609.86 M_y=761.89 T_y=0.00 M_z=4.65 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.62 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 61 SLU Xl=0.32
Sollecitazioni: N=-1646.33 T_z=1430.88 M_y=2702.22 T_y=3.64 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=199.13 $\lambda_{rel,m}$=0.30 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-10.56 Sfr.=0.07

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 61 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-1648.62 T_z=1444.43 M_y=2874.17 T_y=3.64 M_z=-1.38 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=199.13 $\lambda_{rel,m}$=0.30 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-11.25 Sfr.=0.08

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 62 SLU
Sollecitazioni: N=-1899.01

[Par.] $M_{y,sx}$=-2732.32 $M_{y,dx}$=12.68 $M_{y,eq}$=2049.24
[Lin.] $M_{z,sx}$=-6.92 $M_{z,dx}$=1.75 $M_{z,eq}$=4.85
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=199.13 $\lambda_{rel,y}$=0.14 $\lambda_{rel,z}$=0.46 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.98
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.99 $\sigma_{m,d}$=-8.07 Sfr.=0.06

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 13 SND Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-527.13 T_z=288.84 M_y=69.41 T_y=-14.07 M_z=39.85 M_x=-7.75
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 25 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-1679.88 T_z=1463.11 M_y=1905.56 T_y=-8.24 M_z=14.29 M_x=-1.39
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=1.60 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 25 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-1679.88 T_z=1463.11 M_y=1905.56 T_y=-8.24 M_z=14.29 M_x=-1.39
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=19.31
Tensioni: τ_d=1.60 Sfr.=0.08

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 61 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-1648.62 T_z=1444.43 M_y=2874.17 T_y=3.64 M_z=-1.38 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.86 $\sigma_{m,d}$=-11.25 Sfr.=0.08

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 61 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-1648.62 T_z=1444.43 M_y=2874.17 T_y=3.64 M_z=-1.38 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-11.25 Sfr.=0.08

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 62 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-1899.01 T_z=1631.59 M_y=2732.32 T_y=-2.88 M_z=6.92 M_x=-1.16
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.99 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 42 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/20672)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 42 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/35163)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 42 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/15676)

Asta n. 2069 (2072 -2481) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-467.58 T_z=738.74 M_y=-26.62 T_y=-225.66 M_z=272.57 M_x=1.19
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=146.86 $\lambda_{rel,m}$=0.41 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=11.78 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
Sollecitazioni: N=-482.89
[Par.] $M_{y,sx}$=26.62 $M_{y,dx}$=894.55 $M_{y,eq}$=-670.91
[Lin.] $M_{z,sx}$=-272.57 $M_{z,dx}$=-14.12 $M_{z,eq}$=157.89
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=146.86 $\lambda_{rel,y}$=0.12 $\lambda_{rel,z}$=0.57 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.96
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.48 $\sigma_{m,d}$=12.45 Sfr.=0.04

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-467.58 T_z=738.74 M_y=-26.62 T_y=-225.66 M_z=272.57 M_x=1.19
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-467.58 T_z=738.74 M_y=-26.62 T_y=-225.66 M_z=272.57 M_x=1.19
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=1.63 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-467.58 T_z=738.74 M_y=-26.62 T_y=-225.66 M_z=272.57 M_x=1.19
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=1.63 Sfr.=0.04

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-467.58 T_z=738.74 M_y=-26.62 T_y=-225.66 M_z=272.57 M_x=1.19
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.47 $\sigma_{m,d}$=-11.78 Sfr.=0.04

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.20

Sollecitazioni: N=-467.58 T_z=738.74 M_y=-26.62 T_y=-225.66 M_z=272.57 M_x=1.19
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=11.78 Sfr.=0.04

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=1.47
Sollecitazioni: N=-482.89 T_z=627.59 M_y=-894.55 T_y=-225.66 M_z=-14.12 M_x=1.19
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.48 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 19 SND Xl=0.20
Sollecitazioni: N=5.30 T_z=1092.93 M_y=-803.08 T_y=-417.80 M_z=532.37 M_x=15.23
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
L=146.86 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.34 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.00 $\sigma_{m,d}$=10.07 Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 7 SND Xl=0.56
Sollecitazioni: N=-152.10 T_z=1034.32 M_y=-928.34 T_y=-33.53 M_z=0.00 M_x=14.89
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=146.86 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=3.63 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-1855.15 T_z=2992.64 M_y=1014.47 T_y=-708.41 M_z=848.42 M_x=5.27
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=146.86 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-15.01 Sfr.=0.09

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU
Sollecitazioni: N=-1875.06
[Par.] $M_{y,sx}$=-1014.47 $M_{y,dx}$=2695.73 $M_{y,eq}$=-2411.63
[Lin.] $M_{z,sx}$=-848.42 $M_{z,dx}$=-51.57 $M_{z,eq}$=488.42
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=146.86 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.34 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.98 $\sigma_{m,d}$=15.78 Sfr.=0.10

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 13 SND Xl=0.20
Sollecitazioni: N=11.80 T_z=969.22 M_y=-494.00 T_y=-468.50 M_z=594.86 M_x=19.53
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 13 SND Xl=0.20
Sollecitazioni: N=11.80 T_z=969.22 M_y=-494.00 T_y=-468.50 M_z=594.86 M_x=19.53
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 19 SND Xl=0.20
Sollecitazioni: N=5.30 T_z=1092.93 M_y=-803.08 T_y=-417.80 M_z=532.37 M_x=15.23
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.00 $\sigma_{m,d}$=10.07 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-1855.15 T_z=2992.64 M_y=1014.47 T_y=-708.41 M_z=848.42 M_x=5.27
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=3.36 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-1855.15 T_z=2992.64 M_y=1014.47 T_y=-708.41 M_z=848.42 M_x=5.27
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=3.36 Sfr.=0.15

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-1855.15 T_z=2992.64 M_y=1014.47 T_y=-708.41 M_z=848.42 M_x=5.27
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.97 $\sigma_{m,d}$=-15.01 Sfr.=0.09

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-1855.15 T_z=2992.64 M_y=1014.47 T_y=-708.41 M_z=848.42 M_x=5.27
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-15.01 Sfr.=0.09

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 25 SLU Xl=1.47
Sollecitazioni: N=-1714.52 T_z=2165.46 M_y=-2584.71 T_y=-700.65 M_z=-48.01 M_x=4.10
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.89 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 55 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/21486)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 55 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/27186)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 55 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/18002)

Asta n. 2069 (-2481 -2448) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 87 SLU I Xl=1.12
  Sollecitazioni: N=-577.05 T_z=-59.38 M_y=-881.85 T_y=12.51 M_z=0.00 M_x=1.18
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=140.43 $\lambda_{rel,m}$=0.40 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=7.56 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-563.49 T_z=38.92 M_y=-893.34 T_y=12.51 M_z=-14.12 M_x=1.18
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=140.43 $\lambda_{rel,m}$=0.40 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=8.26 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
  Sollecitazioni: N=-580.44
  [Lin.] $M_{y,sx}$=893.34 $M_{y,dx}$=861.72 $M_{y,eq}$=-880.69
  [Lin.] $M_{z,sx}$=14.12 $M_{z,dx}$=3.46 $M_{z,eq}$=-7.09
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=140.43 $\lambda_{rel,y}$=0.11 $\lambda_{rel,z}$=0.55 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.97
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.58 $\sigma_{m,d}$=7.85 Sfr.=0.03

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-563.49 T_z=38.92 M_y=-893.34 T_y=12.51 M_z=-14.12 M_x=1.18
  Resistenze: K_{fi}=1.25
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=1.40
  Sollecitazioni: N=-580.44 T_z=-83.95 M_y=-861.72 T_y=12.51 M_z=3.46 M_x=1.18
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=0.18 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=1.40
  Sollecitazioni: N=-580.44 T_z=-83.95 M_y=-861.72 T_y=12.51 M_z=3.46 M_x=1.18
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=0.18 Sfr.=0.00

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-563.49 T_z=38.92 M_y=-893.34 T_y=12.51 M_z=-14.12 M_x=1.18
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.57 $\sigma_{m,d}$=-8.26 Sfr.=0.03

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-563.49 T_z=38.92 M_y=-893.34 T_y=12.51 M_z=-14.12 M_x=1.18
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=8.26 Sfr.=0.03

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=1.40
  Sollecitazioni: N=-580.44 T_z=-83.95 M_y=-861.72 T_y=12.51 M_z=3.46 M_x=1.18
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.58 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 76 SLU Xl=1.12
  Sollecitazioni: N=-1942.98 T_z=377.94 M_y=-2942.88 T_y=41.84 M_z=0.00 M_x=4.80
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=140.43 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=11.50 Sfr.=0.08

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU Xl=1.40
  Sollecitazioni: N=-2167.64 T_z=371.61 M_y=-3325.23 T_y=46.98 M_z=14.42 M_x=5.26
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=140.43 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=13.18 Sfr.=0.09

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU
  Sollecitazioni: N=-2167.64
  [Lin.] $M_{y,sx}$=2691.22 $M_{y,dx}$=3325.23 $M_{y,eq}$=-3071.63
  [Lin.] $M_{z,sx}$=51.55 $M_{z,dx}$=14.42 $M_{z,eq}$=-25.16
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=140.43 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.32 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.13 $\sigma_{m,d}$=12.33 Sfr.=0.09

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 13 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-30.95 T_z=260.59 M_y=-1123.72 T_y=-38.36 M_z=3.77 M_x=19.53
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 74 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-1665.02 T_z=690.61 M_y=-2112.35 T_y=35.51 M_z=-39.92 M_x=4.83
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=0.76 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 74 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-1665.02 T_z=690.61 M_y=-2112.35 T_y=35.51 M_z=-39.92 M_x=4.83
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=0.76 Sfr.=0.03

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU Xl=1.40
  Sollecitazioni: N=-2167.64 T_z=371.61 M_y=-3325.23 T_y=46.98 M_z=14.42 M_x=5.26
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.13 $\sigma_{m,d}$=-13.18 Sfr.=0.09

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=1.40
  Sollecitazioni: N=-2167.64 T_z=371.61 M_y=-3325.23 T_y=46.98 M_z=14.42 M_x=5.26
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=13.18 Sfr.=0.09

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 25 SLU Xl=1.40
  Sollecitazioni: N=-2007.14 T_z=30.21 M_y=-2735.31 T_y=44.47 M_z=14.47 M_x=4.09
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.05 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 5 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/36813)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 17 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/73626)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/25388)

Asta n. 2069 (-2448 -2412) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-660.02 T_z=-661.01 M_y=-861.92 T_y=0.00 M_z=3.46 M_x=1.18
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=140.43 $\lambda_{rel,m}$=0.40 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=7.54 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
  Sollecitazioni: N=-676.96
  [Par.] $M_{y,sx}$=861.92 $M_{y,dx}$=-152.63 $M_{y,eq}$=-659.46
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-3.46 $M_{z,dx}$=4.78 $M_{z,eq}$=4.25
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=140.43 $\lambda_{rel,y}$=0.11 $\lambda_{rel,z}$=0.55 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.97
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.68 $\sigma_{m,d}$=5.83 Sfr.=0.02

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-660.02 T_z=-661.01 M_y=-861.92 T_y=0.00 M_z=3.46 M_x=1.18
  Resistenze: K_{fi}=1.25
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=1.40
  Sollecitazioni: N=-676.96 T_z=-783.88 M_y=152.63 T_y=0.00 M_z=4.78 M_x=1.18
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=1.65 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=1.40
  Sollecitazioni: N=-676.96 T_z=-783.88 M_y=152.63 T_y=0.00 M_z=4.78 M_x=1.18
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=1.65 Sfr.=0.04

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-660.02 T_z=-661.01 M_y=-861.92 T_y=0.00 M_z=3.46 M_x=1.18
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.66 $\sigma_{m,d}$=-7.54 Sfr.=0.02

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-660.02 T_z=-661.01 M_y=-861.92 T_y=0.00 M_z=3.46 M_x=1.18
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=7.54 Sfr.=0.02

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=1.40
  Sollecitazioni: N=-676.96 T_z=-783.88 M_y=152.63 T_y=0.00 M_z=4.78 M_x=1.18
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.68 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 22 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-235.71 T_z=-892.10 M_y=-977.43 T_y=-12.71 M_z=0.00 M_x=5.99

Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=140.43 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=3.82 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-2434.24 T_z=-1895.19 M_y=-3325.77 T_y=0.00 M_z=14.43 M_x=5.26
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=140.43 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=13.18 Sfr.=0.09

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU
Sollecitazioni: N=-2456.27
[Lin.] $M_{y,sx}$=3325.77 $M_{y,dx}$=552.15 $M_{y,eq}$=-2216.33
[Lin.] $M_{z,sx}$=-14.43 $M_{z,dx}$=14.13 $M_{z,eq}$=14.31
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=140.43 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.32 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.28 $\sigma_{m,d}$=8.84 Sfr.=0.07

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 13 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-72.92 T_z=-847.24 M_y=-1058.05 T_y=27.17 M_z=61.11 M_x=19.53
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 25 SLU Xl=1.40
Sollecitazioni: N=-2295.78 T_z=-2062.72 M_y=48.77 T_y=1.05 M_z=15.95 M_x=4.09
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=2.26 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 25 SLU Xl=1.40
Sollecitazioni: N=-2295.78 T_z=-2062.72 M_y=48.77 T_y=1.05 M_z=15.95 M_x=4.09
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=19.31
Tensioni: τ_d=2.26 Sfr.=0.12

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-2434.24 T_z=-1895.19 M_y=-3325.77 T_y=0.00 M_z=14.43 M_x=5.26
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.27 $\sigma_{m,d}$=-13.18 Sfr.=0.09

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-2434.24 T_z=-1895.19 M_y=-3325.77 T_y=0.00 M_z=14.43 M_x=5.26
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=13.18 Sfr.=0.09

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 25 SLU Xl=1.40
Sollecitazioni: N=-2295.78 T_z=-2062.72 M_y=48.77 T_y=1.05 M_z=15.95 M_x=4.09
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.20 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/21978)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/39798)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/16005)

Asta n. 2069 (-2412 2083) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 87 SLU I Xl=0.74
Sollecitazioni: N=-764.18 T_z=-1415.30 M_y=1173.11 T_y=-7.33 M_z=0.00 M_x=1.18
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=134.70 $\lambda_{rel,m}$=0.40 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-10.06 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=1.15
Sollecitazioni: N=-769.13 T_z=-1451.19 M_y=1761.20 T_y=-7.33 M_z=-3.63 M_x=1.18
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=134.70 $\lambda_{rel,m}$=0.40 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-15.25 Sfr.=0.06

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
Sollecitazioni: N=-769.13
[Lin.] $M_{y,sx}$=-151.68 $M_{y,dx}$=-1761.20 $M_{y,eq}$=1117.39
[Lin.] $M_{z,sx}$=-4.78 $M_{z,dx}$=-3.63 $M_{z,eq}$=1.91
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=134.70 $\lambda_{rel,y}$=0.11 $\lambda_{rel,z}$=0.52 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.77 $\sigma_{m,d}$=-9.66 Sfr.=0.04

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-755.26 T_z=-1350.68 M_y=151.68 T_y=-7.33 M_z=4.78 M_x=1.18
Resistenze: K_{fi}=1.25

Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=1.15
  Sollecitazioni: N=-769.13 T_z=-1451.19 M_y=1761.20 T_y=-7.33 M_z=-3.63 M_x=1.18
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=3.06 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=1.15
  Sollecitazioni: N=-769.13 T_z=-1451.19 M_y=1761.20 T_y=-7.33 M_z=-3.63 M_x=1.18
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=3.06 Sfr.=0.07

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.15
  Sollecitazioni: N=-769.13 T_z=-1451.19 M_y=1761.20 T_y=-7.33 M_z=-3.63 M_x=1.18
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.77 $\sigma_{m,d}$=-15.25 Sfr.=0.05

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.15
  Sollecitazioni: N=-769.13 T_z=-1451.19 M_y=1761.20 T_y=-7.33 M_z=-3.63 M_x=1.18
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-15.25 Sfr.=0.05

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=1.15
  Sollecitazioni: N=-769.13 T_z=-1451.19 M_y=1761.20 T_y=-7.33 M_z=-3.63 M_x=1.18
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.77 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 61 SLU Xl=0.57
  Sollecitazioni: N=-1574.12 T_z=-2482.89 M_y=2535.42 T_y=-27.12 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=134.70 $\lambda_{rel,m}$=0.25 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-9.90 Sfr.=0.07

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 25 SLU Xl=1.15
  Sollecitazioni: N=-2575.66 T_z=-4089.23 M_y=4668.82 T_y=-31.50 M_z=-20.24 M_x=4.09
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=134.70 $\lambda_{rel,m}$=0.25 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-18.50 Sfr.=0.14

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU
  Sollecitazioni: N=-2736.16
  [Par.] $M_{y,sx}$=555.98 $M_{y,dx}$=-4433.58 $M_{y,eq}$=3325.19
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-14.13 $M_{z,dx}$=-18.22 $M_{z,eq}$=-7.29
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=134.70 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.31 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.43 $\sigma_{m,d}$=-13.08 Sfr.=0.10

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 13 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-113.14 T_z=-1146.11 M_y=-322.38 T_y=-48.34 M_z=97.97 M_x=19.52
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 25 SLU Xl=1.15
  Sollecitazioni: N=-2575.66 T_z=-4089.23 M_y=4668.82 T_y=-31.50 M_z=-20.24 M_x=4.09
  Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=4.47 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 25 SLU Xl=1.15
  Sollecitazioni: N=-2575.66 T_z=-4089.23 M_y=4668.82 T_y=-31.50 M_z=-20.24 M_x=4.09
  Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=19.31
  Tensioni: τ_d=4.47 Sfr.=0.23

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 25 SLU Xl=1.15
  Sollecitazioni: N=-2575.66 T_z=-4089.23 M_y=4668.82 T_y=-31.50 M_z=-20.24 M_x=4.09
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.34 $\sigma_{m,d}$=-18.50 Sfr.=0.14

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 25 SLU Xl=1.15
  Sollecitazioni: N=-2575.66 T_z=-4089.23 M_y=4668.82 T_y=-31.50 M_z=-20.24 M_x=4.09
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-18.50 Sfr.=0.14

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 25 SLU Xl=1.15
  Sollecitazioni: N=-2575.66 T_z=-4089.23 M_y=4668.82 T_y=-31.50 M_z=-20.24 M_x=4.09
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.34 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 5 (teorica) $f_{Z,G}$=0.01 (L/17210)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 5 (teorica) $f_{z,G}$=0.00 (L/36506)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 5 (teorica) $f_{z,G}$=0.01 (L/12047)

Asta n. 2069 (2083 -2347) Trave 24x32 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=404.30 T_z=297.18 M_y=308.73 T_y=-18.17 M_z=21.90 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
  L=142.05 $\lambda_{rel,y}$=0.35 $\lambda_{rel,z}$=0.55 $K_{c,y}$=0.99 $K_{c,z}$=0.97
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.28 $\sigma_{m,d}$=29.40 Sfr.=0.11

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=404.30 T_z=297.18 M_y=308.73 T_y=-18.17 M_z=21.90 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.28 Sfr.=0.01

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=404.30 T_z=297.18 M_y=308.73 T_y=-18.17 M_z=21.90 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.28 $\sigma_{m,d}$=29.40 Sfr.=0.10

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=404.30 T_z=297.18 M_y=308.73 T_y=-18.17 M_z=21.90 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=1.98 Sfr.=0.05

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=404.30 T_z=297.18 M_y=308.73 T_y=-18.17 M_z=21.90 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-29.40 Sfr.=0.10

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=494.45 T_z=921.11 M_y=1009.64 T_y=-46.75 M_z=53.94 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=142.05 $\lambda_{rel,y}$=0.24 $\lambda_{rel,z}$=0.33 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.64 $\sigma_{m,d}$=26.41 Sfr.=0.18

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 19 SND Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-553.40 T_z=346.64 M_y=418.86 T_y=-13.88 M_z=0.00 M_x=-4.18
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=142.05 $\lambda_{rel,m}$=0.16 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-10.23 Sfr.=0.06

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 19 SND Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-553.40 T_z=346.64 M_y=418.86 T_y=-28.01 M_z=51.00 M_x=-4.18
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=142.05 $\lambda_{rel,m}$=0.16 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-11.89 Sfr.=0.06

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 19 SND
  Sollecitazioni: N=-559.30
  [Par.] $M_{y,sx}$=-418.86 $M_{y,dx}$=68.19 $M_{y,eq}$=316.58
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-51.00 $M_{z,dx}$=-22.72 $M_{z,eq}$=21.51
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=142.05 $\lambda_{rel,y}$=0.24 $\lambda_{rel,z}$=0.33 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.73 $\sigma_{m,d}$=-8.43 Sfr.=0.05

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 19 SND Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=1503.01 T_z=255.80 M_y=218.35 T_y=-28.01 M_z=51.00 M_x=-4.18
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.96 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 13 SND Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=1246.88 T_z=268.67 M_y=245.86 T_y=-29.94 M_z=57.79 M_x=-5.70
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=494.45 T_z=921.11 M_y=1009.64 T_y=-46.75 M_z=53.94 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.64 $\sigma_{m,d}$=26.41 Sfr.=0.18

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 35 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=483.09 T_z=599.55 M_y=625.45 T_y=-40.37 M_z=46.86 M_x=-1.22
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=1.64 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=0.20

Sollecitazioni: N=494.45 T_z=921.11 M_y=1009.64 T_y=-46.75 M_z=53.94 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=2.52 Sfr.=0.12

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 19 SND Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-553.40 T_z=346.64 M_y=418.86 T_y=-28.01 M_z=51.00 M_x=-4.18
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.72 $\sigma_{m,d}$=-11.89 Sfr.=0.06

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=494.45 T_z=921.11 M_y=1009.64 T_y=-46.75 M_z=53.94 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-26.41 Sfr.=0.17

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 7 SND Xl=1.42
Sollecitazioni: N=-700.31 T_z=295.77 M_y=-78.05 T_y=-8.33 M_z=22.10 M_x=-4.12
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.91 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.02 (L/7495)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/13351)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.02 (L/5548)

Asta n. 2069 (-2347 -2316) Trave 24x32 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=1.42
Sollecitazioni: N=373.87 T_z=76.61 M_y=-169.58 T_y=-7.60 M_z=-11.11 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=142.04 $\lambda_{rel,y}$=0.35 $\lambda_{rel,z}$=0.55 $K_{c,y}$=0.99 $K_{c,z}$=0.97
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.19 $\sigma_{m,d}$=16.03 Sfr.=0.06

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=380.73 T_z=126.32 M_y=-25.46 T_y=-7.60 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.21 Sfr.=0.01

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.42
Sollecitazioni: N=373.87 T_z=76.61 M_y=-169.58 T_y=-7.60 M_z=-11.11 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.19 $\sigma_{m,d}$=16.03 Sfr.=0.06

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=380.73 T_z=126.32 M_y=-25.46 T_y=-7.60 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=0.84 Sfr.=0.02

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.42
Sollecitazioni: N=373.87 T_z=76.61 M_y=-169.58 T_y=-7.60 M_z=-11.11 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=16.03 Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU Xl=1.42
Sollecitazioni: N=418.61 T_z=297.28 M_y=-541.52 T_y=-17.81 M_z=-28.50 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=142.04 $\lambda_{rel,y}$=0.24 $\lambda_{rel,z}$=0.33 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.55 $\sigma_{m,d}$=14.15 Sfr.=0.10

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 10 SND Xl=1.42
Sollecitazioni: N=-437.35 T_z=102.97 M_y=-179.89 T_y=-4.68 M_z=0.00 M_x=-1.54
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=142.04 $\lambda_{rel,m}$=0.16 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=4.39 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 19 SND Xl=1.42
Sollecitazioni: N=-607.19 T_z=122.81 M_y=-185.24 T_y=-14.40 M_z=-29.10 M_x=-4.18
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=142.04 $\lambda_{rel,m}$=0.16 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=5.47 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 7 SND
Sollecitazioni: N=-748.20
[Par.] $M_{y,sx}$=75.45 $M_{y,dx}$=183.61 $M_{y,eq}$=-168.39
[Lin.] $M_{z,sx}$=22.94 $M_{z,dx}$=-25.40 $M_{z,eq}$=-24.41
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=142.04 $\lambda_{rel,y}$=0.24 $\lambda_{rel,z}$=0.33 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.97 $\sigma_{m,d}$=4.91 Sfr.=0.03

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 19 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=1502.80 T_z=172.52 M_y=-65.58 T_y=-3.57 M_z=22.32 M_x=-4.18
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.96 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 13 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=1238.17 T_z=160.83 M_y=-53.75 T_y=-1.49 M_z=24.99 M_x=-5.70
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU Xl=1.42
  Sollecitazioni: N=418.61 T_z=297.28 M_y=-541.52 T_y=-17.81 M_z=-28.50 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.55 $\sigma_{m,d}$=14.15 Sfr.=0.10

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 35 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=432.90 T_z=235.76 M_y=-67.43 T_y=-15.40 M_z=-2.48 M_x=-1.22
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=0.65 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=427.52 T_z=361.90 M_y=-73.35 T_y=-17.81 M_z=-3.20 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=0.99 Sfr.=0.05

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 19 SND Xl=1.42
  Sollecitazioni: N=-607.19 T_z=122.81 M_y=-185.24 T_y=-14.40 M_z=-29.10 M_x=-4.18
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.79 $\sigma_{m,d}$=-5.47 Sfr.=0.03

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=1.42
  Sollecitazioni: N=418.61 T_z=297.28 M_y=-541.52 T_y=-17.81 M_z=-28.50 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=14.15 Sfr.=0.09

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 7 SND Xl=1.42
  Sollecitazioni: N=-748.20 T_z=114.72 M_y=-183.61 T_y=0.00 M_z=6.88 M_x=-4.12
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.97 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/22914)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/45134)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/16549)

Asta n. 2069 (-2316 -2289) Trave 24x32 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=356.20 T_z=-51.46 M_y=-169.13 T_y=-8.84 M_z=-11.11 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
  L=142.05 $\lambda_{rel,y}$=0.35 $\lambda_{rel,z}$=0.55 $K_{c,y}$=0.99 $K_{c,z}$=0.97
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.13 $\sigma_{m,d}$=15.99 Sfr.=0.06

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=356.20 T_z=-51.46 M_y=-169.13 T_y=-8.84 M_z=-11.11 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.13 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=356.20 T_z=-51.46 M_y=-169.13 T_y=-8.84 M_z=-11.11 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.13 $\sigma_{m,d}$=15.99 Sfr.=0.06

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=1.42
  Sollecitazioni: N=349.34 T_z=-101.17 M_y=-60.73 T_y=-8.84 M_z=-23.67 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=0.68 Sfr.=0.02

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=356.20 T_z=-51.46 M_y=-169.13 T_y=-8.84 M_z=-11.11 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=15.99 Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=359.35 T_z=-206.30 M_y=-540.35 T_y=-23.12 M_z=-28.50 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=142.05 $\lambda_{rel,y}$=0.24 $\lambda_{rel,z}$=0.33 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.47 $\sigma_{m,d}$=14.12 Sfr.=0.10

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 19 SND Xl=0.09
  Sollecitazioni: N=-648.54 T_z=-89.66 M_y=-182.85 T_y=6.38 M_z=0.00 M_x=-4.18
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=142.05 $\lambda_{rel,m}$=0.16 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=4.46 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 19 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-648.09 T_z=-86.35 M_y=-183.82 T_y=-26.21 M_z=-29.10 M_x=-4.18
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=142.05 $\lambda_{rel,m}$=0.16 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=5.44 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 7 SND
  Sollecitazioni: N=-795.96
  [Par.] $M_{y,sx}$=182.36 $M_{y,dx}$=123.49 $M_{y,eq}$=-182.36
  [Lin.] $M_{z,sx}$=25.40 $M_{z,dx}$=-31.54 $M_{z,eq}$=-29.08
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=142.05 $\lambda_{rel,y}$=0.24 $\lambda_{rel,z}$=0.33 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.04 $\sigma_{m,d}$=5.40 Sfr.=0.03

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 19 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=1501.49 T_z=-86.35 M_y=-183.82 T_y=6.38 M_z=3.18 M_x=-4.18
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.96 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 13 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=1228.41 T_z=-75.81 M_y=-179.25 T_y=10.67 M_z=3.17 M_x=-5.70
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=359.35 T_z=-206.30 M_y=-540.35 T_y=-23.12 M_z=-28.50 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.47 $\sigma_{m,d}$=14.12 Sfr.=0.10

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 35 SLU Xl=1.42
  Sollecitazioni: N=372.55 T_z=-201.65 M_y=-115.32 T_y=-19.21 M_z=-51.63 M_x=-1.22
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=0.55 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 25 SLU Xl=1.42
  Sollecitazioni: N=285.40 T_z=-261.93 M_y=-145.96 T_y=-25.20 M_z=-67.03 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=19.31
  Tensioni: τ_d=0.72 Sfr.=0.04

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 19 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-648.09 T_z=-86.35 M_y=-183.82 T_y=-26.21 M_z=-29.10 M_x=-4.18
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.84 $\sigma_{m,d}$=-5.44 Sfr.=0.03

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=359.35 T_z=-206.30 M_y=-540.35 T_y=-23.12 M_z=-28.50 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=14.12 Sfr.=0.09

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 7 SND Xl=1.42
  Sollecitazioni: N=-795.96 T_z=-144.16 M_y=-123.49 T_y=8.53 M_z=-9.06 M_x=-4.12
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.04 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/15678)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/29789)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/11369)

Asta n. 2069 (-2289 -2270) Trave 24x32 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=1.22
  Sollecitazioni: N=325.76 T_z=-272.03 M_y=243.73 T_y=-11.46 M_z=-37.68 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
  L=142.04 $\lambda_{rel,y}$=0.35 $\lambda_{rel,z}$=0.55 $K_{c,y}$=0.99 $K_{c,z}$=0.97
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.03 $\sigma_{m,d}$=25.95 Sfr.=0.09

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=331.67 T_z=-229.25 M_y=-62.63 T_y=-11.46 M_z=-23.67 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.05 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.22
  Sollecitazioni: N=325.76 T_z=-272.03 M_y=243.73 T_y=-11.46 M_z=-37.68 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.03 $\sigma_{m,d}$=25.95 Sfr.=0.09

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=1.22
  Sollecitazioni: N=325.76 T_z=-272.03 M_y=243.73 T_y=-11.46 M_z=-37.68 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=1.81 Sfr.=0.04

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.22
  Sollecitazioni: N=325.76 T_z=-272.03 M_y=243.73 T_y=-11.46 M_z=-37.68 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-25.95 Sfr.=0.08

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 25 SLU Xl=1.22
  Sollecitazioni: N=218.47 T_z=-746.99 M_y=726.84 T_y=-20.45 M_z=-92.03 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,t}$=105.93
  L=142.04 $\lambda_{rel,y}$=0.24 $\lambda_{rel,z}$=0.33 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.28 $\sigma_{m,d}$=20.74 Sfr.=0.15

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 10 SND Xl=1.22
  Sollecitazioni: N=-521.41 T_z=-301.50 M_y=335.99 T_y=16.97 M_z=0.00 M_x=-1.54
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=142.04 $\lambda_{rel,m}$=0.16 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-8.20 Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 7 SND Xl=1.22
  Sollecitazioni: N=-842.51 T_z=-311.81 M_y=367.38 T_y=-56.64 M_z=-96.04 M_x=-4.12
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=142.04 $\lambda_{rel,m}$=0.16 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-12.10 Sfr.=0.06

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 7 SND
  Sollecitazioni: N=-842.51
  [Par.] $M_{y,sx}$=124.92 $M_{y,dx}$=-367.38 $M_{y,eq}$=319.99
  [Lin.] $M_{z,sx}$=31.54 $M_{z,dx}$=-96.04 $M_{z,eq}$=-70.24
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=142.04 $\lambda_{rel,y}$=0.24 $\lambda_{rel,z}$=0.33 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.10 $\sigma_{m,d}$=-10.10 Sfr.=0.06

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 19 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=1499.94 T_z=-260.94 M_y=-137.66 T_y=33.72 M_z=-15.81 M_x=-4.18
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.95 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 13 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=1218.49 T_z=-251.56 M_y=-118.11 T_y=39.21 M_z=-11.64 M_x=-5.70
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 25 SLU Xl=1.22
  Sollecitazioni: N=218.47 T_z=-746.99 M_y=726.84 T_y=-20.45 M_z=-92.03 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=105.93 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.28 $\sigma_{m,d}$=20.74 Sfr.=0.15

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 35 SLU Xl=1.22
  Sollecitazioni: N=322.35 T_z=-565.44 M_y=537.31 T_y=-20.07 M_z=-76.16 M_x=-1.22
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=1.55 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 25 SLU Xl=1.22
  Sollecitazioni: N=218.47 T_z=-746.99 M_y=726.84 T_y=-20.45 M_z=-92.03 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=19.31
  Tensioni: τ_d=2.04 Sfr.=0.11

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 7 SND Xl=1.22
  Sollecitazioni: N=-842.51 T_z=-311.81 M_y=367.38 T_y=-56.64 M_z=-96.04 M_x=-4.12
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.10 $\sigma_{m,d}$=-12.10 Sfr.=0.06

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 25 SLU Xl=1.22
  Sollecitazioni: N=218.47 T_z=-746.99 M_y=726.84 T_y=-20.45 M_z=-92.03 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-20.74 Sfr.=0.15

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 7 SND Xl=1.22
  Sollecitazioni: N=-842.51 T_z=-240.34 M_y=142.72 T_y=43.76 M_z=39.70 M_x=-4.12

Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.10 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/13635)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/24648)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/10013)

Asta n. 2070 (-2513 2003) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=23.87 T_z=-185.82 M_y=-346.98 T_y=3.32 M_z=-7.92 M_x=1.21
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=154.19 $\lambda_{rel,y}$=0.12 $\lambda_{rel,z}$=0.60 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.96
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 $\sigma_{m,d}$=3.31 Sfr.=0.01

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=1.41
Sollecitazioni: N=45.11 T_z=-308.29 M_y=0.00 T_y=3.32 M_z=-3.25 M_x=1.21
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.05 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=23.87 T_z=-185.82 M_y=-346.98 T_y=3.32 M_z=-7.92 M_x=1.21
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=23.87 T_z=-185.82 M_y=-346.98 T_y=3.32 M_z=-7.92 M_x=1.21
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 $\sigma_{m,d}$=3.31 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=1.41
Sollecitazioni: N=45.11 T_z=-308.29 M_y=0.00 T_y=3.32 M_z=-3.25 M_x=1.21
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=0.65 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=1.41
Sollecitazioni: N=45.11 T_z=-308.29 M_y=0.00 T_y=3.32 M_z=-3.25 M_x=1.21
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=0.65 Sfr.=0.01

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=23.87 T_z=-185.82 M_y=-346.98 T_y=3.32 M_z=-7.92 M_x=1.21
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=3.31 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=49.52 T_z=-532.22 M_y=-760.81 T_y=7.58 M_z=-17.65 M_x=3.45
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=154.19 $\lambda_{rel,y}$=0.11 $\lambda_{rel,z}$=0.35 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.03 $\sigma_{m,d}$=3.20 Sfr.=0.02

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 25 SLU Xl=1.41
Sollecitazioni: N=75.82 T_z=-571.83 M_y=24.43 T_y=5.99 M_z=-6.69 M_x=3.14
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=105.93
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.04 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 13 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=32.40 T_z=-335.06 M_y=-437.59 T_y=-47.82 M_z=38.49 M_x=19.59
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=49.52 T_z=-532.22 M_y=-760.81 T_y=7.58 M_z=-17.65 M_x=3.45
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.03 $\sigma_{m,d}$=3.20 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 74 SLU Xl=1.41
Sollecitazioni: N=71.24 T_z=-700.47 M_y=139.96 T_y=8.03 M_z=-6.12 M_x=2.93
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=0.77 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 74 SLU Xl=1.41
Sollecitazioni: N=71.24 T_z=-700.47 M_y=139.96 T_y=8.03 M_z=-6.12 M_x=2.93
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=0.77 Sfr.=0.04

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=0.00

Sollecitazioni: N=49.52 T_z=-532.22 M_y=-760.81 T_y=7.58 M_z=-17.65 M_x=3.45
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=3.20 Sfr.=0.02

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/89440)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/210823)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 55 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/61490)

Asta n. 2070 (2007 -2513) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=1.51
Sollecitazioni: N=-13.07 T_z=26.57 M_y=-346.94 T_y=3.01 M_z=-7.93 M_x=1.18
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=151.04 $\lambda_{rel,m}$=0.42 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=3.31 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
Sollecitazioni: N=-33.30
[Par.] $M_{y,sx}$=237.02 $M_{y,dx}$=346.94 $M_{y,eq}$=-346.94
[Lin.] $M_{z,sx}$=11.88 $M_{z,dx}$=-7.93 $M_{z,eq}$=-10.30
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=151.04 $\lambda_{rel,y}$=0.12 $\lambda_{rel,z}$=0.59 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.96
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.03 $\sigma_{m,d}$=3.41 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-33.30 T_z=140.80 M_y=-237.02 T_y=3.01 M_z=-11.88 M_x=1.18
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-33.30 T_z=140.80 M_y=-237.02 T_y=3.01 M_z=-11.88 M_x=1.18
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=0.30 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-33.30 T_z=140.80 M_y=-237.02 T_y=3.01 M_z=-11.88 M_x=1.18
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=0.30 Sfr.=0.01

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.51
Sollecitazioni: N=-13.07 T_z=26.57 M_y=-346.94 T_y=3.01 M_z=-7.93 M_x=1.18
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 $\sigma_{m,d}$=-3.31 Sfr.=0.01

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.51
Sollecitazioni: N=-13.07 T_z=26.57 M_y=-346.94 T_y=3.01 M_z=-7.93 M_x=1.18
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=3.31 Sfr.=0.01

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-33.30 T_z=140.80 M_y=-237.02 T_y=3.01 M_z=-11.88 M_x=1.18
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.03 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 1 SND Xl=0.20
Sollecitazioni: N=2.55 T_z=285.19 M_y=-434.28 T_y=143.86 M_z=-242.29 M_x=17.97
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
L=151.04 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.35 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.00 $\sigma_{m,d}$=4.85 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 22 SND Xl=1.42
Sollecitazioni: N=-53.77 T_z=121.18 M_y=-404.24 T_y=-14.04 M_z=0.00 M_x=3.33
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=151.04 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=1.58 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 13 SND Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-6.28 T_z=243.92 M_y=-504.73 T_y=139.50 M_z=-232.59 M_x=19.42
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=151.04 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=5.00 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 13 SND
Sollecitazioni: N=-69.16
[Par.] $M_{y,sx}$=504.73 $M_{y,dx}$=437.47 $M_{y,eq}$=-504.73
[Lin.] $M_{z,sx}$=232.59 $M_{z,dx}$=-50.43 $M_{z,eq}$=-159.73
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70

L=151.04 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.35 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.04 $\sigma_{m,d}$=4.05 Sfr.=0.02

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=1.51
Sollecitazioni: N=37.83 T_z=205.19 M_y=-418.01 T_y=-83.55 M_z=18.96 M_x=11.29
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 13 SND Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-6.28 T_z=243.92 M_y=-504.73 T_y=-137.84 M_z=218.53 M_x=19.42
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 1 SND Xl=0.20
Sollecitazioni: N=2.55 T_z=285.19 M_y=-434.28 T_y=143.86 M_z=-242.29 M_x=17.97
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.00 $\sigma_{m,d}$=4.85 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 25 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-102.97 T_z=449.37 M_y=-175.43 T_y=24.47 M_z=-47.27 M_x=3.09
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=0.49 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 25 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-102.97 T_z=449.37 M_y=-175.43 T_y=24.47 M_z=-47.27 M_x=3.09
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=19.31
Tensioni: τ_d=0.49 Sfr.=0.03

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 13 SND Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-69.16 T_z=243.92 M_y=-504.73 T_y=139.50 M_z=-232.59 M_x=19.42
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.04 $\sigma_{m,d}$=-5.00 Sfr.=0.02

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 13 SND Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-6.28 T_z=243.92 M_y=-504.73 T_y=139.50 M_z=-232.59 M_x=19.42
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=5.00 Sfr.=0.02

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 25 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-102.97 T_z=449.37 M_y=-175.43 T_y=24.47 M_z=-47.27 M_x=3.09
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.05 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 55 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/172165)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/183643)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 55 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/114776)

Asta n. 2070 (-2402 2007) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-255.45 T_z=-12.45 M_y=-192.94 T_y=23.27 M_z=-6.70 M_x=-1.22
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=197.97 $\lambda_{rel,m}$=0.48 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=1.94 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
Sollecitazioni: N=-255.45
[Par.] $M_{y,sx}$=192.94 $M_{y,dx}$=32.51 $M_{y,eq}$=-146.54
[Lin.] $M_{z,sx}$=6.70 $M_{z,dx}$=34.79 $M_{z,eq}$=18.19
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=197.97 $\lambda_{rel,y}$=0.16 $\lambda_{rel,z}$=0.77 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.91
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.26 $\sigma_{m,d}$=2.03 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-255.45 T_z=-12.45 M_y=-192.94 T_y=23.27 M_z=-6.70 M_x=-1.22
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=1.78
Sollecitazioni: N=-228.27 T_z=-167.54 M_y=-32.51 T_y=23.27 M_z=34.79 M_x=-1.22
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=0.36 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=1.78
Sollecitazioni: N=-228.27 T_z=-167.54 M_y=-32.51 T_y=23.27 M_z=34.79 M_x=-1.22
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=0.36 Sfr.=0.01

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-255.45 T_z=-12.45 M_y=-192.94 T_y=23.27 M_z=-6.70 M_x=-1.22
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.26 $\sigma_{m,d}$=-1.94 Sfr.=0.01

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-255.45 T_z=-12.45 M_y=-192.94 T_y=23.27 M_z=-6.70 M_x=-1.22
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=1.94 Sfr.=0.01

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-255.45 T_z=-12.45 M_y=-192.94 T_y=23.27 M_z=-6.70 M_x=-1.22
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.26 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU Xl=1.78
  Sollecitazioni: N=13.50 T_z=-778.22 M_y=472.73 T_y=79.15 M_z=115.46 M_x=-2.04
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=197.97 $\lambda_{rel,y}$=0.14 $\lambda_{rel,z}$=0.45 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.98
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=3.35 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 49 SLU Xl=0.36
  Sollecitazioni: N=-145.04 T_z=-374.68 M_y=-415.04 T_y=61.53 M_z=0.00 M_x=-2.81
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=197.97 $\lambda_{rel,m}$=0.30 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=1.62 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-21.83 T_z=-576.61 M_y=-734.92 T_y=79.15 M_z=-25.64 M_x=-2.04
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=197.97 $\lambda_{rel,m}$=0.30 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=3.20 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU
  Sollecitazioni: N=-21.83
  [Par.] $M_{y,sx}$=734.92 $M_{y,dx}$=-472.73 $M_{y,eq}$=-734.92
  [Lin.] $M_{z,sx}$=25.64 $M_{z,dx}$=115.46 $M_{z,eq}$=59.02
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=197.97 $\lambda_{rel,y}$=0.14 $\lambda_{rel,z}$=0.45 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.98
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 $\sigma_{m,d}$=3.64 Sfr.=0.02

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 19 SND Xl=1.78
  Sollecitazioni: N=140.39 T_z=125.03 M_y=-384.89 T_y=35.29 M_z=57.62 M_x=-5.15
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.07 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 13 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=24.12 T_z=-339.67 M_y=-368.33 T_y=-7.05 M_z=37.20 M_x=-7.94
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU Xl=1.78
  Sollecitazioni: N=13.50 T_z=-778.22 M_y=472.73 T_y=79.15 M_z=115.46 M_x=-2.04
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=3.35 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 74 SLU Xl=1.78
  Sollecitazioni: N=5.12 T_z=-790.05 M_y=497.73 T_y=70.80 M_z=104.53 M_x=-2.01
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=0.87 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 74 SLU Xl=1.78
  Sollecitazioni: N=5.12 T_z=-790.05 M_y=497.73 T_y=70.80 M_z=104.53 M_x=-2.01
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=0.87 Sfr.=0.04

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-21.83 T_z=-576.61 M_y=-734.92 T_y=79.15 M_z=-25.64 M_x=-2.04
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 $\sigma_{m,d}$=-3.20 Sfr.=0.02

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-21.83 T_z=-576.61 M_y=-734.92 T_y=79.15 M_z=-25.64 M_x=-2.04
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=3.20 Sfr.=0.02

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 7 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-624.11 T_z=370.88 M_y=-363.26 T_y=11.26 M_z=21.27 M_x=-4.75

Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.33 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/103850)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 55 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/169937)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 55 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/76298)

Asta n. 2070 (2025 -2402) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 87 SLU I Xl=1.51
Sollecitazioni: N=-308.00 T_z=299.95 M_y=-59.44 T_y=-14.83 M_z=0.00 M_x=-1.18
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=199.13 $\lambda_{rel,m}$=0.48 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=0.51 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-327.34 T_z=414.52 M_y=410.56 T_y=-14.83 M_z=19.90 M_x=-1.18
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=199.13 $\lambda_{rel,m}$=0.48 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-4.36 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
Sollecitazioni: N=-327.34
[Par.] $M_{y,sx}$=-410.56 $M_{y,dx}$=192.98 $M_{y,eq}$=392.30
[Lin.] $M_{z,sx}$=-19.90 $M_{z,dx}$=-6.71 $M_{z,eq}$=9.26
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=199.13 $\lambda_{rel,y}$=0.16 $\lambda_{rel,z}$=0.77 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.91
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.33 $\sigma_{m,d}$=-3.76 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-327.34 T_z=414.52 M_y=410.56 T_y=-14.83 M_z=19.90 M_x=-1.18
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-327.34 T_z=414.52 M_y=410.56 T_y=-14.83 M_z=19.90 M_x=-1.18
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=0.87 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-327.34 T_z=414.52 M_y=410.56 T_y=-14.83 M_z=19.90 M_x=-1.18
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=0.87 Sfr.=0.02

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-327.34 T_z=414.52 M_y=410.56 T_y=-14.83 M_z=19.90 M_x=-1.18
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.33 $\sigma_{m,d}$=-4.36 Sfr.=0.01

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-327.34 T_z=414.52 M_y=410.56 T_y=-14.83 M_z=19.90 M_x=-1.18
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-4.36 Sfr.=0.01

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-327.34 T_z=414.52 M_y=410.56 T_y=-14.83 M_z=19.90 M_x=-1.18
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.33 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 7 SND Xl=0.20
Sollecitazioni: N=76.16 T_z=791.08 M_y=1303.44 T_y=-29.25 M_z=42.96 M_x=-4.75
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
L=199.13 $\lambda_{rel,y}$=0.14 $\lambda_{rel,z}$=0.46 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.98
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.04 $\sigma_{m,d}$=5.65 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 7 SND Xl=0.44
Sollecitazioni: N=-742.93 T_z=770.25 M_y=1116.72 T_y=-1.42 M_z=0.00 M_x=-4.75
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=199.13 $\lambda_{rel,m}$=0.30 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-4.36 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 61 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-609.13 T_z=828.52 M_y=1224.75 T_y=-18.93 M_z=22.29 M_x=-1.42
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=199.13 $\lambda_{rel,m}$=0.30 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-5.07 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 61 SLU
  Sollecitazioni: N=-609.13
  [Par.] $M_{y,sx}$=-1224.75 $M_{y,dx}$=79.47 $M_{y,eq}$=918.57
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-22.29 $M_{z,dx}$=-11.66 $M_{z,eq}$=8.92
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=199.13 $\lambda_{rel,y}$=0.14 $\lambda_{rel,z}$=0.46 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.98
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.32 $\sigma_{m,d}$=-3.70 Sfr.=0.03

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 19 SND Xl=1.99
  Sollecitazioni: N=118.14 T_z=543.98 M_y=-410.96 T_y=0.00 M_z=16.97 M_x=-5.12
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.06 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 13 SND Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-15.74 T_z=91.66 M_y=-342.40 T_y=-29.64 M_z=48.71 M_x=-7.84
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 7 SND Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=76.16 T_z=791.08 M_y=1303.44 T_y=-29.25 M_z=42.96 M_x=-4.75
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.04 $\sigma_{m,d}$=5.65 Sfr.=0.03

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 25 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-345.96 T_z=794.93 M_y=703.42 T_y=-40.67 M_z=50.16 M_x=-1.70
  Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=0.87 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 25 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-345.96 T_z=794.93 M_y=703.42 T_y=-40.67 M_z=50.16 M_x=-1.70
  Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=19.31
  Tensioni: τ_d=0.87 Sfr.=0.05

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 61 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-609.13 T_z=828.52 M_y=1224.75 T_y=-18.93 M_z=22.29 M_x=-1.42
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.32 $\sigma_{m,d}$=-5.07 Sfr.=0.03

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 61 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-609.13 T_z=828.52 M_y=1224.75 T_y=-18.93 M_z=22.29 M_x=-1.42
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-5.07 Sfr.=0.03

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 7 SND Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-746.44 T_z=128.83 M_y=-271.66 T_y=-29.25 M_z=42.96 M_x=-4.75
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.39 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 42 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/47030)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 42 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/89582)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 42 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/33895)

Asta n. 2073 (-2296 -2295) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=1.87
  Sollecitazioni: N=146.85 T_z=0.00 M_y=-381.05 T_y=0.00 M_z=-40.05 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
  L=374.00 $\lambda_{rel,y}$=1.45 $\lambda_{rel,z}$=2.02 $K_{c,y}$=0.43 $K_{c,z}$=0.23
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.01 $\sigma_{m,d}$=127.43 Sfr.=0.45

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=3.74
  Sollecitazioni: N=146.85 T_z=-407.55 M_y=0.00 T_y=42.83 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.87
  Sollecitazioni: N=146.85 T_z=0.00 M_y=-381.05 T_y=0.00 M_z=-40.05 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.01 $\sigma_{m,d}$=127.43 Sfr.=0.41

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=3.74
  Sollecitazioni: N=146.85 T_z=-407.55 M_y=0.00 T_y=42.83 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=5.94 Sfr.=0.14

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.87
  Sollecitazioni: N=146.85 T_z=0.00 M_y=-381.05 T_y=0.00 M_z=-40.05 M_x=0.00

Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=127.43 Sfr.=0.41

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 62 SLU Xl=1.87
Sollecitazioni: N=246.66 T_z=0.00 M_y=-1523.93 T_y=0.00 M_z=-129.69 M_x=2.67
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=374.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.03 $K_{c,y}$=0.87 $K_{c,z}$=0.74
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.51 $\sigma_{m,d}$=87.48 Sfr.=0.58

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 1 SND Xl=1.87
Sollecitazioni: N=-16.28 T_z=0.00 M_y=-381.05 T_y=0.00 M_z=-40.05 M_x=1.06
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=374.00 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=22.35 Sfr.=0.12

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 13 SND
Sollecitazioni: N=-18.83
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-285.79
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=-0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=374.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.03 $K_{c,y}$=0.87 $K_{c,z}$=0.74
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.04 $\sigma_{m,d}$=14.88 Sfr.=0.08

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 48 SLU Xl=3.49
Sollecitazioni: N=409.73 T_z=-860.26 M_y=-230.99 T_y=90.42 M_z=-24.28 M_x=1.45
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.85 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=246.66 T_z=1629.87 M_y=0.00 T_y=-138.71 M_z=0.00 M_x=2.67
Resistenze: K_{mod}=0.90
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 62 SLU Xl=1.87
Sollecitazioni: N=246.66 T_z=0.00 M_y=-1523.93 T_y=0.00 M_z=-129.69 M_x=2.67
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.51 $\sigma_{m,d}$=87.48 Sfr.=0.58

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 62 SLU Xl=3.74
Sollecitazioni: N=246.66 T_z=-1629.87 M_y=0.00 T_y=138.71 M_z=0.00 M_x=2.67
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=7.16 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.11

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=3.74
Sollecitazioni: N=246.66 T_z=-1629.87 M_y=0.00 T_y=138.71 M_z=0.00 M_x=2.67
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=7.16 Sfr.=0.33

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 13 SND Xl=1.87
Sollecitazioni: N=-18.83 T_z=0.00 M_y=-381.05 T_y=0.00 M_z=-40.05 M_x=1.11
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.04 $\sigma_{m,d}$=-22.35 Sfr.=0.12

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=1.87
Sollecitazioni: N=246.66 T_z=0.00 M_y=-1523.93 T_y=0.00 M_z=-129.69 M_x=2.67
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=87.48 Sfr.=0.57

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 13 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-18.83 T_z=407.55 M_y=0.00 T_y=-42.83 M_z=0.00 M_x=1.11
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.04 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.54 (L/686) $f_{Z,L}$=0.54 (L/691)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.34 (L/1095) $f_{Z,L}$=0.34 (L/1101)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.71 (L/529) $f_{Z,L}$=0.70 (L/533)

Asta n. 2074 (-2324 -2323) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=1.94
Sollecitazioni: N=40.27 T_z=0.00 M_y=-284.48 T_y=0.00 M_z=-29.90 M_x=-1.95
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=389.00 $\lambda_{rel,y}$=1.51 $\lambda_{rel,z}$=2.10 $K_{c,y}$=0.40 $K_{c,z}$=0.22
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.28 $\sigma_{m,d}$=95.13 Sfr.=0.33

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=40.30 T_z=292.59 M_y=0.00 T_y=-30.75 M_z=0.00 M_x=-1.95

Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.28 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=40.30 T_z=292.59 M_y=0.00 T_y=-30.75 M_z=0.00 M_x=-1.95
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.94
Sollecitazioni: N=40.27 T_z=0.00 M_y=-284.48 T_y=0.00 M_z=-29.90 M_x=-1.95
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.28 $\sigma_{m,d}$=95.13 Sfr.=0.31

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=40.30 T_z=292.59 M_y=0.00 T_y=-30.75 M_z=0.00 M_x=-1.95
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=4.27 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=40.30 T_z=292.59 M_y=0.00 T_y=-30.75 M_z=0.00 M_x=-1.95
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=4.27 Sfr.=0.10

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.94
Sollecitazioni: N=40.27 T_z=0.00 M_y=-284.48 T_y=0.00 M_z=-29.90 M_x=-1.95
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=95.13 Sfr.=0.30

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 62 SLU Xl=1.94
Sollecitazioni: N=93.24 T_z=0.00 M_y=-1099.08 T_y=0.00 M_z=-93.90 M_x=-7.27
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=389.00 $\lambda_{rel,y}$=0.89 $\lambda_{rel,z}$=1.07 $K_{c,y}$=0.85 $K_{c,z}$=0.71
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.19 $\sigma_{m,d}$=63.11 Sfr.=0.41

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU Xl=1.94
Sollecitazioni: N=-5.87 T_z=0.00 M_y=-779.43 T_y=0.00 M_z=-103.54 M_x=-5.06
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=389.00 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=47.07 Sfr.=0.30

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU
Sollecitazioni: N=-5.95
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-584.57
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=0.00 $M_{z,eq}$=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=389.00 $\lambda_{rel,y}$=0.89 $\lambda_{rel,z}$=1.07 $K_{c,y}$=0.85 $K_{c,z}$=0.71
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 $\sigma_{m,d}$=30.45 Sfr.=0.20

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 13 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=212.76 T_z=292.59 M_y=0.00 T_y=-30.75 M_z=0.00 M_x=-2.16
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.44 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=93.32 T_z=1130.43 M_y=0.00 T_y=-96.58 M_z=0.00 M_x=-7.27
Resistenze: K_{mod}=0.90
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 62 SLU Xl=1.94
Sollecitazioni: N=93.24 T_z=0.00 M_y=-1099.08 T_y=0.00 M_z=-93.90 M_x=-7.27
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.19 $\sigma_{m,d}$=63.11 Sfr.=0.41

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=93.32 T_z=1130.43 M_y=0.00 T_y=-96.58 M_z=0.00 M_x=-7.27
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=4.96 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=93.32 T_z=1130.43 M_y=0.00 T_y=-96.58 M_z=0.00 M_x=-7.27
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=4.96 Sfr.=0.23

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU Xl=1.94
Sollecitazioni: N=-5.87 T_z=0.00 M_y=-779.43 T_y=0.00 M_z=-103.54 M_x=-5.06
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 $\sigma_{m,d}$=47.07 Sfr.=0.30

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=1.94

Sollecitazioni: N=93.24 T_z=0.00 M_y=-1099.08 T_y=0.00 M_z=-93.90 M_x=-7.27
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=63.11 Sfr.=0.41

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=3.89
Sollecitazioni: N=-132.21 T_z=-292.46 M_y=0.00 T_y=30.74 M_z=0.00 M_x=-2.15
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.28 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.43 (L/914) $f_{z,L}$=0.42 (L/920)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.26 (L/1486) $f_{z,L}$=0.26 (L/1494)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.56 (L/699) $f_{z,L}$=0.55 (L/704)

Asta n. 2074 (-2324 -2584) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=1.72
Sollecitazioni: N=-7.12 T_z=0.00 M_y=-221.46 T_y=0.00 M_z=23.28 M_x=2.87
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=343.00 $\lambda_{rel,m}$=0.40 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=74.06 Sfr.=0.26

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
Sollecitazioni: N=-7.13
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-166.09
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=17.46
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=343.00 $\lambda_{rel,y}$=1.33 $\lambda_{rel,z}$=1.85 $K_{c,y}$=0.50 $K_{c,z}$=0.27
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.05 $\sigma_{m,d}$=55.54 Sfr.=0.19

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-7.11 T_z=258.21 M_y=0.00 T_y=27.14 M_z=0.00 M_x=2.87
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=3.43
Sollecitazioni: N=-7.13 T_z=-258.31 M_y=0.00 T_y=-27.15 M_z=0.00 M_x=2.87
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=3.77 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=3.43
Sollecitazioni: N=-7.13 T_z=-258.31 M_y=0.00 T_y=-27.15 M_z=0.00 M_x=2.87
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=3.77 Sfr.=0.09

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.72
Sollecitazioni: N=-7.12 T_z=0.00 M_y=-221.46 T_y=0.00 M_z=23.28 M_x=2.87
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.05 $\sigma_{m,d}$=-74.06 Sfr.=0.24

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.72
Sollecitazioni: N=-7.12 T_z=0.00 M_y=-221.46 T_y=0.00 M_z=23.28 M_x=2.87
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=74.06 Sfr.=0.24

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=3.43
Sollecitazioni: N=-7.13 T_z=-258.31 M_y=0.00 T_y=-27.15 M_z=0.00 M_x=2.87
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.05 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 61 SLU Xl=1.72
Sollecitazioni: N=23.70 T_z=0.00 M_y=-734.18 T_y=0.00 M_z=49.11 M_x=8.82
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=343.00 $\lambda_{rel,y}$=0.79 $\lambda_{rel,z}$=0.95 $K_{c,y}$=0.90 $K_{c,z}$=0.81
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.05 $\sigma_{m,d}$=41.31 Sfr.=0.27

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 62 SLU Xl=1.72
Sollecitazioni: N=-6.33 T_z=0.00 M_y=-855.71 T_y=0.00 M_z=73.10 M_x=9.74
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=343.00 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=49.14 Sfr.=0.32

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 25 SLU
Sollecitazioni: N=-34.07
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-548.45
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=57.64
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=343.00 $\lambda_{rel,y}$=0.79 $\lambda_{rel,z}$=0.95 $K_{c,y}$=0.90 $K_{c,z}$=0.81

Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.07 $\sigma_{m,d}$=32.17 Sfr.=0.24

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 19 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=71.36 T_z=258.21 M_y=0.00 T_y=27.14 M_z=0.00 M_x=3.49
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.15 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-6.30 T_z=997.68 M_y=0.00 T_y=85.23 M_z=0.00 M_x=9.74
Resistenze: K_{mod}=0.90
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 61 SLU Xl=1.72
Sollecitazioni: N=23.70 T_z=0.00 M_y=-734.18 T_y=0.00 M_z=49.11 M_x=8.82
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.05 $\sigma_{m,d}$=41.31 Sfr.=0.27

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 62 SLU Xl=3.43
Sollecitazioni: N=-6.36 T_z=-998.14 M_y=0.00 T_y=-85.27 M_z=0.00 M_x=9.74
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=4.38 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.04

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=3.43
Sollecitazioni: N=-6.36 T_z=-998.14 M_y=0.00 T_y=-85.27 M_z=0.00 M_x=9.74
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=4.38 Sfr.=0.20

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 62 SLU Xl=1.72
Sollecitazioni: N=-6.33 T_z=0.00 M_y=-855.71 T_y=0.00 M_z=73.10 M_x=9.74
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 $\sigma_{m,d}$=49.14 Sfr.=0.32

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=1.72
Sollecitazioni: N=-6.33 T_z=0.00 M_y=-855.71 T_y=0.00 M_z=73.10 M_x=9.74
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=49.14 Sfr.=0.32

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 7 SND Xl=3.43
Sollecitazioni: N=-85.60 T_z=-258.31 M_y=0.00 T_y=-27.15 M_z=0.00 M_x=3.51
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.18 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.26 (L/1330) $f_{Z,L}$=0.26 (L/1340)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.16 (L/2163)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.34 (L/1017) $f_{Z,L}$=0.33 (L/1025)

Asta n. 2075 (-2343 -2342) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=1.94
Sollecitazioni: N=81.68 T_z=0.00 M_y=-290.61 T_y=0.00 M_z=-30.54 M_x=-1.17
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=389.00 $\lambda_{rel,y}$=1.51 $\lambda_{rel,z}$=2.10 $K_{c,y}$=0.40 $K_{c,z}$=0.22
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.56 $\sigma_{m,d}$=97.18 Sfr.=0.34

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=81.72 T_z=298.84 M_y=0.00 T_y=-31.41 M_z=0.00 M_x=-1.17
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.56 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=81.72 T_z=298.84 M_y=0.00 T_y=-31.41 M_z=0.00 M_x=-1.17
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.94
Sollecitazioni: N=81.68 T_z=0.00 M_y=-290.61 T_y=0.00 M_z=-30.54 M_x=-1.17
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.56 $\sigma_{m,d}$=97.18 Sfr.=0.31

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=81.72 T_z=298.84 M_y=0.00 T_y=-31.41 M_z=0.00 M_x=-1.17
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=4.36 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=81.72 T_z=298.84 M_y=0.00 T_y=-31.41 M_z=0.00 M_x=-1.17
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75

Tensioni: τ_d=4.36 Sfr.=0.10

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.94
Sollecitazioni: N=81.68 T_z=0.00 M_y=-290.61 T_y=0.00 M_z=-30.54 M_x=-1.17
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=97.18 Sfr.=0.31

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 62 SLU Xl=1.94
Sollecitazioni: N=151.31 T_z=0.00 M_y=-1125.45 T_y=0.00 M_z=-96.13 M_x=-4.61
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=389.00 $\lambda_{rel,y}$=0.89 $\lambda_{rel,z}$=1.07 $K_{c,y}$=0.85 $K_{c,z}$=0.71
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.32 $\sigma_{m,d}$=64.63 Sfr.=0.42

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 1 SND Xl=1.94
Sollecitazioni: N=-216.69 T_z=0.00 M_y=-290.61 T_y=0.00 M_z=-30.54 M_x=-1.25
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=389.00 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=17.05 Sfr.=0.09

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 1 SND
Sollecitazioni: N=-216.73
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-217.96
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=0.00 $M_{z,eq}$=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=389.00 $\lambda_{rel,y}$=0.89 $\lambda_{rel,z}$=1.07 $K_{c,y}$=0.85 $K_{c,z}$=0.71
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.45 $\sigma_{m,d}$=11.35 Sfr.=0.07

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 13 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=380.10 T_z=298.84 M_y=0.00 T_y=-31.41 M_z=0.00 M_x=-1.29
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.79 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=151.43 T_z=1157.33 M_y=0.00 T_y=-98.86 M_z=0.00 M_x=-4.61
Resistenze: K_{mod}=0.90
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 62 SLU Xl=1.94
Sollecitazioni: N=151.31 T_z=0.00 M_y=-1125.45 T_y=0.00 M_z=-96.13 M_x=-4.61
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.32 $\sigma_{m,d}$=64.63 Sfr.=0.42

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=151.43 T_z=1157.33 M_y=0.00 T_y=-98.86 M_z=0.00 M_x=-4.61
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=5.08 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=151.43 T_z=1157.33 M_y=0.00 T_y=-98.86 M_z=0.00 M_x=-4.61
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=5.08 Sfr.=0.23

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 1 SND Xl=1.94
Sollecitazioni: N=-216.69 T_z=0.00 M_y=-290.61 T_y=0.00 M_z=-30.54 M_x=-1.25
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.45 $\sigma_{m,d}$=-17.05 Sfr.=0.09

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=1.94
Sollecitazioni: N=151.31 T_z=0.00 M_y=-1125.45 T_y=0.00 M_z=-96.13 M_x=-4.61
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=64.63 Sfr.=0.42

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=3.89
Sollecitazioni: N=-216.73 T_z=-298.82 M_y=0.00 T_y=31.41 M_z=0.00 M_x=-1.25
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.45 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.44 (L/892) $f_{Z,L}$=0.43 (L/899)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.27 (L/1449) $f_{Z,L}$=0.27 (L/1457)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.57 (L/683) $f_{Z,L}$=0.56 (L/688)

Asta n. 2076 (-2343 -2344) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=1.72
Sollecitazioni: N=56.83 T_z=0.00 M_y=-226.09 T_y=0.00 M_z=23.76 M_x=1.96
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=343.00 $\lambda_{rel,y}$=1.33 $\lambda_{rel,z}$=1.85 $K_{c,y}$=0.50 $K_{c,z}$=0.27

Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.39 $\sigma_{m,d}$=75.61 Sfr.=0.27

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=3.43
  Sollecitazioni: N=56.87 T_z=-263.71 M_y=0.00 T_y=-27.72 M_z=0.00 M_x=1.96
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.39 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=56.80 T_z=263.62 M_y=0.00 T_y=27.71 M_z=0.00 M_x=1.96
  Resistenze: K_{fi}=1.25
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.72
  Sollecitazioni: N=56.83 T_z=0.00 M_y=-226.09 T_y=0.00 M_z=23.76 M_x=1.96
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.39 $\sigma_{m,d}$=75.61 Sfr.=0.24

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=3.43
  Sollecitazioni: N=56.87 T_z=-263.71 M_y=0.00 T_y=-27.72 M_z=0.00 M_x=1.96
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=3.84 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=3.43
  Sollecitazioni: N=56.87 T_z=-263.71 M_y=0.00 T_y=-27.72 M_z=0.00 M_x=1.96
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=3.84 Sfr.=0.09

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.72
  Sollecitazioni: N=56.83 T_z=0.00 M_y=-226.09 T_y=0.00 M_z=23.76 M_x=1.96
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=75.61 Sfr.=0.24

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 62 SLU Xl=1.72
  Sollecitazioni: N=94.02 T_z=0.00 M_y=-875.62 T_y=0.00 M_z=74.79 M_x=6.40
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=343.00 $\lambda_{rel,y}$=0.79 $\lambda_{rel,z}$=0.95 $K_{c,y}$=0.90 $K_{c,z}$=0.81
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.20 $\sigma_{m,d}$=50.28 Sfr.=0.33

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 1 SND Xl=1.72
  Sollecitazioni: N=-84.24 T_z=0.00 M_y=-226.09 T_y=0.00 M_z=23.76 M_x=2.10
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=343.00 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=13.26 Sfr.=0.07

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 1 SND
  Sollecitazioni: N=-84.27
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-169.57
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=17.82
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=343.00 $\lambda_{rel,y}$=0.79 $\lambda_{rel,z}$=0.95 $K_{c,y}$=0.90 $K_{c,z}$=0.81
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.18 $\sigma_{m,d}$=9.95 Sfr.=0.05

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 13 SND Xl=3.43
  Sollecitazioni: N=197.94 T_z=-263.71 M_y=0.00 T_y=-27.72 M_z=0.00 M_x=2.11
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.41 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 25 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=96.94 T_z=872.30 M_y=0.00 T_y=91.68 M_z=0.00 M_x=5.72
  Resistenze: K_{mod}=0.80
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 62 SLU Xl=1.72
  Sollecitazioni: N=94.02 T_z=0.00 M_y=-875.62 T_y=0.00 M_z=74.79 M_x=6.40
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.20 $\sigma_{m,d}$=50.28 Sfr.=0.33

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 62 SLU Xl=3.43
  Sollecitazioni: N=94.13 T_z=-1021.33 M_y=0.00 T_y=-87.23 M_z=0.00 M_x=6.40
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=4.48 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.04

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=3.43
  Sollecitazioni: N=94.13 T_z=-1021.33 M_y=0.00 T_y=-87.23 M_z=0.00 M_x=6.40
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=4.48 Sfr.=0.21

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 1 SND Xl=1.72
  Sollecitazioni: N=-84.24 T_z=0.00 M_y=-226.09 T_y=0.00 M_z=23.76 M_x=2.10

Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.18 $\sigma_{m,d}$=-13.26 Sfr.=0.07

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=1.72
Sollecitazioni: N=94.02 T_z=0.00 M_y=-875.62 T_y=0.00 M_z=74.79 M_x=6.40
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=50.28 Sfr.=0.33

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-84.27 T_z=263.62 M_y=0.00 T_y=27.71 M_z=0.00 M_x=2.10
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.18 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.26 (L/1300) $f_{Z,L}$=0.26 (L/1310)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.16 (L/2111)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.34 (L/994) $f_{Z,L}$=0.34 (L/1003)

Asta n. 2077 (-2362 -2361) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=1.72
Sollecitazioni: N=20.92 T_z=0.00 M_y=-220.96 T_y=0.00 M_z=-23.22 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=343.00 $\lambda_{rel,y}$=1.33 $\lambda_{rel,z}$=1.85 $K_{c,y}$=0.50 $K_{c,z}$=0.27
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.14 $\sigma_{m,d}$=73.89 Sfr.=0.26

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=3.43
Sollecitazioni: N=20.92 T_z=-257.68 M_y=0.00 T_y=27.08 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.14 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.72
Sollecitazioni: N=20.92 T_z=0.00 M_y=-220.96 T_y=0.00 M_z=-23.22 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.14 $\sigma_{m,d}$=73.89 Sfr.=0.24

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=3.43
Sollecitazioni: N=20.92 T_z=-257.68 M_y=0.00 T_y=27.08 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=3.76 Sfr.=0.09

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.72
Sollecitazioni: N=20.92 T_z=0.00 M_y=-220.96 T_y=0.00 M_z=-23.22 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=73.89 Sfr.=0.24

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 62 SLU Xl=1.72
Sollecitazioni: N=35.26 T_z=0.00 M_y=-853.56 T_y=0.00 M_z=-72.92 M_x=1.04
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=343.00 $\lambda_{rel,y}$=0.79 $\lambda_{rel,z}$=0.95 $K_{c,y}$=0.90 $K_{c,z}$=0.81
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.07 $\sigma_{m,d}$=49.01 Sfr.=0.32

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 1 SND Xl=1.72
Sollecitazioni: N=-43.16 T_z=0.00 M_y=-220.96 T_y=0.00 M_z=-23.22 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=343.00 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=12.96 Sfr.=0.07

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 1 SND
Sollecitazioni: N=-43.16
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-165.72
[Par.] $M_{z,sx}$=-0.00 $M_{z,dx}$=0.00 $M_{z,eq}$=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=343.00 $\lambda_{rel,y}$=0.79 $\lambda_{rel,z}$=0.95 $K_{c,y}$=0.90 $K_{c,z}$=0.81
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.09 $\sigma_{m,d}$=8.63 Sfr.=0.05

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 13 SND Xl=3.43
Sollecitazioni: N=85.01 T_z=-257.68 M_y=0.00 T_y=27.08 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.18 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 25 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=31.64 T_z=850.66 M_y=0.00 T_y=-89.41 M_z=0.00 M_x=1.05
Resistenze: K_{mod}=0.80
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 62 SLU Xl=1.72
Sollecitazioni: N=35.26 T_z=0.00 M_y=-853.56 T_y=0.00 M_z=-72.92 M_x=1.04

Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.07 $\sigma_{m,d}$=49.01 Sfr.=0.32

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 62 SLU Xl=3.43
Sollecitazioni: N=35.27 T_z=-995.41 M_y=0.00 T_y=85.04 M_z=0.00 M_x=1.04
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=4.37 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.04

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=3.43
Sollecitazioni: N=35.27 T_z=-995.41 M_y=0.00 T_y=85.04 M_z=0.00 M_x=1.04
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=4.37 Sfr.=0.20

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 1 SND Xl=1.72
Sollecitazioni: N=-43.16 T_z=0.00 M_y=-220.96 T_y=0.00 M_z=-23.22 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.09 $\sigma_{m,d}$=-12.96 Sfr.=0.07

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=1.72
Sollecitazioni: N=35.26 T_z=0.00 M_y=-853.56 T_y=0.00 M_z=-72.92 M_x=1.04
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=49.01 Sfr.=0.32

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-43.16 T_z=257.68 M_y=0.00 T_y=-27.08 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.09 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.26 (L/1334) $f_{Z,L}$=0.26 (L/1343)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.16 (L/2167)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.34 (L/1019) $f_{Z,L}$=0.33 (L/1028)

Asta n. 2078 (-2365 -2364) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=1.87
Sollecitazioni: N=6.58 T_z=0.00 M_y=-263.82 T_y=0.00 M_z=-27.73 M_x=-3.22
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=374.00 $\lambda_{rel,y}$=1.45 $\lambda_{rel,z}$=2.02 $K_{c,y}$=0.43 $K_{c,z}$=0.23
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.05 $\sigma_{m,d}$=88.22 Sfr.=0.31

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=3.74
Sollecitazioni: N=6.58 T_z=-282.16 M_y=0.00 T_y=29.66 M_z=0.00 M_x=-3.22
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.05 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=6.57 T_z=282.16 M_y=0.00 T_y=-29.66 M_z=0.00 M_x=-3.22
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.87
Sollecitazioni: N=6.58 T_z=0.00 M_y=-263.82 T_y=0.00 M_z=-27.73 M_x=-3.22
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.05 $\sigma_{m,d}$=88.22 Sfr.=0.28

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=6.57 T_z=282.16 M_y=0.00 T_y=-29.66 M_z=0.00 M_x=-3.22
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=4.11 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=6.57 T_z=282.16 M_y=0.00 T_y=-29.66 M_z=0.00 M_x=-3.22
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=4.11 Sfr.=0.09

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.87
Sollecitazioni: N=6.58 T_z=0.00 M_y=-263.82 T_y=0.00 M_z=-27.73 M_x=-3.22
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=88.22 Sfr.=0.28

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 63 SLU Xl=1.87
Sollecitazioni: N=4.63 T_z=0.00 M_y=-928.25 T_y=0.00 M_z=-77.51 M_x=-10.34
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=374.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.03 $K_{c,y}$=0.87 $K_{c,z}$=0.74
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=53.19 Sfr.=0.35

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 62 SLU Xl=1.87

Sollecitazioni: N=0.00 T_z=0.00 M_y=-1019.63 T_y=0.00 M_z=-87.11 M_x=-11.33
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=374.00 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=58.55 Sfr.=0.38

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 25 SLU
Sollecitazioni: N=-1.44
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-653.50
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=0.00 $M_{z,eq}$=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=374.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.03 $K_{c,y}$=0.87 $K_{c,z}$=0.74
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.00 $\sigma_{m,d}$=34.04 Sfr.=0.26

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 13 SND Xl=3.74
Sollecitazioni: N=271.18 T_z=-282.16 M_y=0.00 T_y=29.66 M_z=0.00 M_x=-3.60
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.56 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=0.00 T_z=1090.52 M_y=0.00 T_y=-93.17 M_z=0.00 M_x=-11.33
Resistenze: K_{mod}=0.90
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 63 SLU Xl=1.87
Sollecitazioni: N=4.63 T_z=0.00 M_y=-928.25 T_y=0.00 M_z=-77.51 M_x=-10.34
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=53.19 Sfr.=0.35

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=0.00 T_z=1090.52 M_y=0.00 T_y=-93.17 M_z=0.00 M_x=-11.33
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=4.79 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=0.00 T_z=1090.52 M_y=0.00 T_y=-93.17 M_z=0.00 M_x=-11.33
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=4.79 Sfr.=0.22

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 25 SLU Xl=1.87
Sollecitazioni: N=-1.42 T_z=0.00 M_y=-871.33 T_y=0.00 M_z=-91.58 M_x=-9.88
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.00 $\sigma_{m,d}$=51.11 Sfr.=0.37

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=1.87
Sollecitazioni: N=0.00 T_z=0.00 M_y=-1019.63 T_y=0.00 M_z=-87.11 M_x=-11.33
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=58.55 Sfr.=0.38

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-258.03 T_z=282.16 M_y=0.00 T_y=-29.66 M_z=0.00 M_x=-3.63
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.54 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.37 (L/1024) $f_{Z,L}$=0.36 (L/1031)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.22 (L/1664) $f_{Z,L}$=0.22 (L/1674)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.48 (L/783) $f_{Z,L}$=0.47 (L/789)

Asta n. 2079 (-2377 -2376) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=1.95
Sollecitazioni: N=8.68 T_z=0.00 M_y=-290.83 T_y=0.00 M_z=-30.57 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=389.00 $\lambda_{rel,y}$=1.51 $\lambda_{rel,z}$=2.10 $K_{c,y}$=0.40 $K_{c,z}$=0.22
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.06 $\sigma_{m,d}$=97.26 Sfr.=0.34

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=8.71 T_z=298.99 M_y=0.00 T_y=-31.43 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.06 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.95
Sollecitazioni: N=8.68 T_z=0.00 M_y=-290.83 T_y=0.00 M_z=-30.57 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.06 $\sigma_{m,d}$=97.26 Sfr.=0.31

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=3.89
Sollecitazioni: N=8.65 T_z=-299.12 M_y=0.00 T_y=31.44 M_z=0.00 M_x=0.00

Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=4.36 Sfr.=0.10

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.95
Sollecitazioni: N=8.68 T_z=0.00 M_y=-290.83 T_y=0.00 M_z=-30.57 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=97.26 Sfr.=0.31

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 62 SLU Xl=1.95
Sollecitazioni: N=8.99 T_z=0.00 M_y=-1126.39 T_y=0.00 M_z=-96.21 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=389.00 $\lambda_{rel,y}$=0.89 $\lambda_{rel,z}$=1.07 $K_{c,y}$=0.85 $K_{c,z}$=0.71
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 $\sigma_{m,d}$=64.68 Sfr.=0.42

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 36 SLU Xl=1.95
Sollecitazioni: N=-6.84 T_z=0.00 M_y=-962.39 T_y=0.00 M_z=-101.15 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=389.00 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=56.45 Sfr.=0.37

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 36 SLU
Sollecitazioni: N=-6.94
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-721.79
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=0.00 $M_{z,eq}$=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=389.00 $\lambda_{rel,y}$=0.89 $\lambda_{rel,z}$=1.07 $K_{c,y}$=0.85 $K_{c,z}$=0.71
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 $\sigma_{m,d}$=37.59 Sfr.=0.25

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=161.69 T_z=298.99 M_y=0.00 T_y=-31.43 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.34 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 62 SLU Xl=1.95
Sollecitazioni: N=8.99 T_z=0.00 M_y=-1126.39 T_y=0.00 M_z=-96.21 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 $\sigma_{m,d}$=64.68 Sfr.=0.42

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=3.89
Sollecitazioni: N=8.89 T_z=-1158.51 M_y=0.00 T_y=98.96 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=5.09 Sfr.=0.23

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 36 SLU Xl=1.95
Sollecitazioni: N=-6.84 T_z=0.00 M_y=-962.39 T_y=0.00 M_z=-101.15 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 $\sigma_{m,d}$=56.45 Sfr.=0.37

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=1.95
Sollecitazioni: N=8.99 T_z=0.00 M_y=-1126.39 T_y=0.00 M_z=-96.21 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=64.68 Sfr.=0.42

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 13 SND Xl=3.89
Sollecitazioni: N=-144.32 T_z=-299.12 M_y=0.00 T_y=31.44 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.30 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.44 (L/891) $f_{Z,L}$=0.43 (L/898)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.27 (L/1447) $f_{Z,L}$=0.27 (L/1455)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.57 (L/681) $f_{Z,L}$=0.57 (L/687)

Asta n. 2080 (-2377 -2378) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=1.71
Sollecitazioni: N=18.27 T_z=0.00 M_y=-225.84 T_y=0.00 M_z=23.74 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=343.00 $\lambda_{rel,y}$=1.33 $\lambda_{rel,z}$=1.85 $K_{c,y}$=0.50 $K_{c,z}$=0.27
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.13 $\sigma_{m,d}$=75.52 Sfr.=0.26

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=3.43
Sollecitazioni: N=18.30 T_z=-263.31 M_y=0.00 T_y=-27.68 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.13 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.71
Sollecitazioni: N=18.27 T_z=0.00 M_y=-225.84 T_y=0.00 M_z=23.74 M_x=0.00

Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.13 $\sigma_{m,d}$=75.52 Sfr.=0.24

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=18.24 T_z=263.42 M_y=0.00 T_y=27.69 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=3.84 Sfr.=0.09

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.71
Sollecitazioni: N=18.27 T_z=0.00 M_y=-225.84 T_y=0.00 M_z=23.74 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=75.52 Sfr.=0.24

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 62 SLU Xl=1.71
Sollecitazioni: N=30.00 T_z=0.00 M_y=-874.54 T_y=0.00 M_z=74.70 M_x=1.24
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=343.00 $\lambda_{rel,y}$=0.79 $\lambda_{rel,z}$=0.95 $K_{c,y}$=0.90 $K_{c,z}$=0.81
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.06 $\sigma_{m,d}$=50.22 Sfr.=0.33

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 1 SND Xl=1.71
Sollecitazioni: N=-79.86 T_z=0.00 M_y=-225.84 T_y=0.00 M_z=23.74 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=343.00 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=13.25 Sfr.=0.07

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 13 SND
Sollecitazioni: N=-81.82
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-169.38
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=17.80
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=343.00 $\lambda_{rel,y}$=0.79 $\lambda_{rel,z}$=0.95 $K_{c,y}$=0.90 $K_{c,z}$=0.81
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.17 $\sigma_{m,d}$=9.93 Sfr.=0.05

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=3.43
Sollecitazioni: N=118.35 T_z=-263.31 M_y=0.00 T_y=-27.68 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.25 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 25 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=29.15 T_z=871.58 M_y=0.00 T_y=91.61 M_z=0.00 M_x=1.26
Resistenze: K_{mod}=0.80
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 62 SLU Xl=1.71
Sollecitazioni: N=30.00 T_z=0.00 M_y=-874.54 T_y=0.00 M_z=74.70 M_x=1.24
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.06 $\sigma_{m,d}$=50.22 Sfr.=0.33

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=29.90 T_z=1020.10 M_y=0.00 T_y=87.13 M_z=0.00 M_x=1.24
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=4.48 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.04

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=29.90 T_z=1020.10 M_y=0.00 T_y=87.13 M_z=0.00 M_x=1.24
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=4.48 Sfr.=0.21

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 13 SND Xl=1.71
Sollecitazioni: N=-81.79 T_z=0.00 M_y=-225.84 T_y=0.00 M_z=23.74 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.17 $\sigma_{m,d}$=-13.25 Sfr.=0.07

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=1.71
Sollecitazioni: N=30.00 T_z=0.00 M_y=-874.54 T_y=0.00 M_z=74.70 M_x=1.24
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=50.22 Sfr.=0.33

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 13 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-81.82 T_z=263.42 M_y=0.00 T_y=27.69 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.17 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.26 (L/1303) $f_{z,L}$=0.26 (L/1313)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.16 (L/2116)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.34 (L/997) $f_{z,L}$=0.34 (L/1005)

Asta n. 2081 (2026 -2406) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=1.67
  Sollecitazioni: N=200.62 T_z=0.00 M_y=-166.41 T_y=0.00 M_z=17.49 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
  L=314.00 $\lambda_{rel,y}$=1.22 $\lambda_{rel,z}$=1.70 $K_{c,y}$=0.59 $K_{c,z}$=0.32
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.39 $\sigma_{m,d}$=55.65 Sfr.=0.20

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=200.63 T_z=226.42 M_y=0.00 T_y=23.80 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.39 Sfr.=0.01

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.67
  Sollecitazioni: N=200.62 T_z=0.00 M_y=-166.41 T_y=0.00 M_z=17.49 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.39 $\sigma_{m,d}$=55.65 Sfr.=0.18

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=3.14
  Sollecitazioni: N=200.61 T_z=-226.42 M_y=0.00 T_y=-23.80 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=3.30 Sfr.=0.08

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.67
  Sollecitazioni: N=200.62 T_z=0.00 M_y=-166.41 T_y=0.00 M_z=17.49 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=55.65 Sfr.=0.18

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 62 SLU Xl=1.67
  Sollecitazioni: N=294.67 T_z=0.00 M_y=-644.64 T_y=0.00 M_z=55.06 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=314.00 $\lambda_{rel,y}$=0.72 $\lambda_{rel,z}$=0.87 $K_{c,y}$=0.92 $K_{c,z}$=0.86
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.61 $\sigma_{m,d}$=37.02 Sfr.=0.25

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 35 SLU Xl=1.67
  Sollecitazioni: N=-162.00 T_z=0.00 M_y=-396.53 T_y=0.00 M_z=41.68 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=314.00 $\lambda_{rel,m}$=0.25 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=23.26 Sfr.=0.15

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 35 SLU
  Sollecitazioni: N=-162.02
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-297.40
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=31.26
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=314.00 $\lambda_{rel,y}$=0.72 $\lambda_{rel,z}$=0.87 $K_{c,y}$=0.92 $K_{c,z}$=0.86
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.34 $\sigma_{m,d}$=17.44 Sfr.=0.12

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 48 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=740.56 T_z=539.50 M_y=0.00 T_y=56.70 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.54 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 7 SND Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=306.78 T_z=226.42 M_y=0.00 T_y=23.80 M_z=0.00 M_x=-1.06
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 62 SLU Xl=1.67
  Sollecitazioni: N=294.67 T_z=0.00 M_y=-644.64 T_y=0.00 M_z=55.06 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.61 $\sigma_{m,d}$=37.02 Sfr.=0.25

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 7 SND Xl=3.14
  Sollecitazioni: N=306.77 T_z=-226.42 M_y=0.00 T_y=-23.80 M_z=0.00 M_x=-1.06
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=1.00 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=3.14
  Sollecitazioni: N=294.64 T_z=-877.08 M_y=0.00 T_y=-74.92 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=3.85 Sfr.=0.18

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 35 SLU Xl=1.67
  Sollecitazioni: N=-162.00 T_z=0.00 M_y=-396.53 T_y=0.00 M_z=41.68 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.34 $\sigma_{m,d}$=-23.26 Sfr.=0.15

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=1.67

Sollecitazioni: N=294.67 T_z=0.00 M_y=-644.64 T_y=0.00 M_z=55.06 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=37.02 Sfr.=0.24

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 35 SLU Xl=3.14
Sollecitazioni: N=-162.02 T_z=-539.50 M_y=0.00 T_y=-56.70 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.34 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.13 (L/2224) $f_{Z,L}$=0.13 (L/2243)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.08 (L/3663)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.17 (L/1691) $f_{Z,L}$=0.17 (L/1707)

Asta n. 2081 (-2406 2027) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=1.38
Sollecitazioni: N=169.73 T_z=0.00 M_y=-147.72 T_y=0.00 M_z=15.53 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=297.00 $\lambda_{rel,y}$=1.15 $\lambda_{rel,z}$=1.61 $K_{c,y}$=0.64 $K_{c,z}$=0.36
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.17 $\sigma_{m,d}$=49.40 Sfr.=0.18

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=2.77
Sollecitazioni: N=169.74 T_z=-213.32 M_y=0.00 T_y=-22.42 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.17 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.38
Sollecitazioni: N=169.73 T_z=0.00 M_y=-147.72 T_y=0.00 M_z=15.53 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.17 $\sigma_{m,d}$=49.40 Sfr.=0.16

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=2.77
Sollecitazioni: N=169.74 T_z=-213.32 M_y=0.00 T_y=-22.42 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=3.11 Sfr.=0.07

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.38
Sollecitazioni: N=169.73 T_z=0.00 M_y=-147.72 T_y=0.00 M_z=15.53 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=49.40 Sfr.=0.16

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 62 SLU Xl=1.38
Sollecitazioni: N=258.86 T_z=0.00 M_y=-572.25 T_y=0.00 M_z=48.88 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=297.00 $\lambda_{rel,y}$=0.68 $\lambda_{rel,z}$=0.82 $K_{c,y}$=0.94 $K_{c,z}$=0.89
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.54 $\sigma_{m,d}$=32.86 Sfr.=0.22

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 35 SLU Xl=1.38
Sollecitazioni: N=-127.16 T_z=0.00 M_y=-352.00 T_y=0.00 M_z=37.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=297.00 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=20.65 Sfr.=0.13

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 35 SLU
Sollecitazioni: N=-127.18
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-264.00
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=27.75
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=297.00 $\lambda_{rel,y}$=0.68 $\lambda_{rel,z}$=0.82 $K_{c,y}$=0.94 $K_{c,z}$=0.89
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.26 $\sigma_{m,d}$=15.48 Sfr.=0.10

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 48 SLU Xl=2.77
Sollecitazioni: N=621.43 T_z=-508.31 M_y=0.00 T_y=-53.43 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.29 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 7 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=258.51 T_z=213.32 M_y=0.00 T_y=22.42 M_z=0.00 M_x=1.12
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 62 SLU Xl=1.38
Sollecitazioni: N=258.86 T_z=0.00 M_y=-572.25 T_y=0.00 M_z=48.88 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.54 $\sigma_{m,d}$=32.86 Sfr.=0.22

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 7 SND Xl=2.77

Sollecitazioni: N=258.52 T_z=-213.32 M_y=0.00 T_y=-22.42 M_z=0.00 M_x=1.12
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=0.94 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=2.77
Sollecitazioni: N=258.89 T_z=-826.37 M_y=0.00 T_y=-70.58 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=3.63 Sfr.=0.17

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 35 SLU Xl=1.38
Sollecitazioni: N=-127.16 T_z=0.00 M_y=-352.00 T_y=0.00 M_z=37.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.26 $\sigma_{m,d}$=-20.65 Sfr.=0.13

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=1.38
Sollecitazioni: N=258.86 T_z=0.00 M_y=-572.25 T_y=0.00 M_z=48.88 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=32.86 Sfr.=0.21

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 35 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-127.18 T_z=508.31 M_y=0.00 T_y=53.43 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.26 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.10 (L/2807)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.06 (L/4541)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.13 (L/2150) $f_{Z,L}$=0.13 (L/2174)

Asta n. 2081 (2027 -2407) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=1.99
Sollecitazioni: N=51.94 T_z=0.00 M_y=-246.75 T_y=0.00 M_z=25.93 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=378.00 $\lambda_{rel,y}$=1.47 $\lambda_{rel,z}$=2.04 $K_{c,y}$=0.42 $K_{c,z}$=0.23
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.36 $\sigma_{m,d}$=82.52 Sfr.=0.29

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=51.95 T_z=275.71 M_y=0.00 T_y=28.98 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.36 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.99
Sollecitazioni: N=51.94 T_z=0.00 M_y=-246.75 T_y=0.00 M_z=25.93 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.36 $\sigma_{m,d}$=82.52 Sfr.=0.27

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=51.95 T_z=275.71 M_y=0.00 T_y=28.98 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=4.02 Sfr.=0.09

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.99
Sollecitazioni: N=51.94 T_z=0.00 M_y=-246.75 T_y=0.00 M_z=25.93 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=82.52 Sfr.=0.26

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 62 SLU Xl=1.99
Sollecitazioni: N=44.41 T_z=0.00 M_y=-955.86 T_y=0.00 M_z=81.64 M_x=1.32
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=378.00 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.09 $\sigma_{m,d}$=54.89 Sfr.=0.36

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 36 SLU Xl=1.99
Sollecitazioni: N=-56.68 T_z=0.00 M_y=-816.68 T_y=0.00 M_z=85.84 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=378.00 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=47.90 Sfr.=0.31

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 36 SLU
Sollecitazioni: N=-56.71
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-612.51
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=64.38
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=378.00 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.12 $\sigma_{m,d}$=35.92 Sfr.=0.23

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 13 SND Xl=0.20

Sollecitazioni: N=429.30 T_z=275.71 M_y=0.00 T_y=28.98 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.89 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 62 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=44.43 T_z=1068.02 M_y=0.00 T_y=91.22 M_z=0.00 M_x=1.32
Resistenze: K_{mod}=0.90
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 62 SLU Xl=1.99
Sollecitazioni: N=44.41 T_z=0.00 M_y=-955.86 T_y=0.00 M_z=81.64 M_x=1.32
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.09 $\sigma_{m,d}$=54.89 Sfr.=0.36

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 62 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=44.43 T_z=1068.02 M_y=0.00 T_y=91.22 M_z=0.00 M_x=1.32
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=4.69 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=44.43 T_z=1068.02 M_y=0.00 T_y=91.22 M_z=0.00 M_x=1.32
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=4.69 Sfr.=0.22

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 36 SLU Xl=1.99
Sollecitazioni: N=-56.68 T_z=0.00 M_y=-816.68 T_y=0.00 M_z=85.84 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.12 $\sigma_{m,d}$=-47.90 Sfr.=0.31

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=1.99
Sollecitazioni: N=44.41 T_z=0.00 M_y=-955.86 T_y=0.00 M_z=81.64 M_x=1.32
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=54.89 Sfr.=0.36

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=3.78
Sollecitazioni: N=-325.42 T_z=-275.70 M_y=0.00 T_y=-28.98 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.68 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.30 (L/1204) $f_{Z,L}$=0.29 (L/1214)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.18 (L/1947) $f_{Z,L}$=0.18 (L/1959)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.39 (L/923) $f_{Z,L}$=0.38 (L/931)

Asta n. 2081 (-2407 -2408) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=1.89
Sollecitazioni: N=44.70 T_z=0.00 M_y=-275.10 T_y=0.00 M_z=28.91 M_x=-1.20
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=378.00 $\lambda_{rel,y}$=1.47 $\lambda_{rel,z}$=2.04 $K_{c,y}$=0.42 $K_{c,z}$=0.23
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.31 $\sigma_{m,d}$=92.00 Sfr.=0.32

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=44.70 T_z=291.11 M_y=0.00 T_y=30.60 M_z=0.00 M_x=-1.20
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.31 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=44.70 T_z=291.11 M_y=0.00 T_y=30.60 M_z=0.00 M_x=-1.20
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.89
Sollecitazioni: N=44.70 T_z=0.00 M_y=-275.10 T_y=0.00 M_z=28.91 M_x=-1.20
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.31 $\sigma_{m,d}$=92.00 Sfr.=0.30

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=44.70 T_z=291.11 M_y=0.00 T_y=30.60 M_z=0.00 M_x=-1.20
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=4.24 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=44.70 T_z=291.11 M_y=0.00 T_y=30.60 M_z=0.00 M_x=-1.20
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=4.24 Sfr.=0.10

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.89

Sollecitazioni: N=44.70 T_z=0.00 M_y=-275.10 T_y=0.00 M_z=28.91 M_x=-1.20
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=92.00 Sfr.=0.29

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 62 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=41.62 T_z=0.00 M_y=-1065.65 T_y=0.00 M_z=91.02 M_x=-4.13
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=378.00 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.09 $\sigma_{m,d}$=61.19 Sfr.=0.40

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 36 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-47.32 T_z=0.00 M_y=-910.48 T_y=0.00 M_z=95.69 M_x=-3.57
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=378.00 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=53.40 Sfr.=0.35

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 36 SLU
Sollecitazioni: N=-47.32
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-682.86
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=71.77
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=378.00 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.10 $\sigma_{m,d}$=40.05 Sfr.=0.26

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 13 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=409.23 T_z=291.11 M_y=0.00 T_y=30.60 M_z=0.00 M_x=-1.23
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.85 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=41.62 T_z=1127.68 M_y=0.00 T_y=96.32 M_z=0.00 M_x=-4.13
Resistenze: K_{mod}=0.90
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 62 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=41.62 T_z=0.00 M_y=-1065.65 T_y=0.00 M_z=91.02 M_x=-4.13
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.09 $\sigma_{m,d}$=61.19 Sfr.=0.40

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=41.62 T_z=1127.68 M_y=0.00 T_y=96.32 M_z=0.00 M_x=-4.13
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=4.95 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=41.62 T_z=1127.68 M_y=0.00 T_y=96.32 M_z=0.00 M_x=-4.13
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=4.95 Sfr.=0.23

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 36 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-47.32 T_z=0.00 M_y=-910.48 T_y=0.00 M_z=95.69 M_x=-3.57
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.10 $\sigma_{m,d}$=-53.40 Sfr.=0.35

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=41.62 T_z=0.00 M_y=-1065.65 T_y=0.00 M_z=91.02 M_x=-4.13
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=61.19 Sfr.=0.40

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-319.84 T_z=291.11 M_y=0.00 T_y=30.60 M_z=0.00 M_x=-1.23
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.67 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.39 (L/969) $f_{z,L}$=0.39 (L/977)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.24 (L/1574) $f_{z,L}$=0.24 (L/1583)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.51 (L/742) $f_{z,L}$=0.51 (L/748)

Asta n. 2082 (-2417 -2423) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=1.87
Sollecitazioni: N=39.65 T_z=0.00 M_y=-274.79 T_y=0.00 M_z=-28.88 M_x=-1.48
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=374.00 $\lambda_{rel,y}$=1.45 $\lambda_{rel,z}$=2.02 $K_{c,y}$=0.43 $K_{c,z}$=0.23
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.27 $\sigma_{m,d}$=91.89 Sfr.=0.32

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=3.74

Sollecitazioni: N=39.67 T_z=-293.89 M_y=0.00 T_y=30.89 M_z=0.00 M_x=-1.48
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.27 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=39.63 T_z=293.89 M_y=0.00 T_y=-30.89 M_z=0.00 M_x=-1.48
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.87
Sollecitazioni: N=39.65 T_z=0.00 M_y=-274.79 T_y=0.00 M_z=-28.88 M_x=-1.48
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.27 $\sigma_{m,d}$=91.89 Sfr.=0.30

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=3.74
Sollecitazioni: N=39.67 T_z=-293.89 M_y=0.00 T_y=30.89 M_z=0.00 M_x=-1.48
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=4.28 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=3.74
Sollecitazioni: N=39.67 T_z=-293.89 M_y=0.00 T_y=30.89 M_z=0.00 M_x=-1.48
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=4.28 Sfr.=0.10

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.87
Sollecitazioni: N=39.65 T_z=0.00 M_y=-274.79 T_y=0.00 M_z=-28.88 M_x=-1.48
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=91.89 Sfr.=0.29

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 62 SLU Xl=1.87
Sollecitazioni: N=37.74 T_z=0.00 M_y=-1066.79 T_y=0.00 M_z=-91.09 M_x=-5.07
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=374.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.03 $K_{c,y}$=0.87 $K_{c,z}$=0.74
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.08 $\sigma_{m,d}$=61.26 Sfr.=0.40

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 36 SLU Xl=1.87
Sollecitazioni: N=-41.68 T_z=0.00 M_y=-911.28 T_y=0.00 M_z=-95.78 M_x=-4.34
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=374.00 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=53.45 Sfr.=0.35

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 36 SLU
Sollecitazioni: N=-41.75
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-683.46
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=0.00 $M_{z,eq}$=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=374.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.03 $K_{c,y}$=0.87 $K_{c,z}$=0.74
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.09 $\sigma_{m,d}$=35.60 Sfr.=0.24

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 13 SND Xl=3.74
Sollecitazioni: N=376.88 T_z=-293.89 M_y=0.00 T_y=30.89 M_z=0.00 M_x=-1.52
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.79 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=37.67 T_z=1140.95 M_y=0.00 T_y=-97.43 M_z=0.00 M_x=-5.07
Resistenze: K_{mod}=0.90
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 62 SLU Xl=1.87
Sollecitazioni: N=37.74 T_z=0.00 M_y=-1066.79 T_y=0.00 M_z=-91.09 M_x=-5.07
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.08 $\sigma_{m,d}$=61.26 Sfr.=0.40

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 62 SLU Xl=3.74
Sollecitazioni: N=37.81 T_z=-1140.96 M_y=0.00 T_y=97.43 M_z=0.00 M_x=-5.07
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=5.01 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=3.74
Sollecitazioni: N=37.81 T_z=-1140.96 M_y=0.00 T_y=97.43 M_z=0.00 M_x=-5.07
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=5.01 Sfr.=0.23

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 36 SLU Xl=1.87
Sollecitazioni: N=-41.68 T_z=0.00 M_y=-911.28 T_y=0.00 M_z=-95.78 M_x=-4.34
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.09 $\sigma_{m,d}$=-53.45 Sfr.=0.35

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=1.87
  Sollecitazioni: N=37.74 T_z=0.00 M_y=-1066.79 T_y=0.00 M_z=-91.09 M_x=-5.07
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=61.26 Sfr.=0.40

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-297.57 T_z=293.89 M_y=0.00 T_y=-30.89 M_z=0.00 M_x=-1.52
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.62 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.38 (L/979) $f_{Z,L}$=0.38 (L/986)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.24 (L/1588) $f_{Z,L}$=0.23 (L/1597)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.50 (L/749) $f_{Z,L}$=0.49 (L/755)

Asta n. 2083 (-2443 -2442) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=1.95
  Sollecitazioni: N=11.28 T_z=0.00 M_y=-290.53 T_y=0.00 M_z=-30.54 M_x=1.24
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
  L=389.00 $\lambda_{rel,y}$=1.51 $\lambda_{rel,z}$=2.10 $K_{c,y}$=0.40 $K_{c,z}$=0.22
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.08 $\sigma_{m,d}$=97.16 Sfr.=0.34

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=11.30 T_z=298.75 M_y=0.00 T_y=-31.40 M_z=0.00 M_x=1.24
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.08 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=11.30 T_z=298.75 M_y=0.00 T_y=-31.40 M_z=0.00 M_x=1.24
  Resistenze: K_{fi}=1.25
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.95
  Sollecitazioni: N=11.28 T_z=0.00 M_y=-290.53 T_y=0.00 M_z=-30.54 M_x=1.24
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.08 $\sigma_{m,d}$=97.16 Sfr.=0.31

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=11.30 T_z=298.75 M_y=0.00 T_y=-31.40 M_z=0.00 M_x=1.24
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=4.36 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=11.30 T_z=298.75 M_y=0.00 T_y=-31.40 M_z=0.00 M_x=1.24
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=4.36 Sfr.=0.10

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.95
  Sollecitazioni: N=11.28 T_z=0.00 M_y=-290.53 T_y=0.00 M_z=-30.54 M_x=1.24
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=97.16 Sfr.=0.31

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 62 SLU Xl=1.95
  Sollecitazioni: N=5.41 T_z=0.00 M_y=-1125.09 T_y=0.00 M_z=-96.10 M_x=4.47
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=389.00 $\lambda_{rel,y}$=0.89 $\lambda_{rel,z}$=1.07 $K_{c,y}$=0.85 $K_{c,z}$=0.71
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=64.60 Sfr.=0.42

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 36 SLU Xl=1.95
  Sollecitazioni: N=-18.68 T_z=0.00 M_y=-961.29 T_y=0.00 M_z=-101.03 M_x=3.77
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=389.00 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=56.38 Sfr.=0.37

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 36 SLU
  Sollecitazioni: N=-18.74
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-720.97
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=0.00 $M_{z,eq}$=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=389.00 $\lambda_{rel,y}$=0.89 $\lambda_{rel,z}$=1.07 $K_{c,y}$=0.85 $K_{c,z}$=0.71
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.04 $\sigma_{m,d}$=37.55 Sfr.=0.25

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 13 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=71.55 T_z=298.75 M_y=0.00 T_y=-31.40 M_z=0.00 M_x=1.35
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.15 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 62 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=5.47 T_z=1156.91 M_y=0.00 T_y=-98.82 M_z=0.00 M_x=4.47
  Resistenze: K_{mod}=0.90
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 62 SLU Xl=1.95
  Sollecitazioni: N=5.41 T_z=0.00 M_y=-1125.09 T_y=0.00 M_z=-96.10 M_x=4.47
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=64.60 Sfr.=0.42

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 62 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=5.47 T_z=1156.91 M_y=0.00 T_y=-98.82 M_z=0.00 M_x=4.47
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=5.08 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=5.47 T_z=1156.91 M_y=0.00 T_y=-98.82 M_z=0.00 M_x=4.47
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=5.08 Sfr.=0.23

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 36 SLU Xl=1.95
  Sollecitazioni: N=-18.68 T_z=0.00 M_y=-961.29 T_y=0.00 M_z=-101.03 M_x=3.77
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.04 $\sigma_{m,d}$=-56.38 Sfr.=0.37

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=1.95
  Sollecitazioni: N=5.41 T_z=0.00 M_y=-1125.09 T_y=0.00 M_z=-96.10 M_x=4.47
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=64.60 Sfr.=0.42

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=3.89
  Sollecitazioni: N=-48.98 T_z=-298.74 M_y=0.00 T_y=31.40 M_z=0.00 M_x=1.35
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.10 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.44 (L/892) $f_{Z,L}$=0.43 (L/899)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.27 (L/1449) $f_{Z,L}$=0.27 (L/1457)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.57 (L/682) $f_{Z,L}$=0.57 (L/688)

Asta n. 2084 (-2443 -2444) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=1.72
  Sollecitazioni: N=12.92 T_z=0.00 M_y=-225.88 T_y=0.00 M_z=23.74 M_x=-1.46
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
  L=343.00 $\lambda_{rel,y}$=1.33 $\lambda_{rel,z}$=1.85 $K_{c,y}$=0.50 $K_{c,z}$=0.27
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.09 $\sigma_{m,d}$=75.54 Sfr.=0.26

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=3.43
  Sollecitazioni: N=12.93 T_z=-263.42 M_y=0.00 T_y=-27.69 M_z=0.00 M_x=-1.46
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.09 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=12.90 T_z=263.42 M_y=0.00 T_y=27.69 M_z=0.00 M_x=-1.46
  Resistenze: K_{fi}=1.25
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.72
  Sollecitazioni: N=12.92 T_z=0.00 M_y=-225.88 T_y=0.00 M_z=23.74 M_x=-1.46
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.09 $\sigma_{m,d}$=75.54 Sfr.=0.24

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=3.43
  Sollecitazioni: N=12.93 T_z=-263.42 M_y=0.00 T_y=-27.69 M_z=0.00 M_x=-1.46
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=3.84 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=3.43
  Sollecitazioni: N=12.93 T_z=-263.42 M_y=0.00 T_y=-27.69 M_z=0.00 M_x=-1.46
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=3.84 Sfr.=0.09

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.72
  Sollecitazioni: N=12.92 T_z=0.00 M_y=-225.88 T_y=0.00 M_z=23.74 M_x=-1.46
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=75.54 Sfr.=0.24

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 62 SLU Xl=1.72
  Sollecitazioni: N=9.06 T_z=0.00 M_y=-874.75 T_y=0.00 M_z=74.72 M_x=-5.07
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=343.00 $\lambda_{rel,y}$=0.79 $\lambda_{rel,z}$=0.95 $K_{c,y}$=0.90 $K_{c,z}$=0.81
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 $\sigma_{m,d}$=50.23 Sfr.=0.33

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 36 SLU Xl=1.72
  Sollecitazioni: N=-13.27 T_z=0.00 M_y=-747.39 T_y=0.00 M_z=78.55 M_x=-4.27
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=343.00 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=43.84 Sfr.=0.28

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 36 SLU
  Sollecitazioni: N=-13.33
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-560.54
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=58.92
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=343.00 $\lambda_{rel,y}$=0.79 $\lambda_{rel,z}$=0.95 $K_{c,y}$=0.90 $K_{c,z}$=0.81
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.03 $\sigma_{m,d}$=32.88 Sfr.=0.21

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 48 SLU Xl=3.43
  Sollecitazioni: N=46.90 T_z=-627.55 M_y=0.00 T_y=-65.96 M_z=0.00 M_x=-3.19
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.10 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 62 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=9.00 T_z=1020.11 M_y=0.00 T_y=87.13 M_z=0.00 M_x=-5.07
  Resistenze: K_{mod}=0.90
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 62 SLU Xl=1.72
  Sollecitazioni: N=9.06 T_z=0.00 M_y=-874.75 T_y=0.00 M_z=74.72 M_x=-5.07
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 $\sigma_{m,d}$=50.23 Sfr.=0.33

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 62 SLU Xl=3.43
  Sollecitazioni: N=9.12 T_z=-1020.12 M_y=0.00 T_y=-87.14 M_z=0.00 M_x=-5.07
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=4.48 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.04

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=3.43
  Sollecitazioni: N=9.12 T_z=-1020.12 M_y=0.00 T_y=-87.14 M_z=0.00 M_x=-5.07
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=4.48 Sfr.=0.21

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 36 SLU Xl=1.72
  Sollecitazioni: N=-13.27 T_z=0.00 M_y=-747.39 T_y=0.00 M_z=78.55 M_x=-4.27
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.03 $\sigma_{m,d}$=-43.84 Sfr.=0.28

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=1.72
  Sollecitazioni: N=9.06 T_z=0.00 M_y=-874.75 T_y=0.00 M_z=74.72 M_x=-5.07
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=50.23 Sfr.=0.33

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 35 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-24.72 T_z=627.54 M_y=0.00 T_y=65.96 M_z=0.00 M_x=-3.18
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.05 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.26 (L/1303) $f_{z,L}$=0.26 (L/1312)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.16 (L/2115)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.34 (L/996) $f_{z,L}$=0.34 (L/1004)

Asta n. 2085 (-2471 -2470) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=1.95
  Sollecitazioni: N=2.43 T_z=0.00 M_y=-290.71 T_y=0.00 M_z=-30.55 M_x=1.14
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
  L=389.00 $\lambda_{rel,y}$=1.51 $\lambda_{rel,z}$=2.10 $K_{c,y}$=0.40 $K_{c,z}$=0.22
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 $\sigma_{m,d}$=97.22 Sfr.=0.34

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=2.43 T_z=298.91 M_y=0.00 T_y=-31.42 M_z=0.00 M_x=1.14
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=2.43 T_z=298.91 M_y=0.00 T_y=-31.42 M_z=0.00 M_x=1.14
  Resistenze: K_{fi}=1.25
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.95
  Sollecitazioni: N=2.43 T_z=0.00 M_y=-290.71 T_y=0.00 M_z=-30.55 M_x=1.14
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 $\sigma_{m,d}$=97.22 Sfr.=0.31

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=3.89
  Sollecitazioni: N=2.43 T_z=-298.95 M_y=0.00 T_y=31.42 M_z=0.00 M_x=1.14
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=4.36 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=3.89
  Sollecitazioni: N=2.43 T_z=-298.95 M_y=0.00 T_y=31.42 M_z=0.00 M_x=1.14
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=4.36 Sfr.=0.10

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.95
  Sollecitazioni: N=2.43 T_z=0.00 M_y=-290.71 T_y=0.00 M_z=-30.55 M_x=1.14
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=97.22 Sfr.=0.31

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 49 SLU Xl=1.95
  Sollecitazioni: N=13.58 T_z=0.00 M_y=-961.94 T_y=0.00 M_z=-101.10 M_x=3.52
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=389.00 $\lambda_{rel,y}$=0.89 $\lambda_{rel,z}$=1.07 $K_{c,y}$=0.85 $K_{c,z}$=0.71
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.03 $\sigma_{m,d}$=56.42 Sfr.=0.37

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 62 SLU Xl=1.95
  Sollecitazioni: N=-19.14 T_z=0.00 M_y=-1125.85 T_y=0.00 M_z=-96.17 M_x=4.21
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=389.00 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=64.65 Sfr.=0.42

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 62 SLU
  Sollecitazioni: N=-19.14
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-844.39
  [Par.] $M_{z,sx}$=-0.00 $M_{z,dx}$=0.00 $M_{z,eq}$=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=389.00 $\lambda_{rel,y}$=0.89 $\lambda_{rel,z}$=1.07 $K_{c,y}$=0.85 $K_{c,z}$=0.71
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.04 $\sigma_{m,d}$=43.98 Sfr.=0.30

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 13 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=114.40 T_z=298.91 M_y=0.00 T_y=-31.42 M_z=0.00 M_x=1.22
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.24 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 62 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-19.14 T_z=1157.60 M_y=0.00 T_y=-98.88 M_z=0.00 M_x=4.21
  Resistenze: K_{mod}=0.90
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 49 SLU Xl=1.95
  Sollecitazioni: N=13.58 T_z=0.00 M_y=-961.94 T_y=0.00 M_z=-101.10 M_x=3.52
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.03 $\sigma_{m,d}$=56.42 Sfr.=0.37

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 62 SLU Xl=3.89
  Sollecitazioni: N=-19.14 T_z=-1157.78 M_y=0.00 T_y=98.89 M_z=0.00 M_x=4.21
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=5.08 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=3.89
  Sollecitazioni: N=-19.14 T_z=-1157.78 M_y=0.00 T_y=98.89 M_z=0.00 M_x=4.21
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=5.08 Sfr.=0.23

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 62 SLU Xl=1.95
  Sollecitazioni: N=-19.14 T_z=0.00 M_y=-1125.85 T_y=0.00 M_z=-96.17 M_x=4.21
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.04 $\sigma_{m,d}$=-64.65 Sfr.=0.42

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=1.95
  Sollecitazioni: N=-19.14 T_z=0.00 M_y=-1125.85 T_y=0.00 M_z=-96.17 M_x=4.21
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=64.65 Sfr.=0.42

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=3.89
  Sollecitazioni: N=-109.53 T_z=-298.95 M_y=0.00 T_y=31.42 M_z=0.00 M_x=1.22
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.23 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.44 (L/891) $f_{Z,L}$=0.43 (L/898)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.27 (L/1448) $f_{Z,L}$=0.27 (L/1456)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.57 (L/682) $f_{Z,L}$=0.57 (L/687)

Asta n. 2086 (-2471 -2472) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=1.71
  Sollecitazioni: N=4.15 T_z=0.00 M_y=-225.90 T_y=0.00 M_z=23.74 M_x=-1.77
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
  L=343.00 $\lambda_{rel,y}$=1.33 $\lambda_{rel,z}$=1.85 $K_{c,y}$=0.50 $K_{c,z}$=0.27
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.03 $\sigma_{m,d}$=75.54 Sfr.=0.26

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=4.15 T_z=263.47 M_y=0.00 T_y=27.69 M_z=0.00 M_x=-1.77
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.03 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=4.15 T_z=263.47 M_y=0.00 T_y=27.69 M_z=0.00 M_x=-1.77
  Resistenze: K_{fi}=1.25
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.71
  Sollecitazioni: N=4.15 T_z=0.00 M_y=-225.90 T_y=0.00 M_z=23.74 M_x=-1.77
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.03 $\sigma_{m,d}$=75.54 Sfr.=0.24

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=4.15 T_z=263.47 M_y=0.00 T_y=27.69 M_z=0.00 M_x=-1.77
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=3.84 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=4.15 T_z=263.47 M_y=0.00 T_y=27.69 M_z=0.00 M_x=-1.77
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=3.84 Sfr.=0.09

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.71
  Sollecitazioni: N=4.15 T_z=0.00 M_y=-225.90 T_y=0.00 M_z=23.74 M_x=-1.77
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=75.54 Sfr.=0.24

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 49 SLU Xl=1.71
  Sollecitazioni: N=16.46 T_z=0.00 M_y=-747.46 T_y=0.00 M_z=78.56 M_x=-5.18
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=343.00 $\lambda_{rel,y}$=0.79 $\lambda_{rel,z}$=0.95 $K_{c,y}$=0.90 $K_{c,z}$=0.81
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.03 $\sigma_{m,d}$=43.84 Sfr.=0.28

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 62 SLU Xl=1.71
  Sollecitazioni: N=-10.55 T_z=0.00 M_y=-874.83 T_y=0.00 M_z=74.72 M_x=-6.03
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=343.00 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=50.23 Sfr.=0.33

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 62 SLU
  Sollecitazioni: N=-10.55
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-656.12
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=56.04
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=343.00 $\lambda_{rel,y}$=0.79 $\lambda_{rel,z}$=0.95 $K_{c,y}$=0.90 $K_{c,z}$=0.81
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.02 $\sigma_{m,d}$=37.68 Sfr.=0.25

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 13 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=136.26 T_z=263.47 M_y=0.00 T_y=27.69 M_z=0.00 M_x=-1.84
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.28 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 62 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-10.55 T_z=1020.32 M_y=0.00 T_y=87.15 M_z=0.00 M_x=-6.03
  Resistenze: K_{mod}=0.90
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 49 SLU Xl=1.71
  Sollecitazioni: N=16.46 T_z=0.00 M_y=-747.46 T_y=0.00 M_z=78.56 M_x=-5.18
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.03 $\sigma_{m,d}$=43.84 Sfr.=0.28

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 62 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-10.55 T_z=1020.32 M_y=0.00 T_y=87.15 M_z=0.00 M_x=-6.03
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=4.48 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.04

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-10.55 T_z=1020.32 M_y=0.00 T_y=87.15 M_z=0.00 M_x=-6.03
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=4.48 Sfr.=0.21

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 62 SLU Xl=1.71
  Sollecitazioni: N=-10.55 T_z=0.00 M_y=-874.83 T_y=0.00 M_z=74.72 M_x=-6.03
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.02 $\sigma_{m,d}$=-50.23 Sfr.=0.33

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=1.71
  Sollecitazioni: N=-10.55 T_z=0.00 M_y=-874.83 T_y=0.00 M_z=74.72 M_x=-6.03
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=50.23 Sfr.=0.33

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-127.95 T_z=263.47 M_y=0.00 T_y=27.69 M_z=0.00 M_x=-1.84
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.27 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.26 (L/1301) $f_{z,L}$=0.26 (L/1311)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.16 (L/2113)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.34 (L/996) $f_{z,L}$=0.34 (L/1003)

Asta n. 2087 (-2474 -2473) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=1.87
  Sollecitazioni: N=-2.49 T_z=0.00 M_y=-264.31 T_y=0.00 M_z=-27.78 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=374.00 $\lambda_{rel,m}$=0.41 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=88.39 Sfr.=0.31

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
  Sollecitazioni: N=-2.49
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-198.23
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=0.00 $M_{z,eq}$=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=374.00 $\lambda_{rel,y}$=1.45 $\lambda_{rel,z}$=2.02 $K_{c,y}$=0.43 $K_{c,z}$=0.23
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.02 $\sigma_{m,d}$=57.83 Sfr.=0.21

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-2.49 T_z=282.68 M_y=0.00 T_y=-29.71 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=4.12 Sfr.=0.09

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.87
  Sollecitazioni: N=-2.49 T_z=0.00 M_y=-264.31 T_y=0.00 M_z=-27.78 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.02 $\sigma_{m,d}$=88.39 Sfr.=0.28

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.87
  Sollecitazioni: N=-2.49 T_z=0.00 M_y=-264.31 T_y=0.00 M_z=-27.78 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=88.39 Sfr.=0.28

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=3.74
  Sollecitazioni: N=-2.49 T_z=-282.68 M_y=0.00 T_y=29.71 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.02 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 49 SLU Xl=1.87
  Sollecitazioni: N=21.65 T_z=0.00 M_y=-873.10 T_y=0.00 M_z=-91.77 M_x=2.95
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=374.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.03 $K_{c,y}$=0.87 $K_{c,z}$=0.74
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.05 $\sigma_{m,d}$=51.21 Sfr.=0.33

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 62 SLU Xl=1.87
  Sollecitazioni: N=-17.22 T_z=0.00 M_y=-1021.71 T_y=0.00 M_z=-87.29 M_x=3.41
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=374.00 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=58.67 Sfr.=0.38

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 62 SLU
  Sollecitazioni: N=-17.22
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-766.28
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=0.00 $M_{z,eq}$=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=374.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.03 $K_{c,y}$=0.87 $K_{c,z}$=0.74
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.04 $\sigma_{m,d}$=39.91 Sfr.=0.27

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 13 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=618.07 T_z=282.68 M_y=0.00 T_y=-29.71 M_z=0.00 M_x=1.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.29 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 62 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-17.21 T_z=1092.75 M_y=0.00 T_y=-93.36 M_z=0.00 M_x=3.41
  Resistenze: K_{mod}=0.90
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 49 SLU Xl=1.87
  Sollecitazioni: N=21.65 T_z=0.00 M_y=-873.10 T_y=0.00 M_z=-91.77 M_x=2.95
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.05 $\sigma_{m,d}$=51.21 Sfr.=0.33

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 62 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-17.21 T_z=1092.75 M_y=0.00 T_y=-93.36 M_z=0.00 M_x=3.41
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=4.80 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-17.21 T_z=1092.75 M_y=0.00 T_y=-93.36 M_z=0.00 M_x=3.41
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=4.80 Sfr.=0.22

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 62 SLU Xl=1.87
  Sollecitazioni: N=-17.22 T_z=0.00 M_y=-1021.71 T_y=0.00 M_z=-87.29 M_x=3.41
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.04 $\sigma_{m,d}$=-58.67 Sfr.=0.38

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=1.87
  Sollecitazioni: N=-17.22 T_z=0.00 M_y=-1021.71 T_y=0.00 M_z=-87.29 M_x=3.41
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=58.67 Sfr.=0.38

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=3.74
  Sollecitazioni: N=-623.04 T_z=-282.68 M_y=0.00 T_y=29.71 M_z=0.00 M_x=1.01
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.30 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.37 (L/1022) $f_{z,L}$=0.36 (L/1030)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.23 (L/1661) $f_{z,L}$=0.22 (L/1670)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.48 (L/782) $f_{z,L}$=0.47 (L/788)

Asta n. 2088 (-2487 -2485) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=1.13
  Sollecitazioni: N=0.00 T_z=0.00 M_y=-113.88 T_y=0.00 M_z=11.97 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=227.00 $\lambda_{rel,m}$=0.32 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=38.08 Sfr.=0.13

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=0.00 T_z=200.69 M_y=0.00 T_y=21.09 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=2.93 Sfr.=0.07

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.13
  Sollecitazioni: N=0.00 T_z=0.00 M_y=-113.88 T_y=0.00 M_z=11.97 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=38.08 Sfr.=0.12

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 62 SLU Xl=1.13

Sollecitazioni: N=20.18 T_z=0.00 M_y=-447.41 T_y=0.00 M_z=38.15 M_x=-2.51
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=227.00 $\lambda_{rel,y}$=0.52 $\lambda_{rel,z}$=0.63 $K_{c,y}$=0.97 $K_{c,z}$=0.95
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.04 $\sigma_{m,d}$=25.69 Sfr.=0.17

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 48 SLU Xl=1.13
Sollecitazioni: N=-1.02 T_z=0.00 M_y=-273.99 T_y=0.00 M_z=28.80 M_x=-1.19
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=227.00 $\lambda_{rel,m}$=0.21 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=16.07 Sfr.=0.10

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 48 SLU
Sollecitazioni: N=-1.07
[Par.] $M_{y,sx}$=-0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-205.49
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=21.60
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=227.00 $\lambda_{rel,y}$=0.52 $\lambda_{rel,z}$=0.63 $K_{c,y}$=0.97 $K_{c,z}$=0.95
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.00 $\sigma_{m,d}$=12.05 Sfr.=0.08

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 13 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=108.91 T_z=200.69 M_y=0.00 T_y=21.09 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.23 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 61 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=12.73 T_z=675.58 M_y=0.00 T_y=44.94 M_z=0.00 M_x=-2.65
Resistenze: K_{mod}=0.90
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 62 SLU Xl=1.13
Sollecitazioni: N=20.18 T_z=0.00 M_y=-447.41 T_y=0.00 M_z=38.15 M_x=-2.51
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.04 $\sigma_{m,d}$=25.69 Sfr.=0.17

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=20.24 T_z=788.50 M_y=0.00 T_y=67.24 M_z=0.00 M_x=-2.51
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=3.46 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.03

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=20.24 T_z=788.50 M_y=0.00 T_y=67.24 M_z=0.00 M_x=-2.51
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=3.46 Sfr.=0.16

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 48 SLU Xl=1.13
Sollecitazioni: N=-1.02 T_z=0.00 M_y=-273.99 T_y=0.00 M_z=28.80 M_x=-1.19
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.00 $\sigma_{m,d}$=16.07 Sfr.=0.10

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=1.13
Sollecitazioni: N=20.18 T_z=0.00 M_y=-447.41 T_y=0.00 M_z=38.15 M_x=-2.51
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=25.69 Sfr.=0.17

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=2.27
Sollecitazioni: N=-109.18 T_z=-200.64 M_y=0.00 T_y=-21.09 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.23 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.06 (L/3848)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.04 (L/6198)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.08 (L/2953)

Asta n. 2089 (-2487 -2486) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=1.72
Sollecitazioni: N=-34.41 T_z=0.00 M_y=-260.10 T_y=0.00 M_z=-27.34 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=343.00 $\lambda_{rel,m}$=0.40 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=86.98 Sfr.=0.30

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
Sollecitazioni: N=-34.42
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-195.07
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=0.00 $M_{z,eq}$=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=343.00 $\lambda_{rel,y}$=1.33 $\lambda_{rel,z}$=1.85 $K_{c,y}$=0.50 $K_{c,z}$=0.27

Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.24 $\sigma_{m,d}$=56.91 Sfr.=0.21

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=3.43
Sollecitazioni: N=-34.41 T_z=-303.32 M_y=0.00 T_y=31.88 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=4.42 Sfr.=0.10

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.72
Sollecitazioni: N=-34.41 T_z=0.00 M_y=-260.10 T_y=0.00 M_z=-27.34 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.24 $\sigma_{m,d}$=-86.98 Sfr.=0.28

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.72
Sollecitazioni: N=-34.41 T_z=0.00 M_y=-260.10 T_y=0.00 M_z=-27.34 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=86.98 Sfr.=0.28

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-34.42 T_z=303.32 M_y=0.00 T_y=-31.88 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.24 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 13 SND Xl=1.72
Sollecitazioni: N=92.07 T_z=0.00 M_y=-260.10 T_y=0.00 M_z=-27.34 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
L=343.00 $\lambda_{rel,y}$=0.79 $\lambda_{rel,z}$=0.95 $K_{c,y}$=0.90 $K_{c,z}$=0.81
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.19 $\sigma_{m,d}$=15.26 Sfr.=0.08

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 62 SLU Xl=1.72
Sollecitazioni: N=-58.47 T_z=0.00 M_y=-1021.94 T_y=0.00 M_z=-87.14 M_x=-1.06
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=343.00 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=58.67 Sfr.=0.38

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 62 SLU
Sollecitazioni: N=-58.49
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-766.45
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=0.00 $M_{z,eq}$=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=343.00 $\lambda_{rel,y}$=0.79 $\lambda_{rel,z}$=0.95 $K_{c,y}$=0.90 $K_{c,z}$=0.81
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.12 $\sigma_{m,d}$=39.92 Sfr.=0.27

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 13 SND Xl=3.43
Sollecitazioni: N=92.08 T_z=-303.32 M_y=0.00 T_y=31.88 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.19 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 25 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-59.82 T_z=1016.99 M_y=0.00 T_y=-106.89 M_z=0.00 M_x=-1.01
Resistenze: K_{mod}=0.80
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 13 SND Xl=1.72
Sollecitazioni: N=92.07 T_z=0.00 M_y=-260.10 T_y=0.00 M_z=-27.34 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.19 $\sigma_{m,d}$=15.26 Sfr.=0.08

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 62 SLU Xl=3.43
Sollecitazioni: N=-58.46 T_z=-1191.76 M_y=0.00 T_y=101.63 M_z=0.00 M_x=-1.06
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=5.23 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.06

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=3.43
Sollecitazioni: N=-58.46 T_z=-1191.76 M_y=0.00 T_y=101.63 M_z=0.00 M_x=-1.06
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=5.23 Sfr.=0.24

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 62 SLU Xl=1.72
Sollecitazioni: N=-58.47 T_z=0.00 M_y=-1021.94 T_y=0.00 M_z=-87.14 M_x=-1.06
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.12 $\sigma_{m,d}$=-58.67 Sfr.=0.38

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=1.72
Sollecitazioni: N=-58.47 T_z=0.00 M_y=-1021.94 T_y=0.00 M_z=-87.14 M_x=-1.06
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=58.67 Sfr.=0.38

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-160.90 T_z=303.32 M_y=0.00 T_y=-31.88 M_z=0.00 M_x=0.00

Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.34 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.31 (L/1115) $f_{z,L}$=0.31 (L/1124)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.19 (L/1796) $f_{z,L}$=0.19 (L/1806)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.40 (L/856) $f_{z,L}$=0.40 (L/862)

Asta n. 2090 (-2500 -2501) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=1.57
Sollecitazioni: N=5.80 T_z=0.00 M_y=-194.40 T_y=0.00 M_z=20.43 M_x=2.35
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=314.00 $\lambda_{rel,y}$=1.22 $\lambda_{rel,z}$=1.70 $K_{c,y}$=0.59 $K_{c,z}$=0.32
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.04 $\sigma_{m,d}$=65.01 Sfr.=0.23

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=5.80 T_z=247.65 M_y=0.00 T_y=26.03 M_z=0.00 M_x=2.35
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.04 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=5.80 T_z=247.65 M_y=0.00 T_y=26.03 M_z=0.00 M_x=2.35
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.57
Sollecitazioni: N=5.80 T_z=0.00 M_y=-194.40 T_y=0.00 M_z=20.43 M_x=2.35
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.04 $\sigma_{m,d}$=65.01 Sfr.=0.21

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=3.14
Sollecitazioni: N=5.80 T_z=-247.65 M_y=0.00 T_y=-26.03 M_z=0.00 M_x=2.35
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=3.61 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=3.14
Sollecitazioni: N=5.80 T_z=-247.65 M_y=0.00 T_y=-26.03 M_z=0.00 M_x=2.35
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=3.61 Sfr.=0.08

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.57
Sollecitazioni: N=5.80 T_z=0.00 M_y=-194.40 T_y=0.00 M_z=20.43 M_x=2.35
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=65.01 Sfr.=0.21

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 50 SLU Xl=1.57
Sollecitazioni: N=7.84 T_z=0.00 M_y=-577.11 T_y=0.00 M_z=60.66 M_x=6.74
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=314.00 $\lambda_{rel,y}$=0.72 $\lambda_{rel,z}$=0.87 $K_{c,y}$=0.92 $K_{c,z}$=0.86
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 $\sigma_{m,d}$=33.85 Sfr.=0.22

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 62 SLU Xl=1.57
Sollecitazioni: N=-42.28 T_z=0.00 M_y=-755.03 T_y=0.00 M_z=64.47 M_x=9.06
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=314.00 $\lambda_{rel,m}$=0.25 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=43.35 Sfr.=0.28

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 62 SLU
Sollecitazioni: N=-42.28
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-566.27
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=48.35
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=314.00 $\lambda_{rel,y}$=0.72 $\lambda_{rel,z}$=0.87 $K_{c,y}$=0.92 $K_{c,z}$=0.86
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.09 $\sigma_{m,d}$=32.52 Sfr.=0.21

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=135.31 T_z=247.65 M_y=0.00 T_y=26.03 M_z=0.00 M_x=2.90
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.28 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-42.28 T_z=961.83 M_y=0.00 T_y=82.13 M_z=0.00 M_x=9.06
Resistenze: K_{mod}=0.90
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 50 SLU Xl=1.57
Sollecitazioni: N=7.84 T_z=0.00 M_y=-577.11 T_y=0.00 M_z=60.66 M_x=6.74

Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 $\sigma_{m,d}$=33.85 Sfr.=0.22

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 62 SLU Xl=3.14
Sollecitazioni: N=-42.28 T_z=-961.83 M_y=0.00 T_y=-82.13 M_z=0.00 M_x=9.06
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=4.22 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.04

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=3.14
Sollecitazioni: N=-42.28 T_z=-961.83 M_y=0.00 T_y=-82.13 M_z=0.00 M_x=9.06
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=4.22 Sfr.=0.19

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 62 SLU Xl=1.57
Sollecitazioni: N=-42.28 T_z=0.00 M_y=-755.03 T_y=0.00 M_z=64.47 M_x=9.06
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.09 $\sigma_{m,d}$=-43.35 Sfr.=0.28

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=1.57
Sollecitazioni: N=-42.28 T_z=0.00 M_y=-755.03 T_y=0.00 M_z=64.47 M_x=9.06
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=43.35 Sfr.=0.28

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 13 SND Xl=3.14
Sollecitazioni: N=-123.71 T_z=-247.65 M_y=0.00 T_y=-26.03 M_z=0.00 M_x=3.01
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.26 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.19 (L/1648) $f_{Z,L}$=0.19 (L/1660)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.12 (L/2671)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.25 (L/1261) $f_{Z,L}$=0.25 (L/1272)

Asta n. 2090 (-2501 -2502) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=1.49
Sollecitazioni: N=9.65 T_z=0.00 M_y=-173.93 T_y=0.00 M_z=18.28 M_x=-2.72
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=297.00 $\lambda_{rel,y}$=1.15 $\lambda_{rel,z}$=1.61 $K_{c,y}$=0.64 $K_{c,z}$=0.36
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.07 $\sigma_{m,d}$=58.16 Sfr.=0.20

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=9.65 T_z=234.25 M_y=0.00 T_y=24.62 M_z=0.00 M_x=-2.72
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.07 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=9.65 T_z=234.25 M_y=0.00 T_y=24.62 M_z=0.00 M_x=-2.72
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.49
Sollecitazioni: N=9.65 T_z=0.00 M_y=-173.93 T_y=0.00 M_z=18.28 M_x=-2.72
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.07 $\sigma_{m,d}$=58.16 Sfr.=0.19

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=2.97
Sollecitazioni: N=9.65 T_z=-234.25 M_y=0.00 T_y=-24.62 M_z=0.00 M_x=-2.72
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=3.41 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=2.97
Sollecitazioni: N=9.65 T_z=-234.25 M_y=0.00 T_y=-24.62 M_z=0.00 M_x=-2.72
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=3.41 Sfr.=0.08

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.49
Sollecitazioni: N=9.65 T_z=0.00 M_y=-173.93 T_y=0.00 M_z=18.28 M_x=-2.72
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=58.16 Sfr.=0.19

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 49 SLU Xl=1.49
Sollecitazioni: N=12.38 T_z=0.00 M_y=-577.01 T_y=0.00 M_z=60.65 M_x=-8.10
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=297.00 $\lambda_{rel,y}$=0.68 $\lambda_{rel,z}$=0.82 $K_{c,y}$=0.94 $K_{c,z}$=0.89
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.03 $\sigma_{m,d}$=33.84 Sfr.=0.22

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 62 SLU Xl=1.49

Sollecitazioni: N=-24.05 T_z=0.00 M_y=-675.50 T_y=0.00 M_z=57.68 M_x=-9.57
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=297.00 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=38.79 Sfr.=0.25

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 62 SLU
Sollecitazioni: N=-24.05
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-506.63
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=43.26
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=297.00 $\lambda_{rel,y}$=0.68 $\lambda_{rel,z}$=0.82 $K_{c,y}$=0.94 $K_{c,z}$=0.89
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.05 $\sigma_{m,d}$=29.09 Sfr.=0.19

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 13 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=290.85 T_z=234.25 M_y=0.00 T_y=24.62 M_z=0.00 M_x=-3.29
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.61 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-24.05 T_z=909.76 M_y=0.00 T_y=77.68 M_z=0.00 M_x=-9.57
Resistenze: K_{mod}=0.90
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 49 SLU Xl=1.49
Sollecitazioni: N=12.38 T_z=0.00 M_y=-577.01 T_y=0.00 M_z=60.65 M_x=-8.10
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.03 $\sigma_{m,d}$=33.84 Sfr.=0.22

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-24.05 T_z=909.76 M_y=0.00 T_y=77.68 M_z=0.00 M_x=-9.57
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=3.99 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.03

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-24.05 T_z=909.76 M_y=0.00 T_y=77.68 M_z=0.00 M_x=-9.57
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=3.99 Sfr.=0.18

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 62 SLU Xl=1.49
Sollecitazioni: N=-24.05 T_z=0.00 M_y=-675.50 T_y=0.00 M_z=57.68 M_x=-9.57
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.05 $\sigma_{m,d}$=-38.79 Sfr.=0.25

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=1.49
Sollecitazioni: N=-24.05 T_z=0.00 M_y=-675.50 T_y=0.00 M_z=57.68 M_x=-9.57
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=38.79 Sfr.=0.25

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-271.55 T_z=234.25 M_y=0.00 T_y=24.62 M_z=0.00 M_x=-3.20
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.57 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.15 (L/1949) $f_{Z,L}$=0.15 (L/1964)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.09 (L/3158)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.20 (L/1492) $f_{Z,L}$=0.20 (L/1504)

Asta n. 2090 (-2502 -2503) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-36.78 T_z=0.00 M_y=-281.73 T_y=0.00 M_z=29.61 M_x=2.93
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=378.00 $\lambda_{rel,m}$=0.42 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=94.21 Sfr.=0.33

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
Sollecitazioni: N=-36.78
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-211.30
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=22.21
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=378.00 $\lambda_{rel,y}$=1.47 $\lambda_{rel,z}$=2.04 $K_{c,y}$=0.42 $K_{c,z}$=0.23
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.25 $\sigma_{m,d}$=70.66 Sfr.=0.25

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-36.78 T_z=298.13 M_y=0.00 T_y=31.33 M_z=0.00 M_x=2.93
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-36.78 T_z=298.13 M_y=0.00 T_y=31.33 M_z=0.00 M_x=2.93
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=4.35 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-36.78 T_z=298.13 M_y=0.00 T_y=31.33 M_z=0.00 M_x=2.93
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=4.35 Sfr.=0.10

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-36.78 T_z=0.00 M_y=-281.73 T_y=0.00 M_z=29.61 M_x=2.93
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.25 $\sigma_{m,d}$=-94.21 Sfr.=0.30

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-36.78 T_z=0.00 M_y=-281.73 T_y=0.00 M_z=29.61 M_x=2.93
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=94.21 Sfr.=0.30

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-36.78 T_z=298.13 M_y=0.00 T_y=31.33 M_z=0.00 M_x=2.93
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.25 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 13 SND Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=376.62 T_z=0.00 M_y=-281.73 T_y=0.00 M_z=29.61 M_x=3.09
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
  L=378.00 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.78 $\sigma_{m,d}$=16.52 Sfr.=0.09

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 62 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-93.18 T_z=0.00 M_y=-1094.19 T_y=0.00 M_z=93.43 M_x=9.95
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=378.00 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=62.83 Sfr.=0.41

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 62 SLU
  Sollecitazioni: N=-93.18
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-820.64
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=70.07
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=378.00 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.19 $\sigma_{m,d}$=47.12 Sfr.=0.31

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 13 SND Xl=3.78
  Sollecitazioni: N=376.62 T_z=-298.13 M_y=0.00 T_y=-31.33 M_z=0.00 M_x=3.09
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.78 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 62 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-93.18 T_z=1157.88 M_y=0.00 T_y=98.87 M_z=0.00 M_x=9.95
  Resistenze: K_{mod}=0.90
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 13 SND Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=376.62 T_z=0.00 M_y=-281.73 T_y=0.00 M_z=29.61 M_x=3.09
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.78 $\sigma_{m,d}$=16.52 Sfr.=0.09

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 62 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-93.18 T_z=1157.88 M_y=0.00 T_y=98.87 M_z=0.00 M_x=9.95
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=5.08 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.06

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-93.18 T_z=1157.88 M_y=0.00 T_y=98.87 M_z=0.00 M_x=9.95
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=5.08 Sfr.=0.23

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 62 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-93.18 T_z=0.00 M_y=-1094.19 T_y=0.00 M_z=93.43 M_x=9.95
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.19 $\sigma_{m,d}$=-62.83 Sfr.=0.41

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-93.18 T_z=0.00 M_y=-1094.19 T_y=0.00 M_z=93.43 M_x=9.95
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70

Tensioni: $\sigma_{m,d}$=62.83 Sfr.=0.41

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-450.18 T_z=298.13 M_y=0.00 T_y=31.33 M_z=0.00 M_x=3.12
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.94 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.40 (L/944) $f_{Z,L}$=0.40 (L/951)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.25 (L/1531) $f_{Z,L}$=0.25 (L/1540)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.52 (L/723) $f_{Z,L}$=0.52 (L/729)

Asta n. 2090 (-2503 -2504) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-45.59 T_z=0.00 M_y=-281.72 T_y=0.00 M_z=29.61 M_x=-1.96
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=378.00 $\lambda_{rel,m}$=0.42 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=94.21 Sfr.=0.33

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
Sollecitazioni: N=-45.60
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-211.29
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=22.21
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=378.00 $\lambda_{rel,y}$=1.47 $\lambda_{rel,z}$=2.04 $K_{c,y}$=0.42 $K_{c,z}$=0.23
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.31 $\sigma_{m,d}$=70.66 Sfr.=0.25

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-45.59 T_z=298.12 M_y=0.00 T_y=31.33 M_z=0.00 M_x=-1.96
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-45.59 T_z=298.12 M_y=0.00 T_y=31.33 M_z=0.00 M_x=-1.96
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=4.35 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-45.59 T_z=298.12 M_y=0.00 T_y=31.33 M_z=0.00 M_x=-1.96
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=4.35 Sfr.=0.10

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-45.59 T_z=0.00 M_y=-281.72 T_y=0.00 M_z=29.61 M_x=-1.96
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.31 $\sigma_{m,d}$=-94.21 Sfr.=0.30

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-45.59 T_z=0.00 M_y=-281.72 T_y=0.00 M_z=29.61 M_x=-1.96
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=94.21 Sfr.=0.30

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=3.78
Sollecitazioni: N=-45.60 T_z=-298.12 M_y=0.00 T_y=-31.33 M_z=0.00 M_x=-1.96
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.31 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 13 SND Xl=1.89
Sollecitazioni: N=516.13 T_z=0.00 M_y=-281.72 T_y=0.00 M_z=29.61 M_x=-2.07
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
L=378.00 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.08 $\sigma_{m,d}$=16.52 Sfr.=0.10

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 62 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-126.33 T_z=0.00 M_y=-1094.16 T_y=0.00 M_z=93.43 M_x=-6.56
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=378.00 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=62.83 Sfr.=0.41

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 62 SLU
Sollecitazioni: N=-126.35
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-820.62
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=70.07
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=378.00 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.26 $\sigma_{m,d}$=47.12 Sfr.=0.31

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 13 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=516.14 T_z=298.12 M_y=0.00 T_y=31.33 M_z=0.00 M_x=-2.07
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.08 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 62 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-126.30 T_z=1157.85 M_y=0.00 T_y=98.87 M_z=0.00 M_x=-6.56
  Resistenze: K_{mod}=0.90
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 13 SND Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=516.13 T_z=0.00 M_y=-281.72 T_y=0.00 M_z=29.61 M_x=-2.07
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.08 $\sigma_{m,d}$=16.52 Sfr.=0.10

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 62 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-126.30 T_z=1157.85 M_y=0.00 T_y=98.87 M_z=0.00 M_x=-6.56
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=5.08 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.06

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-126.30 T_z=1157.85 M_y=0.00 T_y=98.87 M_z=0.00 M_x=-6.56
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=5.08 Sfr.=0.23

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 62 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-126.33 T_z=0.00 M_y=-1094.16 T_y=0.00 M_z=93.43 M_x=-6.56
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.26 $\sigma_{m,d}$=-62.83 Sfr.=0.41

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-126.33 T_z=0.00 M_y=-1094.16 T_y=0.00 M_z=93.43 M_x=-6.56
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=62.83 Sfr.=0.41

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=3.78
  Sollecitazioni: N=-607.33 T_z=-298.12 M_y=0.00 T_y=-31.33 M_z=0.00 M_x=-2.10
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.27 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.40 (L/944) $f_{Z,L}$=0.40 (L/951)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.25 (L/1531) $f_{Z,L}$=0.25 (L/1540)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.52 (L/723) $f_{Z,L}$=0.52 (L/729)

Asta n. 2091 (-2506 -2505) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=1.95
  Sollecitazioni: N=-65.91 T_z=0.00 M_y=-297.79 T_y=0.00 M_z=-31.30 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=389.00 $\lambda_{rel,m}$=0.42 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=99.58 Sfr.=0.35

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
  Sollecitazioni: N=-65.91
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-223.34
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=0.00 $M_{z,eq}$=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=389.00 $\lambda_{rel,y}$=1.51 $\lambda_{rel,z}$=2.10 $K_{c,y}$=0.40 $K_{c,z}$=0.22
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.46 $\sigma_{m,d}$=65.15 Sfr.=0.24

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-65.90 T_z=306.21 M_y=0.00 T_y=-32.18 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=4.46 Sfr.=0.10

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.95
  Sollecitazioni: N=-65.91 T_z=0.00 M_y=-297.79 T_y=0.00 M_z=-31.30 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.46 $\sigma_{m,d}$=-99.58 Sfr.=0.32

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.95
  Sollecitazioni: N=-65.91 T_z=0.00 M_y=-297.79 T_y=0.00 M_z=-31.30 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=99.58 Sfr.=0.32

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=3.89
  Sollecitazioni: N=-65.91 T_z=-306.21 M_y=0.00 T_y=32.18 M_z=0.00 M_x=0.00

Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.46 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 13 SND Xl=1.95
Sollecitazioni: N=275.17 T_z=0.00 M_y=-297.79 T_y=0.00 M_z=-31.30 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
L=389.00 $\lambda_{rel,y}$=0.89 $\lambda_{rel,z}$=1.07 $K_{c,y}$=0.85 $K_{c,z}$=0.71
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.57 $\sigma_{m,d}$=17.47 Sfr.=0.10

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 62 SLU Xl=1.95
Sollecitazioni: N=-176.36 T_z=0.00 M_y=-1156.32 T_y=0.00 M_z=-98.74 M_x=2.41
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=389.00 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=66.40 Sfr.=0.43

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 62 SLU
Sollecitazioni: N=-176.38
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-867.24
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=0.00 $M_{z,eq}$=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=389.00 $\lambda_{rel,y}$=0.89 $\lambda_{rel,z}$=1.07 $K_{c,y}$=0.85 $K_{c,z}$=0.71
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.37 $\sigma_{m,d}$=45.17 Sfr.=0.31

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 13 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=275.17 T_z=306.21 M_y=0.00 T_y=-32.18 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.57 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-176.34 T_z=1189.02 M_y=0.00 T_y=-101.53 M_z=0.00 M_x=2.41
Resistenze: K_{mod}=0.90
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 13 SND Xl=1.95
Sollecitazioni: N=275.17 T_z=0.00 M_y=-297.79 T_y=0.00 M_z=-31.30 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.57 $\sigma_{m,d}$=17.47 Sfr.=0.10

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 62 SLU Xl=3.89
Sollecitazioni: N=-176.38 T_z=-1189.02 M_y=0.00 T_y=101.53 M_z=0.00 M_x=2.41
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=5.22 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.06

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=3.89
Sollecitazioni: N=-176.38 T_z=-1189.02 M_y=0.00 T_y=101.53 M_z=0.00 M_x=2.41
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=5.22 Sfr.=0.24

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 62 SLU Xl=1.95
Sollecitazioni: N=-176.36 T_z=0.00 M_y=-1156.32 T_y=0.00 M_z=-98.74 M_x=2.41
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.37 $\sigma_{m,d}$=-66.40 Sfr.=0.43

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=1.95
Sollecitazioni: N=-176.36 T_z=0.00 M_y=-1156.32 T_y=0.00 M_z=-98.74 M_x=2.41
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=66.40 Sfr.=0.43

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=3.89
Sollecitazioni: N=-406.98 T_z=-306.21 M_y=0.00 T_y=32.18 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.85 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.45 (L/868) $f_{Z,L}$=0.44 (L/875)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.28 (L/1408) $f_{Z,L}$=0.27 (L/1415)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.58 (L/664) $f_{Z,L}$=0.58 (L/670)

Asta n. 2092 (-2515 -2514) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=1.87
Sollecitazioni: N=70.82 T_z=0.00 M_y=-269.55 T_y=0.00 M_z=-28.33 M_x=2.44
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=374.00 $\lambda_{rel,y}$=1.45 $\lambda_{rel,z}$=2.02 $K_{c,y}$=0.43 $K_{c,z}$=0.23
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.49 $\sigma_{m,d}$=90.14 Sfr.=0.32

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=70.82 T_z=288.28 M_y=0.00 T_y=-30.30 M_z=0.00 M_x=2.44

Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.49 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=70.82 T_z=288.28 M_y=0.00 T_y=-30.30 M_z=0.00 M_x=2.44
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.87
Sollecitazioni: N=70.82 T_z=0.00 M_y=-269.55 T_y=0.00 M_z=-28.33 M_x=2.44
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.49 $\sigma_{m,d}$=90.14 Sfr.=0.29

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=3.74
Sollecitazioni: N=70.82 T_z=-288.28 M_y=0.00 T_y=30.30 M_z=0.00 M_x=2.44
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=4.20 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=3.74
Sollecitazioni: N=70.82 T_z=-288.28 M_y=0.00 T_y=30.30 M_z=0.00 M_x=2.44
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=4.20 Sfr.=0.10

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.87
Sollecitazioni: N=70.82 T_z=0.00 M_y=-269.55 T_y=0.00 M_z=-28.33 M_x=2.44
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=90.14 Sfr.=0.29

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 62 SLU Xl=1.87
Sollecitazioni: N=167.88 T_z=0.00 M_y=-1044.25 T_y=0.00 M_z=-89.19 M_x=8.58
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=374.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.03 $K_{c,y}$=0.87 $K_{c,z}$=0.74
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.35 $\sigma_{m,d}$=59.96 Sfr.=0.39

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 1 SND Xl=1.87
Sollecitazioni: N=-1115.78 T_z=0.00 M_y=-269.55 T_y=0.00 M_z=-28.33 M_x=2.45
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=374.00 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=15.81 Sfr.=0.08

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 1 SND
Sollecitazioni: N=-1115.78
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-202.16
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=0.00 $M_{z,eq}$=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=374.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.03 $K_{c,y}$=0.87 $K_{c,z}$=0.74
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.32 $\sigma_{m,d}$=10.53 Sfr.=0.08

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 13 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=1257.42 T_z=288.28 M_y=0.00 T_y=-30.30 M_z=0.00 M_x=2.46
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=2.62 Sfr.=0.02

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=167.88 T_z=1116.85 M_y=0.00 T_y=-95.39 M_z=0.00 M_x=8.58
Resistenze: K_{mod}=0.90
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 62 SLU Xl=1.87
Sollecitazioni: N=167.88 T_z=0.00 M_y=-1044.25 T_y=0.00 M_z=-89.19 M_x=8.58
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.35 $\sigma_{m,d}$=59.96 Sfr.=0.39

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 62 SLU Xl=3.74
Sollecitazioni: N=167.88 T_z=-1116.85 M_y=0.00 T_y=95.39 M_z=0.00 M_x=8.58
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=4.90 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=3.74
Sollecitazioni: N=167.88 T_z=-1116.85 M_y=0.00 T_y=95.39 M_z=0.00 M_x=8.58
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=4.90 Sfr.=0.23

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 1 SND Xl=1.87
Sollecitazioni: N=-1115.78 T_z=0.00 M_y=-269.55 T_y=0.00 M_z=-28.33 M_x=2.45
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.32 $\sigma_{m,d}$=-15.81 Sfr.=0.08

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=1.87

Sollecitazioni: N=167.88 T_z=0.00 M_y=-1044.25 T_y=0.00 M_z=-89.19 M_x=8.58
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=59.96 Sfr.=0.39

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=3.74
Sollecitazioni: N=-1115.78 T_z=-288.28 M_y=0.00 T_y=30.30 M_z=0.00 M_x=2.45
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.32 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.37 (L/1001) $f_{Z,L}$=0.37 (L/1008)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.23 (L/1624) $f_{Z,L}$=0.23 (L/1634)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.49 (L/765) $f_{Z,L}$=0.48 (L/772)

Asta n. 2093 (2036 2037) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 87 SLU I Xl=1.94
Sollecitazioni: N=-259.68 T_z=0.00 M_y=-309.15 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=389.00 $\lambda_{rel,m}$=0.42 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=90.19 Sfr.=0.33

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
Sollecitazioni: N=-259.68
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-231.86
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=389.00 $\lambda_{rel,y}$=1.51 $\lambda_{rel,z}$=2.10 $K_{c,y}$=0.40 $K_{c,z}$=0.22
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.79 $\sigma_{m,d}$=67.64 Sfr.=0.28

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-259.68 T_z=354.33 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=5.14 Sfr.=0.12

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.94
Sollecitazioni: N=-259.68 T_z=0.00 M_y=-309.15 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.79 $\sigma_{m,d}$=-90.19 Sfr.=0.30

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.94
Sollecitazioni: N=-259.68 T_z=0.00 M_y=-309.15 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=90.19 Sfr.=0.30

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-259.68 T_z=354.33 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.79 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 13 SND Xl=1.94
Sollecitazioni: N=476.89 T_z=0.00 M_y=-309.15 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
L=389.00 $\lambda_{rel,y}$=0.89 $\lambda_{rel,z}$=1.07 $K_{c,y}$=0.85 $K_{c,z}$=0.71
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.99 $\sigma_{m,d}$=16.10 Sfr.=0.10

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 25 SLU Xl=1.94
Sollecitazioni: N=-435.10 T_z=0.00 M_y=-1047.69 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=389.00 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=54.57 Sfr.=0.41

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 62 SLU Xl=1.94
Sollecitazioni: N=-464.55 T_z=0.00 M_y=-1226.40 T_y=0.00 M_z=-24.24 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=389.00 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=65.39 Sfr.=0.44

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 62 SLU
Sollecitazioni: N=-464.55
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-919.80
[Par.] $M_{z,sx}$=-0.00 $M_{z,dx}$=0.00 $M_{z,eq}$=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=389.00 $\lambda_{rel,y}$=0.89 $\lambda_{rel,z}$=1.07 $K_{c,y}$=0.85 $K_{c,z}$=0.71
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.97 $\sigma_{m,d}$=47.91 Sfr.=0.33

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 13 SND Xl=0.20
Sollecitazioni: N=476.89 T_z=354.33 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66

Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.99 Sfr.=0.01

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 13 SND Xl=1.94
Sollecitazioni: N=476.89 T_z=0.00 M_y=-309.15 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.99 $\sigma_{m,d}$=16.10 Sfr.=0.10

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-464.55 T_z=1405.65 M_y=0.00 T_y=-27.79 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=6.15 Sfr.=0.28

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 62 SLU Xl=1.94
Sollecitazioni: N=-464.55 T_z=0.00 M_y=-1226.40 T_y=0.00 M_z=-24.24 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.97 $\sigma_{m,d}$=-65.39 Sfr.=0.44

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=1.94
Sollecitazioni: N=-464.55 T_z=0.00 M_y=-1226.40 T_y=0.00 M_z=-24.24 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=65.39 Sfr.=0.44

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-996.25 T_z=354.33 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.08 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.38 (L/921)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.24 (L/1472)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.49 (L/708)

Asta n. 2093 (2037 2038) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 87 SLU I Xl=1.72
Sollecitazioni: N=-131.16 T_z=0.00 M_y=-233.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-1.17
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=343.00 $\lambda_{rel,m}$=0.40 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=67.97 Sfr.=0.25

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
Sollecitazioni: N=-131.16
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-174.75
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=343.00 $\lambda_{rel,y}$=1.33 $\lambda_{rel,z}$=1.85 $K_{c,y}$=0.50 $K_{c,z}$=0.27
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.91 $\sigma_{m,d}$=50.98 Sfr.=0.20

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-131.16 T_z=307.60 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-1.17
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-131.16 T_z=307.60 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-1.17
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=4.46 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-131.16 T_z=307.60 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-1.17
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=4.46 Sfr.=0.10

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.72
Sollecitazioni: N=-131.16 T_z=0.00 M_y=-233.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-1.17
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.91 $\sigma_{m,d}$=-67.97 Sfr.=0.23

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.72
Sollecitazioni: N=-131.16 T_z=0.00 M_y=-233.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-1.17
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=67.97 Sfr.=0.23

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-131.16 T_z=307.60 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-1.17
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.91 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 13 SND Xl=1.72

Sollecitazioni: N=88.06 T_z=0.00 M_y=-233.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-1.23
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
L=343.00 $\lambda_{rel,y}$=0.79 $\lambda_{rel,z}$=0.95 $K_{c,y}$=0.90 $K_{c,z}$=0.81
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.18 $\sigma_{m,d}$=12.14 Sfr.=0.07

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 25 SLU Xl=1.72
Sollecitazioni: N=-238.96 T_z=0.00 M_y=-789.63 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-3.39
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=343.00 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=41.13 Sfr.=0.31

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 62 SLU Xl=1.72
Sollecitazioni: N=-261.02 T_z=0.00 M_y=-924.32 T_y=0.00 M_z=-18.27 M_x=-3.68
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=343.00 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=49.28 Sfr.=0.33

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 62 SLU
Sollecitazioni: N=-261.02
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-693.24
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=-0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=343.00 $\lambda_{rel,y}$=0.79 $\lambda_{rel,z}$=0.95 $K_{c,y}$=0.90 $K_{c,z}$=0.81
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.54 $\sigma_{m,d}$=36.11 Sfr.=0.25

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 13 SND Xl=0.20
Sollecitazioni: N=88.06 T_z=307.60 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-1.23
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.18 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 25 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-238.96 T_z=1042.42 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-3.39
Resistenze: K_{mod}=0.80
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 13 SND Xl=1.72
Sollecitazioni: N=88.06 T_z=0.00 M_y=-233.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-1.23
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.18 $\sigma_{m,d}$=12.14 Sfr.=0.07

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 62 SLU Xl=3.23
Sollecitazioni: N=-261.02 T_z=-1220.23 M_y=0.00 T_y=24.12 M_z=0.00 M_x=-3.68
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=5.34 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.06

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=3.23
Sollecitazioni: N=-261.02 T_z=-1220.23 M_y=0.00 T_y=24.12 M_z=0.00 M_x=-3.68
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=5.34 Sfr.=0.25

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 62 SLU Xl=1.72
Sollecitazioni: N=-261.02 T_z=0.00 M_y=-924.32 T_y=0.00 M_z=-18.27 M_x=-3.68
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.54 $\sigma_{m,d}$=-49.28 Sfr.=0.33

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=1.72
Sollecitazioni: N=-261.02 T_z=0.00 M_y=-924.32 T_y=0.00 M_z=-18.27 M_x=-3.68
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=49.28 Sfr.=0.33

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-350.40 T_z=307.60 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-1.21
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.73 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.22 (L/1407)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.13 (L/2250)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.28 (L/1082)

Asta n. 2093 (2038 2039) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 87 SLU I Xl=1.72
Sollecitazioni: N=-252.11 T_z=0.00 M_y=-246.66 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=343.00 $\lambda_{rel,m}$=0.40 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=71.96 Sfr.=0.26

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
  Sollecitazioni: N=-252.11
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-184.99
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=343.00 $\lambda_{rel,y}$=1.33 $\lambda_{rel,z}$=1.85 $K_{c,y}$=0.50 $K_{c,z}$=0.27
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.74 $\sigma_{m,d}$=53.97 Sfr.=0.22

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=3.23
  Sollecitazioni: N=-252.11 T_z=-325.62 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=4.72 Sfr.=0.11

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.72
  Sollecitazioni: N=-252.11 T_z=0.00 M_y=-246.66 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.74 $\sigma_{m,d}$=-71.96 Sfr.=0.24

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.72
  Sollecitazioni: N=-252.11 T_z=0.00 M_y=-246.66 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=71.96 Sfr.=0.24

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-252.11 T_z=325.61 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.74 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 1 SND Xl=1.72
  Sollecitazioni: N=46.02 T_z=0.00 M_y=-246.66 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
  L=343.00 $\lambda_{rel,y}$=0.79 $\lambda_{rel,z}$=0.95 $K_{c,y}$=0.90 $K_{c,z}$=0.81
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.10 $\sigma_{m,d}$=12.85 Sfr.=0.07

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 25 SLU Xl=1.72
  Sollecitazioni: N=-399.08 T_z=0.00 M_y=-839.39 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-1.19
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=343.00 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=43.72 Sfr.=0.33

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 62 SLU Xl=1.72
  Sollecitazioni: N=-410.89 T_z=0.00 M_y=-982.93 T_y=0.00 M_z=-19.47 M_x=-1.16
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=343.00 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=52.41 Sfr.=0.35

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 62 SLU
  Sollecitazioni: N=-410.89
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-737.20
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=-0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=343.00 $\lambda_{rel,y}$=0.79 $\lambda_{rel,z}$=0.95 $K_{c,y}$=0.90 $K_{c,z}$=0.81
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.86 $\sigma_{m,d}$=38.40 Sfr.=0.26

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=46.02 T_z=325.61 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.10 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 25 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-399.08 T_z=1108.08 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-1.19
  Resistenze: K_{mod}=0.80
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 1 SND Xl=1.72
  Sollecitazioni: N=46.02 T_z=0.00 M_y=-246.66 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.10 $\sigma_{m,d}$=12.85 Sfr.=0.07

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 62 SLU Xl=3.23
  Sollecitazioni: N=-410.89 T_z=-1297.63 M_y=0.00 T_y=25.71 M_z=0.00 M_x=-1.16
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=5.68 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.07

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=3.23
  Sollecitazioni: N=-410.89 T_z=-1297.63 M_y=0.00 T_y=25.71 M_z=0.00 M_x=-1.16
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=5.68 Sfr.=0.26

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 62 SLU Xl=1.72

Sollecitazioni: N=-410.89 T_z=0.00 M_y=-982.93 T_y=0.00 M_z=-19.47 M_x=-1.16
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.86 $\sigma_{m,d}$=-52.41 Sfr.=0.35

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=1.72
Sollecitazioni: N=-410.89 T_z=0.00 M_y=-982.93 T_y=0.00 M_z=-19.47 M_x=-1.16
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=52.41 Sfr.=0.35

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 13 SND Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-550.25 T_z=325.61 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.15 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.23 (L/1324)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.14 (L/2111)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.30 (L/1019)

Asta n. 2093 (2039 -2527) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=1.24
Sollecitazioni: N=24.51 T_z=0.00 M_y=-115.14 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=1.79
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=227.00 $\lambda_{rel,y}$=0.88 $\lambda_{rel,z}$=1.23 $K_{c,y}$=0.85 $K_{c,z}$=0.58
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.17 $\sigma_{m,d}$=33.59 Sfr.=0.12

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=24.53 T_z=222.49 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=1.79
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.17 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=24.53 T_z=222.49 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=1.79
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.24
Sollecitazioni: N=24.51 T_z=0.00 M_y=-115.14 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=1.79
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.17 $\sigma_{m,d}$=33.59 Sfr.=0.11

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=2.27
Sollecitazioni: N=24.50 T_z=-222.52 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=1.79
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=3.23 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=2.27
Sollecitazioni: N=24.50 T_z=-222.52 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=1.79
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=3.23 Sfr.=0.07

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.24
Sollecitazioni: N=24.51 T_z=0.00 M_y=-115.14 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=1.79
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=33.59 Sfr.=0.11

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 62 SLU Xl=1.24
Sollecitazioni: N=37.68 T_z=0.00 M_y=-458.84 T_y=0.00 M_z=-9.09 M_x=5.01
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=227.00 $\lambda_{rel,y}$=0.52 $\lambda_{rel,z}$=0.63 $K_{c,y}$=0.97 $K_{c,z}$=0.95
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.08 $\sigma_{m,d}$=24.47 Sfr.=0.16

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 1 SND Xl=1.24
Sollecitazioni: N=-244.08 T_z=0.00 M_y=-115.14 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=2.59
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=227.00 $\lambda_{rel,m}$=0.21 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=6.00 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 13 SND
Sollecitazioni: N=-252.69
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-86.35
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=227.00 $\lambda_{rel,y}$=0.52 $\lambda_{rel,z}$=0.63 $K_{c,y}$=0.97 $K_{c,z}$=0.95
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.53 $\sigma_{m,d}$=4.50 Sfr.=0.03

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=0.20
Sollecitazioni: N=301.71 T_z=222.49 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=2.59

Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.63 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 25 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=34.16 T_z=757.15 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=4.99
Resistenze: K_{mod}=0.80
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 62 SLU Xl=1.24
Sollecitazioni: N=37.68 T_z=0.00 M_y=-458.84 T_y=0.00 M_z=-9.09 M_x=5.01
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.08 $\sigma_{m,d}$=24.47 Sfr.=0.16

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 62 SLU Xl=2.27
Sollecitazioni: N=37.62 T_z=-886.76 M_y=0.00 T_y=17.57 M_z=0.00 M_x=5.01
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=3.88 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.03

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=2.27
Sollecitazioni: N=37.62 T_z=-886.76 M_y=0.00 T_y=17.57 M_z=0.00 M_x=5.01
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=3.88 Sfr.=0.18

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 13 SND Xl=1.24
Sollecitazioni: N=-252.67 T_z=0.00 M_y=-115.14 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=2.37
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.53 $\sigma_{m,d}$=-6.00 Sfr.=0.03

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=1.24
Sollecitazioni: N=37.68 T_z=0.00 M_y=-458.84 T_y=0.00 M_z=-9.09 M_x=5.01
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=24.47 Sfr.=0.16

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 13 SND Xl=2.27
Sollecitazioni: N=-252.69 T_z=-222.52 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=2.37
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.53 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.05 (L/4161)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.03 (L/6617)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.06 (L/3208)

Asta n. 2094 (-2532 -2531) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=1.87
Sollecitazioni: N=-3.49 T_z=0.00 M_y=-276.23 T_y=0.00 M_z=-29.03 M_x=2.79
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=374.00 $\lambda_{rel,m}$=0.41 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=92.37 Sfr.=0.32

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
Sollecitazioni: N=-3.49
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-207.17
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=0.00 $M_{z,eq}$=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=374.00 $\lambda_{rel,y}$=1.45 $\lambda_{rel,z}$=2.02 $K_{c,y}$=0.43 $K_{c,z}$=0.23
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.02 $\sigma_{m,d}$=60.44 Sfr.=0.22

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-3.49 T_z=295.43 M_y=0.00 T_y=-31.05 M_z=0.00 M_x=2.79
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=3.74
Sollecitazioni: N=-3.49 T_z=-295.43 M_y=0.00 T_y=31.05 M_z=0.00 M_x=2.79
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=4.31 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=3.74
Sollecitazioni: N=-3.49 T_z=-295.43 M_y=0.00 T_y=31.05 M_z=0.00 M_x=2.79
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=4.31 Sfr.=0.10

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.87
Sollecitazioni: N=-3.49 T_z=0.00 M_y=-276.23 T_y=0.00 M_z=-29.03 M_x=2.79
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.02 $\sigma_{m,d}$=92.37 Sfr.=0.30

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.87
  Sollecitazioni: N=-3.49 T_z=0.00 M_y=-276.23 T_y=0.00 M_z=-29.03 M_x=2.79
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=92.37 Sfr.=0.30

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=3.74
  Sollecitazioni: N=-3.49 T_z=-295.43 M_y=0.00 T_y=31.05 M_z=0.00 M_x=2.79
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.02 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 49 SLU Xl=1.87
  Sollecitazioni: N=32.55 T_z=0.00 M_y=-916.55 T_y=0.00 M_z=-96.33 M_x=8.45
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=374.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.03 $K_{c,y}$=0.87 $K_{c,z}$=0.74
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.07 $\sigma_{m,d}$=53.76 Sfr.=0.35

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 62 SLU Xl=1.87
  Sollecitazioni: N=-46.63 T_z=0.00 M_y=-1073.01 T_y=0.00 M_z=-91.62 M_x=9.87
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=374.00 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=61.61 Sfr.=0.40

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 62 SLU
  Sollecitazioni: N=-46.63
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-804.76
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=0.00 $M_{z,eq}$=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=374.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.03 $K_{c,y}$=0.87 $K_{c,z}$=0.74
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.10 $\sigma_{m,d}$=41.91 Sfr.=0.28

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 13 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=906.85 T_z=295.43 M_y=0.00 T_y=-31.05 M_z=0.00 M_x=2.90
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.89 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 62 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-46.63 T_z=1147.60 M_y=0.00 T_y=-97.99 M_z=0.00 M_x=9.87
  Resistenze: K_{mod}=0.90
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 49 SLU Xl=1.87
  Sollecitazioni: N=32.55 T_z=0.00 M_y=-916.55 T_y=0.00 M_z=-96.33 M_x=8.45
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.07 $\sigma_{m,d}$=53.76 Sfr.=0.35

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 62 SLU Xl=3.74
  Sollecitazioni: N=-46.63 T_z=-1147.61 M_y=0.00 T_y=97.99 M_z=0.00 M_x=9.87
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=5.04 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=3.74
  Sollecitazioni: N=-46.63 T_z=-1147.61 M_y=0.00 T_y=97.99 M_z=0.00 M_x=9.87
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=5.04 Sfr.=0.23

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 62 SLU Xl=1.87
  Sollecitazioni: N=-46.63 T_z=0.00 M_y=-1073.01 T_y=0.00 M_z=-91.62 M_x=9.87
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.10 $\sigma_{m,d}$=-61.61 Sfr.=0.40

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=1.87
  Sollecitazioni: N=-46.63 T_z=0.00 M_y=-1073.01 T_y=0.00 M_z=-91.62 M_x=9.87
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=61.61 Sfr.=0.40

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=3.74
  Sollecitazioni: N=-913.83 T_z=-295.43 M_y=0.00 T_y=31.05 M_z=0.00 M_x=2.90
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.90 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.38 (L/974) $f_{Z,L}$=0.38 (L/981)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.24 (L/1578) $f_{Z,L}$=0.24 (L/1587)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.50 (L/745) $f_{Z,L}$=0.50 (L/751)

Asta n. 2095 (2064 -2525) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=1.94
  Sollecitazioni: N=-6.02 T_z=0.00 M_y=-330.16 T_y=0.00 M_z=34.70 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=374.00 $\lambda_{rel,m}$=0.41 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=110.41 Sfr.=0.38

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
  Sollecitazioni: N=-6.02
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-247.62
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=26.03
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=374.00 $\lambda_{rel,y}$=1.45 $\lambda_{rel,z}$=2.02 $K_{c,y}$=0.43 $K_{c,z}$=0.23
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.04 $\sigma_{m,d}$=82.81 Sfr.=0.29

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.15
  Sollecitazioni: N=-6.02 T_z=367.95 M_y=0.00 T_y=38.67 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=5.36 Sfr.=0.12

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.94
  Sollecitazioni: N=-6.02 T_z=0.00 M_y=-330.16 T_y=0.00 M_z=34.70 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.04 $\sigma_{m,d}$=-110.41 Sfr.=0.35

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.94
  Sollecitazioni: N=-6.02 T_z=0.00 M_y=-330.16 T_y=0.00 M_z=34.70 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=110.41 Sfr.=0.35

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.15
  Sollecitazioni: N=-6.02 T_z=367.95 M_y=0.00 T_y=38.67 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.04 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 48 SLU Xl=1.94
  Sollecitazioni: N=44.74 T_z=0.00 M_y=-801.36 T_y=0.00 M_z=84.23 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=374.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.03 $K_{c,y}$=0.87 $K_{c,z}$=0.74
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.09 $\sigma_{m,d}$=47.00 Sfr.=0.31

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU Xl=1.94
  Sollecitazioni: N=-90.34 T_z=0.00 M_y=-1313.84 T_y=0.00 M_z=111.45 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=374.00 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=75.39 Sfr.=0.49

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU
  Sollecitazioni: N=-90.35
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.01 $M_{y,eq}$=-985.38
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=83.59
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=374.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.03 $K_{c,y}$=0.87 $K_{c,z}$=0.74
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.19 $\sigma_{m,d}$=56.55 Sfr.=0.37

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=3.74
  Sollecitazioni: N=698.95 T_z=-367.79 M_y=0.00 T_y=-38.66 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.46 Sfr.=0.01

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 48 SLU Xl=1.94
  Sollecitazioni: N=44.74 T_z=0.00 M_y=-801.36 T_y=0.00 M_z=84.23 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.09 $\sigma_{m,d}$=47.00 Sfr.=0.31

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=0.15
  Sollecitazioni: N=-90.35 T_z=1464.26 M_y=0.00 T_y=124.21 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=6.43 Sfr.=0.30

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU Xl=1.94
  Sollecitazioni: N=-90.34 T_z=0.00 M_y=-1313.84 T_y=0.00 M_z=111.45 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.19 $\sigma_{m,d}$=-75.39 Sfr.=0.49

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=1.94
  Sollecitazioni: N=-90.34 T_z=0.00 M_y=-1313.84 T_y=0.00 M_z=111.45 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=75.39 Sfr.=0.49

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 13 SND Xl=0.15
  Sollecitazioni: N=-711.00 T_z=367.95 M_y=0.00 T_y=38.67 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.48 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.43 (L/830) $f_{Z,L}$=0.43 (L/837)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.27 (L/1328) $f_{Z,L}$=0.27 (L/1336)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.56 (L/638) $f_{Z,L}$=0.56 (L/644)

Asta n. 2095 (2112 2064) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=1.90
  Sollecitazioni: N=-266.43 T_z=0.00 M_y=-295.48 T_y=0.00 M_z=31.06 M_x=-2.73
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=374.50 $\lambda_{rel,m}$=0.41 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=98.81 Sfr.=0.34

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
  Sollecitazioni: N=-266.43
  [Par.] $M_{y,sx}$=-0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-221.61
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=23.29
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=374.50 $\lambda_{rel,y}$=1.45 $\lambda_{rel,z}$=2.02 $K_{c,y}$=0.43 $K_{c,z}$=0.23
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.84 $\sigma_{m,d}$=74.11 Sfr.=0.29

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-266.43 T_z=348.14 M_y=0.00 T_y=36.59 M_z=0.00 M_x=-2.73
  Resistenze: K_{fi}=1.25
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=3.60
  Sollecitazioni: N=-266.43 T_z=-348.14 M_y=0.00 T_y=-36.59 M_z=0.00 M_x=-2.73
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=5.08 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=3.60
  Sollecitazioni: N=-266.43 T_z=-348.14 M_y=0.00 T_y=-36.59 M_z=0.00 M_x=-2.73
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=5.08 Sfr.=0.12

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.90
  Sollecitazioni: N=-266.43 T_z=0.00 M_y=-295.48 T_y=0.00 M_z=31.06 M_x=-2.73
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.84 $\sigma_{m,d}$=-98.81 Sfr.=0.32

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.90
  Sollecitazioni: N=-266.43 T_z=0.00 M_y=-295.48 T_y=0.00 M_z=31.06 M_x=-2.73
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=98.81 Sfr.=0.32

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-266.43 T_z=348.14 M_y=0.00 T_y=36.59 M_z=0.00 M_x=-2.73
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.84 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 1 SND Xl=1.90
  Sollecitazioni: N=141.35 T_z=0.00 M_y=-295.48 T_y=0.00 M_z=31.06 M_x=-2.88
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
  L=374.50 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.03 $K_{c,y}$=0.87 $K_{c,z}$=0.74
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.29 $\sigma_{m,d}$=17.33 Sfr.=0.09

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU Xl=1.90
  Sollecitazioni: N=-570.65 T_z=0.00 M_y=-1175.93 T_y=0.00 M_z=99.75 M_x=-9.84
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=374.50 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=67.48 Sfr.=0.44

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU
  Sollecitazioni: N=-570.65
  [Par.] $M_{y,sx}$=-0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-881.95
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=74.81
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=374.50 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.03 $K_{c,y}$=0.87 $K_{c,z}$=0.74
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.19 $\sigma_{m,d}$=50.61 Sfr.=0.34

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=141.35 T_z=348.14 M_y=0.00 T_y=36.59 M_z=0.00 M_x=-2.88

Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.29 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-570.65 T_z=1385.49 M_y=0.00 T_y=117.53 M_z=0.00 M_x=-9.84
Resistenze: K_{mod}=0.90
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 1 SND Xl=1.90
Sollecitazioni: N=141.35 T_z=0.00 M_y=-295.48 T_y=0.00 M_z=31.06 M_x=-2.88
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.29 $\sigma_{m,d}$=17.33 Sfr.=0.09

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU Xl=3.60
Sollecitazioni: N=-570.65 T_z=-1385.49 M_y=0.00 T_y=-117.53 M_z=0.00 M_x=-9.84
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=6.08 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.08

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=3.60
Sollecitazioni: N=-570.65 T_z=-1385.49 M_y=0.00 T_y=-117.53 M_z=0.00 M_x=-9.84
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=6.08 Sfr.=0.28

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU Xl=1.90
Sollecitazioni: N=-570.65 T_z=0.00 M_y=-1175.93 T_y=0.00 M_z=99.75 M_x=-9.84
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.19 $\sigma_{m,d}$=-67.48 Sfr.=0.44

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=1.90
Sollecitazioni: N=-570.65 T_z=0.00 M_y=-1175.93 T_y=0.00 M_z=99.75 M_x=-9.84
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=67.48 Sfr.=0.44

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 25 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-521.38 T_z=1181.00 M_y=0.00 T_y=124.13 M_z=0.00 M_x=-8.38
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.09 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.35 (L/970) $f_{Z,L}$=0.35 (L/977)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.22 (L/1550) $f_{Z,L}$=0.22 (L/1558)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.45 (L/747) $f_{Z,L}$=0.45 (L/753)

Asta n. 2095 (2065 2112) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=1.87
Sollecitazioni: N=-38.50 T_z=0.00 M_y=-286.83 T_y=0.00 M_z=30.15 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=374.50 $\lambda_{rel,m}$=0.41 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=95.92 Sfr.=0.33

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
Sollecitazioni: N=-38.50
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-215.12
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=22.61
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=374.50 $\lambda_{rel,y}$=1.45 $\lambda_{rel,z}$=2.02 $K_{c,y}$=0.43 $K_{c,z}$=0.23
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.27 $\sigma_{m,d}$=71.94 Sfr.=0.25

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=3.54
Sollecitazioni: N=-38.50 T_z=-343.00 M_y=0.00 T_y=-36.05 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=5.00 Sfr.=0.11

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.87
Sollecitazioni: N=-38.50 T_z=0.00 M_y=-286.83 T_y=0.00 M_z=30.15 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.27 $\sigma_{m,d}$=-95.92 Sfr.=0.31

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.87
Sollecitazioni: N=-38.50 T_z=0.00 M_y=-286.83 T_y=0.00 M_z=30.15 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=95.92 Sfr.=0.31

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-38.50 T_z=342.99 M_y=0.00 T_y=36.05 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.27 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU Xl=1.87
  Sollecitazioni: N=95.83 T_z=0.00 M_y=-1141.48 T_y=0.00 M_z=96.83 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=374.50 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.03 $K_{c,y}$=0.87 $K_{c,z}$=0.74
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.20 $\sigma_{m,d}$=65.50 Sfr.=0.43

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 63 SLU Xl=1.87
  Sollecitazioni: N=-7.29 T_z=0.00 M_y=-700.74 T_y=0.00 M_z=96.80 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=374.50 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=42.55 Sfr.=0.27

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 63 SLU
  Sollecitazioni: N=-7.29
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-525.55
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=72.60
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=374.50 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.03 $K_{c,y}$=0.87 $K_{c,z}$=0.74
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.02 $\sigma_{m,d}$=31.91 Sfr.=0.21

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=179.56 T_z=342.99 M_y=0.00 T_y=36.05 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.37 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU Xl=1.87
  Sollecitazioni: N=95.83 T_z=0.00 M_y=-1141.48 T_y=0.00 M_z=96.83 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.20 $\sigma_{m,d}$=65.50 Sfr.=0.43

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=3.54
  Sollecitazioni: N=95.83 T_z=-1365.02 M_y=0.00 T_y=-115.79 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=5.99 Sfr.=0.28

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 63 SLU Xl=1.87
  Sollecitazioni: N=-7.29 T_z=0.00 M_y=-700.74 T_y=0.00 M_z=96.80 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.02 $\sigma_{m,d}$=42.55 Sfr.=0.27

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=1.87
  Sollecitazioni: N=95.83 T_z=0.00 M_y=-1141.48 T_y=0.00 M_z=96.83 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=65.50 Sfr.=0.43

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 13 SND Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-256.56 T_z=342.99 M_y=0.00 T_y=36.05 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.53 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.32 (L/1036) $f_{Z,L}$=0.32 (L/1044)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.20 (L/1656) $f_{Z,L}$=0.20 (L/1665)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.42 (L/797) $f_{Z,L}$=0.42 (L/804)

Asta n. 2096 (2075 -2521) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=1.58
  Sollecitazioni: N=5.74 T_z=0.00 M_y=-195.51 T_y=0.00 M_z=20.55 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
  L=297.00 $\lambda_{rel,y}$=1.15 $\lambda_{rel,z}$=1.61 $K_{c,y}$=0.64 $K_{c,z}$=0.36
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.04 $\sigma_{m,d}$=65.38 Sfr.=0.23

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=2.97
  Sollecitazioni: N=5.74 T_z=-282.31 M_y=0.00 T_y=-29.67 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.04 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.58
  Sollecitazioni: N=5.74 T_z=0.00 M_y=-195.51 T_y=0.00 M_z=20.55 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.04 $\sigma_{m,d}$=65.38 Sfr.=0.21

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=5.74 T_z=282.36 M_y=0.00 T_y=29.68 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=4.12 Sfr.=0.09

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.58
  Sollecitazioni: N=5.74 T_z=0.00 M_y=-195.51 T_y=0.00 M_z=20.55 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=65.38 Sfr.=0.21

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 61 SLU Xl=1.58
  Sollecitazioni: N=7.32 T_z=0.00 M_y=-288.62 T_y=0.00 M_z=4.06 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=297.00 $\lambda_{rel,y}$=0.68 $\lambda_{rel,z}$=0.82 $K_{c,y}$=0.94 $K_{c,z}$=0.89
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 $\sigma_{m,d}$=15.29 Sfr.=0.10

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU Xl=1.58
  Sollecitazioni: N=-62.00 T_z=0.00 M_y=-774.43 T_y=0.00 M_z=97.16 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=297.00 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=46.41 Sfr.=0.30

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU
  Sollecitazioni: N=-62.00
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-580.82
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=72.87
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=297.00 $\lambda_{rel,y}$=0.68 $\lambda_{rel,z}$=0.82 $K_{c,y}$=0.94 $K_{c,z}$=0.89
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.13 $\sigma_{m,d}$=34.81 Sfr.=0.23

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=2.97
  Sollecitazioni: N=312.63 T_z=-282.31 M_y=0.00 T_y=-29.67 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.65 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 61 SLU Xl=1.58
  Sollecitazioni: N=7.32 T_z=0.00 M_y=-288.62 T_y=0.00 M_z=4.06 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 $\sigma_{m,d}$=15.29 Sfr.=0.10

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-62.00 T_z=1118.45 M_y=0.00 T_y=140.32 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=4.93 Sfr.=0.23

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU Xl=1.58
  Sollecitazioni: N=-62.00 T_z=0.00 M_y=-774.43 T_y=0.00 M_z=97.16 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.13 $\sigma_{m,d}$=-46.41 Sfr.=0.30

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=1.58
  Sollecitazioni: N=-62.00 T_z=0.00 M_y=-774.43 T_y=0.00 M_z=97.16 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=46.41 Sfr.=0.30

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 13 SND Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-301.15 T_z=282.36 M_y=0.00 T_y=29.68 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.63 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.15 (L/1814) $f_{Z,L}$=0.15 (L/1838)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.10 (L/2913) $f_{Z,L}$=0.09 (L/2956)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.20 (L/1394) $f_{Z,L}$=0.20 (L/1411)

Asta n. 2097 (-2498 -2499) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=1.57
  Sollecitazioni: N=-45.58 T_z=0.00 M_y=-180.18 T_y=0.00 M_z=-18.94 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=314.00 $\lambda_{rel,m}$=0.38 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=60.25 Sfr.=0.21

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
  Sollecitazioni: N=-45.58
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-135.13
  [Par.] $M_{z,sx}$=-0.00 $M_{z,dx}$=0.00 $M_{z,eq}$=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=314.00 $\lambda_{rel,y}$=1.22 $\lambda_{rel,z}$=1.70 $K_{c,y}$=0.59 $K_{c,z}$=0.32
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.31 $\sigma_{m,d}$=39.42 Sfr.=0.15

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.00

Sollecitazioni: N=-45.58 T_z=229.53 M_y=0.00 T_y=-24.12 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=3.35 Sfr.=0.08

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.57
Sollecitazioni: N=-45.58 T_z=0.00 M_y=-180.18 T_y=0.00 M_z=-18.94 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.31 $\sigma_{m,d}$=-60.25 Sfr.=0.19

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.57
Sollecitazioni: N=-45.58 T_z=0.00 M_y=-180.18 T_y=0.00 M_z=-18.94 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=60.25 Sfr.=0.19

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-45.58 T_z=229.53 M_y=0.00 T_y=-24.12 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.31 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 13 SND Xl=1.57
Sollecitazioni: N=65.63 T_z=0.00 M_y=-180.18 T_y=0.00 M_z=-18.94 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
L=314.00 $\lambda_{rel,y}$=0.72 $\lambda_{rel,z}$=0.87 $K_{c,y}$=0.92 $K_{c,z}$=0.86
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.14 $\sigma_{m,d}$=10.57 Sfr.=0.06

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU Xl=1.57
Sollecitazioni: N=-88.24 T_z=0.00 M_y=-693.73 T_y=0.00 M_z=-59.08 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=314.00 $\lambda_{rel,m}$=0.25 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=39.82 Sfr.=0.26

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU
Sollecitazioni: N=-88.24
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-520.30
[Par.] $M_{z,sx}$=-0.00 $M_{z,dx}$=0.00 $M_{z,eq}$=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=314.00 $\lambda_{rel,y}$=0.72 $\lambda_{rel,z}$=0.87 $K_{c,y}$=0.92 $K_{c,z}$=0.86
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.18 $\sigma_{m,d}$=27.10 Sfr.=0.18

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 13 SND Xl=3.14
Sollecitazioni: N=65.63 T_z=-229.53 M_y=0.00 T_y=24.12 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.14 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 13 SND Xl=1.57
Sollecitazioni: N=65.63 T_z=0.00 M_y=-180.18 T_y=0.00 M_z=-18.94 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.14 $\sigma_{m,d}$=10.57 Sfr.=0.06

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-88.24 T_z=883.74 M_y=0.00 T_y=-75.26 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=3.88 Sfr.=0.18

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU Xl=1.57
Sollecitazioni: N=-88.24 T_z=0.00 M_y=-693.73 T_y=0.00 M_z=-59.08 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.18 $\sigma_{m,d}$=-39.82 Sfr.=0.26

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=1.57
Sollecitazioni: N=-88.24 T_z=0.00 M_y=-693.73 T_y=0.00 M_z=-59.08 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=39.82 Sfr.=0.26

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-156.79 T_z=229.53 M_y=0.00 T_y=-24.12 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.33 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,G}$=0.18 (L/1793) $f_{z,L}$=0.17 (L/1809)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{z,G}$=0.11 (L/2924)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,G}$=0.23 (L/1370) $f_{z,L}$=0.23 (L/1382)

Asta n. 2097 (-2499 -2497) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=1.48
Sollecitazioni: N=-23.10 T_z=0.00 M_y=-161.16 T_y=0.00 M_z=-16.94 M_x=0.00

Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=297.00 $\lambda_{rel,m}$=0.37 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=53.89 Sfr.=0.19

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
Sollecitazioni: N=-23.12
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-120.87
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=0.00 $M_{z,eq}$=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=297.00 $\lambda_{rel,y}$=1.15 $\lambda_{rel,z}$=1.61 $K_{c,y}$=0.64 $K_{c,z}$=0.36
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.16 $\sigma_{m,d}$=35.26 Sfr.=0.13

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-23.12 T_z=217.07 M_y=0.00 T_y=-22.81 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=3.16 Sfr.=0.07

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.48
Sollecitazioni: N=-23.10 T_z=0.00 M_y=-161.16 T_y=0.00 M_z=-16.94 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.16 $\sigma_{m,d}$=-53.89 Sfr.=0.17

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.48
Sollecitazioni: N=-23.10 T_z=0.00 M_y=-161.16 T_y=0.00 M_z=-16.94 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=53.89 Sfr.=0.17

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-23.12 T_z=217.07 M_y=0.00 T_y=-22.81 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.16 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 13 SND Xl=1.48
Sollecitazioni: N=192.89 T_z=0.00 M_y=-161.16 T_y=0.00 M_z=-16.94 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
L=297.00 $\lambda_{rel,y}$=0.68 $\lambda_{rel,z}$=0.82 $K_{c,y}$=0.94 $K_{c,z}$=0.89
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.40 $\sigma_{m,d}$=9.45 Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU Xl=1.48
Sollecitazioni: N=-61.64 T_z=0.00 M_y=-620.50 T_y=0.00 M_z=-52.84 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=297.00 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=35.62 Sfr.=0.23

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU
Sollecitazioni: N=-61.71
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-465.38
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=0.00 $M_{z,eq}$=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=297.00 $\lambda_{rel,y}$=0.68 $\lambda_{rel,z}$=0.82 $K_{c,y}$=0.94 $K_{c,z}$=0.89
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.13 $\sigma_{m,d}$=24.24 Sfr.=0.16

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 13 SND Xl=2.97
Sollecitazioni: N=192.91 T_z=-217.04 M_y=0.00 T_y=22.81 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.40 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 13 SND Xl=1.48
Sollecitazioni: N=192.89 T_z=0.00 M_y=-161.16 T_y=0.00 M_z=-16.94 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.40 $\sigma_{m,d}$=9.45 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-61.71 T_z=835.76 M_y=0.00 T_y=-71.16 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=3.67 Sfr.=0.17

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU Xl=1.48
Sollecitazioni: N=-61.64 T_z=0.00 M_y=-620.50 T_y=0.00 M_z=-52.84 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.13 $\sigma_{m,d}$=-35.62 Sfr.=0.23

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=1.48
Sollecitazioni: N=-61.64 T_z=0.00 M_y=-620.50 T_y=0.00 M_z=-52.84 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=35.62 Sfr.=0.23

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-239.10 T_z=217.07 M_y=0.00 T_y=-22.81 M_z=0.00 M_x=0.00

Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.50 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,G}$=0.14 (L/2117) $f_{z,L}$=0.14 (L/2135)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{z,G}$=0.09 (L/3450)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,G}$=0.18 (L/1618) $f_{z,L}$=0.18 (L/1632)

Asta n. 2098 (-2489 -2488) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=1.87
Sollecitazioni: N=-66.06 T_z=0.00 M_y=-265.22 T_y=0.00 M_z=27.88 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=374.00 $\lambda_{rel,m}$=0.41 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=88.69 Sfr.=0.31

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
Sollecitazioni: N=-66.12
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-198.91
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=0.00 $M_{z,eq}$=20.91
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=374.00 $\lambda_{rel,y}$=1.45 $\lambda_{rel,z}$=2.02 $K_{c,y}$=0.43 $K_{c,z}$=0.23
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.46 $\sigma_{m,d}$=66.52 Sfr.=0.24

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-66.12 T_z=283.68 M_y=0.00 T_y=29.82 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=4.14 Sfr.=0.09

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.87
Sollecitazioni: N=-66.06 T_z=0.00 M_y=-265.22 T_y=0.00 M_z=27.88 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.46 $\sigma_{m,d}$=-88.69 Sfr.=0.28

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.87
Sollecitazioni: N=-66.06 T_z=0.00 M_y=-265.22 T_y=0.00 M_z=27.88 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=88.69 Sfr.=0.28

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-66.12 T_z=283.68 M_y=0.00 T_y=29.82 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.46 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU Xl=1.87
Sollecitazioni: N=-130.08 T_z=0.00 M_y=-1025.48 T_y=0.00 M_z=87.27 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=374.00 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=58.86 Sfr.=0.38

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU
Sollecitazioni: N=-130.26
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-769.11
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=0.00 $M_{z,eq}$=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=374.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.03 $K_{c,y}$=0.87 $K_{c,z}$=0.74
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.27 $\sigma_{m,d}$=40.06 Sfr.=0.27

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-130.26 T_z=1096.85 M_y=0.00 T_y=93.35 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=4.82 Sfr.=0.22

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU Xl=1.87
Sollecitazioni: N=-130.08 T_z=0.00 M_y=-1025.48 T_y=0.00 M_z=87.27 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.27 $\sigma_{m,d}$=-58.86 Sfr.=0.38

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=1.87
Sollecitazioni: N=-130.08 T_z=0.00 M_y=-1025.48 T_y=0.00 M_z=87.27 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=58.86 Sfr.=0.38

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 26 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-130.24 T_z=838.94 M_y=0.00 T_y=88.18 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.27 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,G}$=0.37 (L/1018) $f_{z,L}$=0.36 (L/1025)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{z,G}$=0.23 (L/1654) $f_{z,L}$=0.22 (L/1664)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,G}$=0.48 (L/778) $f_{z,L}$=0.48 (L/784)

Asta n. 2098 (-2490 -2489) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=1.86
  Sollecitazioni: N=-33.85 T_z=0.00 M_y=-263.85 T_y=0.00 M_z=27.73 M_x=-4.21
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=373.00 $\lambda_{rel,m}$=0.41 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=88.24 Sfr.=0.31

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
  Sollecitazioni: N=-33.85
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-197.89
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=20.80
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=373.00 $\lambda_{rel,y}$=1.45 $\lambda_{rel,z}$=2.02 $K_{c,y}$=0.43 $K_{c,z}$=0.23
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.23 $\sigma_{m,d}$=66.18 Sfr.=0.23

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-33.85 T_z=282.95 M_y=0.00 T_y=29.74 M_z=0.00 M_x=-4.21
  Resistenze: K_{fi}=1.25
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-33.85 T_z=282.95 M_y=0.00 T_y=29.74 M_z=0.00 M_x=-4.21
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=4.13 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-33.85 T_z=282.95 M_y=0.00 T_y=29.74 M_z=0.00 M_x=-4.21
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=4.13 Sfr.=0.09

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.86
  Sollecitazioni: N=-33.85 T_z=0.00 M_y=-263.85 T_y=0.00 M_z=27.73 M_x=-4.21
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.23 $\sigma_{m,d}$=-88.24 Sfr.=0.28

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.86
  Sollecitazioni: N=-33.85 T_z=0.00 M_y=-263.85 T_y=0.00 M_z=27.73 M_x=-4.21
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=88.24 Sfr.=0.28

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-33.85 T_z=282.95 M_y=0.00 T_y=29.74 M_z=0.00 M_x=-4.21
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.23 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 1 SND Xl=1.86
  Sollecitazioni: N=61.27 T_z=0.00 M_y=-263.85 T_y=0.00 M_z=27.73 M_x=-4.42
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
  L=373.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.03 $K_{c,y}$=0.87 $K_{c,z}$=0.74
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.13 $\sigma_{m,d}$=15.48 Sfr.=0.08

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU Xl=1.86
  Sollecitazioni: N=-76.34 T_z=0.00 M_y=-1020.23 T_y=0.00 M_z=86.83 M_x=-14.78
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=373.00 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=58.56 Sfr.=0.38

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU
  Sollecitazioni: N=-76.34
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-765.17
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=65.12
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=373.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.03 $K_{c,y}$=0.87 $K_{c,z}$=0.74
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.16 $\sigma_{m,d}$=43.92 Sfr.=0.29

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=3.73
  Sollecitazioni: N=61.27 T_z=-282.95 M_y=0.00 T_y=-29.74 M_z=0.00 M_x=-4.42
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.13 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-76.34 T_z=1094.08 M_y=0.00 T_y=93.12 M_z=0.00 M_x=-14.78

Resistenze: K_{mod}=0.90
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.02 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 1 SND Xl=1.86
Sollecitazioni: N=61.27 T_z=0.00 M_y=-263.85 T_y=0.00 M_z=27.73 M_x=-4.42
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.13 $\sigma_{m,d}$=15.48 Sfr.=0.08

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-76.34 T_z=1094.08 M_y=0.00 T_y=93.12 M_z=0.00 M_x=-14.78
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=4.80 $\tau_{tor,d}$=0.02 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-76.34 T_z=1094.08 M_y=0.00 T_y=93.12 M_z=0.00 M_x=-14.78
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=4.80 Sfr.=0.22

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU Xl=1.86
Sollecitazioni: N=-76.34 T_z=0.00 M_y=-1020.23 T_y=0.00 M_z=86.83 M_x=-14.78
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.16 $\sigma_{m,d}$=-58.56 Sfr.=0.38

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=1.86
Sollecitazioni: N=-76.34 T_z=0.00 M_y=-1020.23 T_y=0.00 M_z=86.83 M_x=-14.78
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=58.56 Sfr.=0.38

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 13 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-128.97 T_z=282.95 M_y=0.00 T_y=29.74 M_z=0.00 M_x=-4.42
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.27 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.36 (L/1026) $f_{Z,L}$=0.36 (L/1033)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.22 (L/1667) $f_{Z,L}$=0.22 (L/1676)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.48 (L/784) $f_{Z,L}$=0.47 (L/790)

Asta n. 2098 (-2491 -2490) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=1.88
Sollecitazioni: N=-15.92 T_z=0.00 M_y=-268.12 T_y=0.00 M_z=28.18 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=376.00 $\lambda_{rel,m}$=0.41 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=89.66 Sfr.=0.31

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
Sollecitazioni: N=-15.93
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-201.09
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=21.13
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=376.00 $\lambda_{rel,y}$=1.46 $\lambda_{rel,z}$=2.03 $K_{c,y}$=0.43 $K_{c,z}$=0.23
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.11 $\sigma_{m,d}$=67.25 Sfr.=0.24

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-15.92 T_z=285.23 M_y=0.00 T_y=29.98 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=4.16 Sfr.=0.10

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.88
Sollecitazioni: N=-15.92 T_z=0.00 M_y=-268.12 T_y=0.00 M_z=28.18 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.11 $\sigma_{m,d}$=-89.66 Sfr.=0.29

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.88
Sollecitazioni: N=-15.92 T_z=0.00 M_y=-268.12 T_y=0.00 M_z=28.18 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=89.66 Sfr.=0.29

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=3.76
Sollecitazioni: N=-15.93 T_z=-284.69 M_y=0.00 T_y=-29.92 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.11 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 13 SND Xl=1.88
Sollecitazioni: N=109.75 T_z=0.00 M_y=-268.12 T_y=0.00 M_z=28.18 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
L=376.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.74

Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.23 $\sigma_{m,d}$=15.73 Sfr.=0.09

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU Xl=1.88
Sollecitazioni: N=-47.18 T_z=0.00 M_y=-1036.71 T_y=0.00 M_z=88.24 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=376.00 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=59.51 Sfr.=0.39

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU
Sollecitazioni: N=-47.19
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-777.53
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=66.18
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=376.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.74
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.10 $\sigma_{m,d}$=44.63 Sfr.=0.29

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 13 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=109.75 T_z=285.23 M_y=0.00 T_y=29.98 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.23 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 13 SND Xl=1.88
Sollecitazioni: N=109.75 T_z=0.00 M_y=-268.12 T_y=0.00 M_z=28.18 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.23 $\sigma_{m,d}$=15.73 Sfr.=0.09

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-47.16 T_z=1102.88 M_y=0.00 T_y=93.87 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=4.84 Sfr.=0.22

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU Xl=1.88
Sollecitazioni: N=-47.18 T_z=0.00 M_y=-1036.71 T_y=0.00 M_z=88.24 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.10 $\sigma_{m,d}$=-59.51 Sfr.=0.39

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=1.88
Sollecitazioni: N=-47.18 T_z=0.00 M_y=-1036.71 T_y=0.00 M_z=88.24 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=59.51 Sfr.=0.39

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=3.76
Sollecitazioni: N=-141.60 T_z=-284.69 M_y=0.00 T_y=-29.92 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.29 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,G}$=0.37 (L/1004) $f_{z,L}$=0.37 (L/1011)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{z,G}$=0.23 (L/1632) $f_{z,L}$=0.23 (L/1641)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,G}$=0.49 (L/768) $f_{z,L}$=0.49 (L/774)

Asta n. 2099 (-2491 -2492) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=1.88
Sollecitazioni: N=1.41 T_z=0.00 M_y=-268.12 T_y=0.00 M_z=-28.18 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=376.00 $\lambda_{rel,y}$=1.46 $\lambda_{rel,z}$=2.03 $K_{c,y}$=0.43 $K_{c,z}$=0.23
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=89.66 Sfr.=0.31

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=1.41 T_z=285.23 M_y=0.00 T_y=-29.98 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.88
Sollecitazioni: N=1.41 T_z=0.00 M_y=-268.12 T_y=0.00 M_z=-28.18 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=89.66 Sfr.=0.29

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=1.41 T_z=285.23 M_y=0.00 T_y=-29.98 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=4.16 Sfr.=0.10

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.88
Sollecitazioni: N=1.41 T_z=0.00 M_y=-268.12 T_y=0.00 M_z=-28.18 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=89.66 Sfr.=0.29

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 26 SLU Xl=1.88
  Sollecitazioni: N=3.10 T_z=0.00 M_y=-792.94 T_y=0.00 M_z=-83.34 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,t}$=105.93
  L=376.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.74
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=46.51 Sfr.=0.34

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU Xl=1.88
  Sollecitazioni: N=-11.34 T_z=0.00 M_y=-1036.71 T_y=0.00 M_z=-88.24 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=376.00 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=59.51 Sfr.=0.39

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU
  Sollecitazioni: N=-11.34
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-777.53
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=0.00 $M_{z,eq}$=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=376.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.74
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.02 $\sigma_{m,d}$=40.50 Sfr.=0.27

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 13 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=90.32 T_z=285.23 M_y=0.00 T_y=-29.98 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.19 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 26 SLU Xl=1.88
  Sollecitazioni: N=3.10 T_z=0.00 M_y=-792.94 T_y=0.00 M_z=-83.34 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=105.93 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=46.51 Sfr.=0.34

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-11.34 T_z=1102.88 M_y=0.00 T_y=-93.87 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=4.84 Sfr.=0.22

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU Xl=1.88
  Sollecitazioni: N=-11.34 T_z=0.00 M_y=-1036.71 T_y=0.00 M_z=-88.24 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.02 $\sigma_{m,d}$=-59.51 Sfr.=0.39

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=1.88
  Sollecitazioni: N=-11.34 T_z=0.00 M_y=-1036.71 T_y=0.00 M_z=-88.24 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=59.51 Sfr.=0.39

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-87.50 T_z=285.23 M_y=0.00 T_y=-29.98 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.18 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.38 (L/1002) $f_{Z,L}$=0.37 (L/1009)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.23 (L/1628) $f_{Z,L}$=0.23 (L/1637)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.49 (L/766) $f_{Z,L}$=0.49 (L/772)

Asta n. 2099 (-2492 -2493) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=1.87
  Sollecitazioni: N=-4.58 T_z=0.00 M_y=-265.27 T_y=0.00 M_z=-27.88 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=374.00 $\lambda_{rel,m}$=0.41 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=88.71 Sfr.=0.31

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
  Sollecitazioni: N=-4.58
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-198.95
  [Par.] $M_{z,sx}$=-0.00 $M_{z,dx}$=0.00 $M_{z,eq}$=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=374.00 $\lambda_{rel,y}$=1.45 $\lambda_{rel,z}$=2.02 $K_{c,y}$=0.43 $K_{c,z}$=0.23
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.03 $\sigma_{m,d}$=58.04 Sfr.=0.21

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-4.58 T_z=283.71 M_y=0.00 T_y=-29.82 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=4.14 Sfr.=0.09

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.87

Sollecitazioni: N=-4.58 T_z=0.00 M_y=-265.27 T_y=0.00 M_z=-27.88 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.03 $\sigma_{m,d}$=88.71 Sfr.=0.28

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.87
Sollecitazioni: N=-4.58 T_z=0.00 M_y=-265.27 T_y=0.00 M_z=-27.88 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=88.71 Sfr.=0.28

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-4.58 T_z=283.71 M_y=0.00 T_y=-29.82 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.03 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 49 SLU Xl=1.87
Sollecitazioni: N=2.16 T_z=0.00 M_y=-876.47 T_y=0.00 M_z=-92.12 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=374.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.03 $K_{c,y}$=0.87 $K_{c,z}$=0.74
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.00 $\sigma_{m,d}$=51.41 Sfr.=0.33

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU Xl=1.87
Sollecitazioni: N=-24.54 T_z=0.00 M_y=-1025.71 T_y=0.00 M_z=-87.30 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=374.00 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=58.88 Sfr.=0.38

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU
Sollecitazioni: N=-24.54
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-769.28
[Par.] $M_{z,sx}$=-0.00 $M_{z,dx}$=0.00 $M_{z,eq}$=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=374.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.03 $K_{c,y}$=0.87 $K_{c,z}$=0.74
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.05 $\sigma_{m,d}$=40.07 Sfr.=0.27

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 19 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=40.14 T_z=283.71 M_y=0.00 T_y=-29.82 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.08 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 49 SLU Xl=1.87
Sollecitazioni: N=2.16 T_z=0.00 M_y=-876.47 T_y=0.00 M_z=-92.12 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.00 $\sigma_{m,d}$=51.41 Sfr.=0.33

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-24.54 T_z=1097.02 M_y=0.00 T_y=-93.37 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=4.82 Sfr.=0.22

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU Xl=1.87
Sollecitazioni: N=-24.54 T_z=0.00 M_y=-1025.71 T_y=0.00 M_z=-87.30 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.05 $\sigma_{m,d}$=-58.88 Sfr.=0.38

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=1.87
Sollecitazioni: N=-24.54 T_z=0.00 M_y=-1025.71 T_y=0.00 M_z=-87.30 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=58.88 Sfr.=0.38

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 7 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-49.30 T_z=283.71 M_y=0.00 T_y=-29.82 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.10 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.37 (L/1018) $f_{Z,L}$=0.36 (L/1025)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.23 (L/1654) $f_{Z,L}$=0.22 (L/1663)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.48 (L/778) $f_{Z,L}$=0.48 (L/785)

Asta n. 2099 (-2493 -2494) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=1.86
Sollecitazioni: N=-5.66 T_z=0.00 M_y=-263.85 T_y=0.00 M_z=-27.73 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=373.00 $\lambda_{rel,m}$=0.41 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=88.24 Sfr.=0.31

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I

Sollecitazioni: N=-5.66
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-197.89
[Par.] $M_{z,sx}$=-0.00 $M_{z,dx}$=0.00 $M_{z,eq}$=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=373.00 $\lambda_{rel,y}$=1.45 $\lambda_{rel,z}$=2.02 $K_{c,y}$=0.43 $K_{c,z}$=0.23
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.04 $\sigma_{m,d}$=57.73 Sfr.=0.21

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-5.66 T_z=282.95 M_y=0.00 T_y=-29.74 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=4.13 Sfr.=0.09

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.86
Sollecitazioni: N=-5.66 T_z=0.00 M_y=-263.85 T_y=0.00 M_z=-27.73 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.04 $\sigma_{m,d}$=-88.24 Sfr.=0.28

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.86
Sollecitazioni: N=-5.66 T_z=0.00 M_y=-263.85 T_y=0.00 M_z=-27.73 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=88.24 Sfr.=0.28

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-5.66 T_z=282.95 M_y=0.00 T_y=-29.74 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.04 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 62 SLU Xl=1.86
Sollecitazioni: N=3.80 T_z=0.00 M_y=-723.34 T_y=0.00 M_z=-96.42 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=373.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.03 $K_{c,y}$=0.87 $K_{c,z}$=0.74
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=43.70 Sfr.=0.28

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU Xl=1.86
Sollecitazioni: N=-42.34 T_z=0.00 M_y=-1020.23 T_y=0.00 M_z=-86.84 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=373.00 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=58.56 Sfr.=0.38

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU
Sollecitazioni: N=-42.34
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-765.17
[Par.] $M_{z,sx}$=-0.00 $M_{z,dx}$=0.00 $M_{z,eq}$=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=373.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.03 $K_{c,y}$=0.87 $K_{c,z}$=0.74
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.09 $\sigma_{m,d}$=39.85 Sfr.=0.27

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 61 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=23.64 T_z=408.05 M_y=0.00 T_y=-79.33 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.05 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 62 SLU Xl=1.86
Sollecitazioni: N=3.80 T_z=0.00 M_y=-723.34 T_y=0.00 M_z=-96.42 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=43.70 Sfr.=0.28

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-42.34 T_z=1094.08 M_y=0.00 T_y=-93.12 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=4.80 Sfr.=0.22

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU Xl=1.86
Sollecitazioni: N=-42.34 T_z=0.00 M_y=-1020.23 T_y=0.00 M_z=-86.84 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.09 $\sigma_{m,d}$=-58.56 Sfr.=0.38

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=1.86
Sollecitazioni: N=-42.34 T_z=0.00 M_y=-1020.23 T_y=0.00 M_z=-86.84 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=58.56 Sfr.=0.38

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 74 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-53.26 T_z=938.68 M_y=0.00 T_y=-62.21 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.11 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.36 (L/1026) $f_{Z,L}$=0.36 (L/1034)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.22 (L/1667) $f_{Z,L}$=0.22 (L/1676)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.48 (L/784) $f_{Z,L}$=0.47 (L/791)

Asta n. 2099 (-2494 -2495) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=1.95
  Sollecitazioni: N=-9.98 T_z=0.00 M_y=-286.98 T_y=0.00 M_z=-30.16 M_x=1.68
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=389.00 $\lambda_{rel,m}$=0.42 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=95.97 Sfr.=0.33

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
  Sollecitazioni: N=-9.99
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-215.23
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=0.00 $M_{z,eq}$=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=389.00 $\lambda_{rel,y}$=1.51 $\lambda_{rel,z}$=2.10 $K_{c,y}$=0.40 $K_{c,z}$=0.22
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.07 $\sigma_{m,d}$=62.79 Sfr.=0.23

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-9.98 T_z=295.09 M_y=0.00 T_y=-31.02 M_z=0.00 M_x=1.68
  Resistenze: K_{fi}=1.25
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-9.98 T_z=295.09 M_y=0.00 T_y=-31.02 M_z=0.00 M_x=1.68
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=4.30 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-9.98 T_z=295.09 M_y=0.00 T_y=-31.02 M_z=0.00 M_x=1.68
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=4.30 Sfr.=0.10

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.95
  Sollecitazioni: N=-9.98 T_z=0.00 M_y=-286.98 T_y=0.00 M_z=-30.16 M_x=1.68
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.07 $\sigma_{m,d}$=-95.97 Sfr.=0.31

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.95
  Sollecitazioni: N=-9.98 T_z=0.00 M_y=-286.98 T_y=0.00 M_z=-30.16 M_x=1.68
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=95.97 Sfr.=0.31

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=3.89
  Sollecitazioni: N=-9.99 T_z=-295.09 M_y=0.00 T_y=31.02 M_z=0.00 M_x=1.68
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.07 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 63 SLU Xl=1.95
  Sollecitazioni: N=3.54 T_z=0.00 M_y=-687.26 T_y=0.00 M_z=-94.41 M_x=3.89
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=389.00 $\lambda_{rel,y}$=0.89 $\lambda_{rel,z}$=1.07 $K_{c,y}$=0.85 $K_{c,z}$=0.71
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=41.70 Sfr.=0.27

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU Xl=1.95
  Sollecitazioni: N=-74.98 T_z=0.00 M_y=-1109.63 T_y=0.00 M_z=-94.45 M_x=6.14
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=389.00 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=63.70 Sfr.=0.42

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU
  Sollecitazioni: N=-74.99
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-832.23
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=0.00 $M_{z,eq}$=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=389.00 $\lambda_{rel,y}$=0.89 $\lambda_{rel,z}$=1.07 $K_{c,y}$=0.85 $K_{c,z}$=0.71
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.16 $\sigma_{m,d}$=43.35 Sfr.=0.29

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 61 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=32.16 T_z=425.55 M_y=0.00 T_y=-82.74 M_z=0.00 M_x=2.42
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.07 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-74.97 T_z=1141.01 M_y=0.00 T_y=-97.12 M_z=0.00 M_x=6.14
  Resistenze: K_{mod}=0.90
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 63 SLU Xl=1.95
  Sollecitazioni: N=3.54 T_z=0.00 M_y=-687.26 T_y=0.00 M_z=-94.41 M_x=3.89
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=41.70 Sfr.=0.27

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU Xl=3.89
  Sollecitazioni: N=-74.99 T_z=-1141.01 M_y=0.00 T_y=97.12 M_z=0.00 M_x=6.14
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=5.01 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=3.89
  Sollecitazioni: N=-74.99 T_z=-1141.01 M_y=0.00 T_y=97.12 M_z=0.00 M_x=6.14
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=5.01 Sfr.=0.23

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU Xl=1.95
  Sollecitazioni: N=-74.98 T_z=0.00 M_y=-1109.63 T_y=0.00 M_z=-94.45 M_x=6.14
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.16 $\sigma_{m,d}$=-63.70 Sfr.=0.42

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=1.95
  Sollecitazioni: N=-74.98 T_z=0.00 M_y=-1109.63 T_y=0.00 M_z=-94.45 M_x=6.14
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=63.70 Sfr.=0.42

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 74 SLU Xl=3.89
  Sollecitazioni: N=-88.03 T_z=-978.95 M_y=0.00 T_y=64.88 M_z=0.00 M_x=5.28
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.18 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,G}$=0.43 (L/904) $f_{z,L}$=0.43 (L/911)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{z,G}$=0.26 (L/1470) $f_{z,L}$=0.26 (L/1478)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,G}$=0.56 (L/691) $f_{z,L}$=0.56 (L/697)

Asta n. 2099 (-2495 -2496) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=1.26
  Sollecitazioni: N=98.39 T_z=0.00 M_y=-121.39 T_y=0.00 M_z=-12.76 M_x=4.17
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
  L=253.00 $\lambda_{rel,y}$=0.98 $\lambda_{rel,z}$=1.37 $K_{c,y}$=0.78 $K_{c,z}$=0.48
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.68 $\sigma_{m,d}$=40.59 Sfr.=0.14

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=2.53
  Sollecitazioni: N=98.39 T_z=-191.92 M_y=0.00 T_y=20.17 M_z=0.00 M_x=4.17
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.68 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=98.39 T_z=191.92 M_y=0.00 T_y=-20.17 M_z=0.00 M_x=4.17
  Resistenze: K_{fi}=1.25
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.26
  Sollecitazioni: N=98.39 T_z=0.00 M_y=-121.39 T_y=0.00 M_z=-12.76 M_x=4.17
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.68 $\sigma_{m,d}$=40.59 Sfr.=0.13

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=2.53
  Sollecitazioni: N=98.39 T_z=-191.92 M_y=0.00 T_y=20.17 M_z=0.00 M_x=4.17
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=2.80 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=2.53
  Sollecitazioni: N=98.39 T_z=-191.92 M_y=0.00 T_y=20.17 M_z=0.00 M_x=4.17
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=2.80 Sfr.=0.06

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.26
  Sollecitazioni: N=98.39 T_z=0.00 M_y=-121.39 T_y=0.00 M_z=-12.76 M_x=4.17
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=40.59 Sfr.=0.13

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU Xl=1.26
  Sollecitazioni: N=213.00 T_z=0.00 M_y=-469.38 T_y=0.00 M_z=-39.95 M_x=13.64
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=253.00 $\lambda_{rel,y}$=0.58 $\lambda_{rel,z}$=0.70 $K_{c,y}$=0.96 $K_{c,z}$=0.93

Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.44 $\sigma_{m,d}$=26.94 Sfr.=0.18

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 1 SND Xl=1.26
Sollecitazioni: N=-8.23 T_z=0.00 M_y=-121.39 T_y=0.00 M_z=-12.76 M_x=4.34
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=253.00 $\lambda_{rel,m}$=0.23 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=7.12 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 1 SND
Sollecitazioni: N=-8.23
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-91.04
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=0.00 $M_{z,eq}$=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=253.00 $\lambda_{rel,y}$=0.58 $\lambda_{rel,z}$=0.70 $K_{c,y}$=0.96 $K_{c,z}$=0.93
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.02 $\sigma_{m,d}$=4.74 Sfr.=0.03

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 62 SLU Xl=2.53
Sollecitazioni: N=314.85 T_z=-526.15 M_y=0.00 T_y=70.13 M_z=0.00 M_x=9.78
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.66 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=213.00 T_z=742.10 M_y=0.00 T_y=-63.16 M_z=0.00 M_x=13.64
Resistenze: K_{mod}=0.90
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.02 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU Xl=1.26
Sollecitazioni: N=213.00 T_z=0.00 M_y=-469.38 T_y=0.00 M_z=-39.95 M_x=13.64
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.44 $\sigma_{m,d}$=26.94 Sfr.=0.18

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU Xl=2.53
Sollecitazioni: N=213.00 T_z=-742.10 M_y=0.00 T_y=63.17 M_z=0.00 M_x=13.64
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=3.26 $\tau_{tor,d}$=0.02 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=2.53
Sollecitazioni: N=213.00 T_z=-742.10 M_y=0.00 T_y=63.17 M_z=0.00 M_x=13.64
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=3.26 Sfr.=0.15

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 1 SND Xl=1.26
Sollecitazioni: N=-8.23 T_z=0.00 M_y=-121.39 T_y=0.00 M_z=-12.76 M_x=4.34
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.02 $\sigma_{m,d}$=-7.12 Sfr.=0.04

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=1.26
Sollecitazioni: N=213.00 T_z=0.00 M_y=-469.38 T_y=0.00 M_z=-39.95 M_x=13.64
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=26.94 Sfr.=0.18

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-8.23 T_z=191.92 M_y=0.00 T_y=-20.17 M_z=0.00 M_x=4.34
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.02 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,G}$=0.08 (L/3281)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{z,G}$=0.05 (L/5332)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,G}$=0.10 (L/2508)

Asta n. 2100 (-2480 -2481) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=2.58
Sollecitazioni: N=130.38 T_z=0.00 M_y=-593.78 T_y=0.00 M_z=-62.41 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=515.00 $\lambda_{rel,y}$=2.00 $\lambda_{rel,z}$=2.78 $K_{c,y}$=0.24 $K_{c,z}$=0.12
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.90 $\sigma_{m,d}$=198.57 Sfr.=0.70

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=130.38 T_z=461.19 M_y=0.00 T_y=-48.47 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.90 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=2.58
Sollecitazioni: N=130.38 T_z=0.00 M_y=-593.78 T_y=0.00 M_z=-62.41 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.90 $\sigma_{m,d}$=198.57 Sfr.=0.64

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=5.15
  Sollecitazioni: N=130.38 T_z=-461.19 M_y=0.00 T_y=48.47 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=6.72 Sfr.=0.15

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=2.58
  Sollecitazioni: N=130.38 T_z=0.00 M_y=-593.78 T_y=0.00 M_z=-62.41 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=198.57 Sfr.=0.64

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU Xl=2.58
  Sollecitazioni: N=419.42 T_z=0.00 M_y=-2335.37 T_y=0.00 M_z=-198.37 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=515.00 $\lambda_{rel,y}$=1.18 $\lambda_{rel,z}$=1.42 $K_{c,y}$=0.61 $K_{c,z}$=0.45
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.87 $\sigma_{m,d}$=134.03 Sfr.=0.88

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 25 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=409.18 T_z=1547.71 M_y=0.00 T_y=-162.67 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=105.93
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.85 Sfr.=0.01

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU Xl=2.58
  Sollecitazioni: N=419.42 T_z=0.00 M_y=-2335.37 T_y=0.00 M_z=-198.37 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.87 $\sigma_{m,d}$=134.03 Sfr.=0.88

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=5.15
  Sollecitazioni: N=419.42 T_z=-1813.89 M_y=0.00 T_y=154.08 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=7.96 Sfr.=0.37

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=2.58
  Sollecitazioni: N=419.42 T_z=0.00 M_y=-2335.37 T_y=0.00 M_z=-198.37 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=134.03 Sfr.=0.87

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=1.58 (L/325) $f_{Z,L}$=1.57 (L/327)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.98 (L/523) $f_{Z,L}$=0.98 (L/526)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=2.06 (L/249) $f_{Z,L}$=2.05 (L/251)

Asta n. 2100 (-2481 -2482) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=0.72
  Sollecitazioni: N=-107.80 T_z=0.00 M_y=-47.07 T_y=0.00 M_z=-4.95 M_x=1.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=145.00 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=15.74 Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
  Sollecitazioni: N=-107.89
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-35.30
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=0.00 $M_{z,eq}$=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=145.00 $\lambda_{rel,y}$=0.56 $\lambda_{rel,z}$=0.78 $K_{c,y}$=0.96 $K_{c,z}$=0.90
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.74 $\sigma_{m,d}$=10.30 Sfr.=0.04

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-107.71 T_z=129.85 M_y=0.00 T_y=-13.65 M_z=0.00 M_x=1.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-107.71 T_z=129.85 M_y=0.00 T_y=-13.65 M_z=0.00 M_x=1.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=1.89 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-107.71 T_z=129.85 M_y=0.00 T_y=-13.65 M_z=0.00 M_x=1.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=1.89 Sfr.=0.04

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.72
  Sollecitazioni: N=-107.80 T_z=0.00 M_y=-47.07 T_y=0.00 M_z=-4.95 M_x=1.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.74 $\sigma_{m,d}$=-15.74 Sfr.=0.05

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.72
  Sollecitazioni: N=-107.80 T_z=0.00 M_y=-47.07 T_y=0.00 M_z=-4.95 M_x=1.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=15.74 Sfr.=0.05

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=1.45
  Sollecitazioni: N=-107.89 T_z=-129.84 M_y=0.00 T_y=13.65 M_z=0.00 M_x=1.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.74 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU Xl=0.72
  Sollecitazioni: N=-335.98 T_z=0.00 M_y=-185.13 T_y=0.00 M_z=-15.73 M_x=3.89
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=145.00 $\lambda_{rel,m}$=0.17 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=10.62 Sfr.=0.07

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU
  Sollecitazioni: N=-336.27
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-138.84
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=0.00 $M_{z,eq}$=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=145.00 $\lambda_{rel,y}$=0.33 $\lambda_{rel,z}$=0.40 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.70 $\sigma_{m,d}$=7.23 Sfr.=0.05

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-335.68 T_z=510.69 M_y=0.00 T_y=-43.38 M_z=0.00 M_x=3.89
  Resistenze: K_{mod}=0.90
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-335.68 T_z=510.69 M_y=0.00 T_y=-43.38 M_z=0.00 M_x=3.89
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=2.24 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-335.68 T_z=510.69 M_y=0.00 T_y=-43.38 M_z=0.00 M_x=3.89
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=2.24 Sfr.=0.10

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU Xl=0.72
  Sollecitazioni: N=-335.98 T_z=0.00 M_y=-185.13 T_y=0.00 M_z=-15.73 M_x=3.89
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.70 $\sigma_{m,d}$=-10.62 Sfr.=0.07

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=0.72
  Sollecitazioni: N=-335.98 T_z=0.00 M_y=-185.13 T_y=0.00 M_z=-15.73 M_x=3.89
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=10.62 Sfr.=0.07

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 25 SLU Xl=1.45
  Sollecitazioni: N=-336.24 T_z=-435.74 M_y=0.00 T_y=45.80 M_z=0.00 M_x=3.41
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.70 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,G}$=0.01 (L/14690)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/23572)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,G}$=0.01 (L/11262)

Asta n. 2101 (-2463 -2462) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=1.57
  Sollecitazioni: N=38.18 T_z=0.00 M_y=-197.57 T_y=0.00 M_z=20.77 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
  L=314.00 $\lambda_{rel,y}$=1.22 $\lambda_{rel,z}$=1.70 $K_{c,y}$=0.59 $K_{c,z}$=0.32
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.26 $\sigma_{m,d}$=66.07 Sfr.=0.23

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=38.18 T_z=251.68 M_y=0.00 T_y=26.45 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.26 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.57
  Sollecitazioni: N=38.18 T_z=0.00 M_y=-197.57 T_y=0.00 M_z=20.77 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.26 $\sigma_{m,d}$=66.07 Sfr.=0.21

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.00

Sollecitazioni: N=38.18 T_z=251.68 M_y=0.00 T_y=26.45 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=3.67 Sfr.=0.08

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.57
Sollecitazioni: N=38.18 T_z=0.00 M_y=-197.57 T_y=0.00 M_z=20.77 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=66.07 Sfr.=0.21

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU Xl=1.57
Sollecitazioni: N=58.53 T_z=0.00 M_y=-768.53 T_y=0.00 M_z=65.36 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=314.00 $\lambda_{rel,y}$=0.72 $\lambda_{rel,z}$=0.87 $K_{c,y}$=0.92 $K_{c,z}$=0.86
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.12 $\sigma_{m,d}$=44.11 Sfr.=0.29

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 1 SND Xl=1.57
Sollecitazioni: N=-52.68 T_z=0.00 M_y=-197.57 T_y=0.00 M_z=20.77 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=314.00 $\lambda_{rel,m}$=0.25 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=11.59 Sfr.=0.06

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 1 SND
Sollecitazioni: N=-52.68
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-148.18
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=15.57
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=314.00 $\lambda_{rel,y}$=0.72 $\lambda_{rel,z}$=0.87 $K_{c,y}$=0.92 $K_{c,z}$=0.86
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.11 $\sigma_{m,d}$=8.69 Sfr.=0.05

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 13 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=129.04 T_z=251.68 M_y=0.00 T_y=26.45 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.27 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU Xl=1.57
Sollecitazioni: N=58.53 T_z=0.00 M_y=-768.53 T_y=0.00 M_z=65.36 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.12 $\sigma_{m,d}$=44.11 Sfr.=0.29

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=58.53 T_z=979.01 M_y=0.00 T_y=83.26 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=4.30 Sfr.=0.20

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 1 SND Xl=1.57
Sollecitazioni: N=-52.68 T_z=0.00 M_y=-197.57 T_y=0.00 M_z=20.77 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.11 $\sigma_{m,d}$=-11.59 Sfr.=0.06

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=1.57
Sollecitazioni: N=58.53 T_z=0.00 M_y=-768.53 T_y=0.00 M_z=65.36 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=44.11 Sfr.=0.29

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-52.68 T_z=251.68 M_y=0.00 T_y=26.45 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.11 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.19 (L/1618) $f_{Z,L}$=0.19 (L/1631)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.12 (L/2623)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.25 (L/1239) $f_{Z,L}$=0.25 (L/1250)

Asta n. 2101 (2076 -2463) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=1.59
Sollecitazioni: N=56.59 T_z=0.00 M_y=-153.73 T_y=0.00 M_z=16.16 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=297.00 $\lambda_{rel,y}$=1.15 $\lambda_{rel,z}$=1.61 $K_{c,y}$=0.64 $K_{c,z}$=0.36
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.39 $\sigma_{m,d}$=51.41 Sfr.=0.18

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=2.97
Sollecitazioni: N=56.60 T_z=-222.00 M_y=0.00 T_y=-23.33 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.39 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.59

Sollecitazioni: N=56.59 T_z=0.00 M_y=-153.73 T_y=0.00 M_z=16.16 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.39 $\sigma_{m,d}$=51.41 Sfr.=0.17

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=2.97
Sollecitazioni: N=56.60 T_z=-222.00 M_y=0.00 T_y=-23.33 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=3.24 Sfr.=0.07

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.59
Sollecitazioni: N=56.59 T_z=0.00 M_y=-153.73 T_y=0.00 M_z=16.16 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=51.41 Sfr.=0.16

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU Xl=1.59
Sollecitazioni: N=82.95 T_z=0.00 M_y=-597.99 T_y=0.00 M_z=50.86 M_x=-1.72
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=297.00 $\lambda_{rel,y}$=0.68 $\lambda_{rel,z}$=0.82 $K_{c,y}$=0.94 $K_{c,z}$=0.89
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.17 $\sigma_{m,d}$=34.32 Sfr.=0.23

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 1 SND Xl=1.59
Sollecitazioni: N=-139.47 T_z=0.00 M_y=-153.73 T_y=0.00 M_z=16.16 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=297.00 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=9.02 Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 1 SND
Sollecitazioni: N=-139.48
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-115.30
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=12.12
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=297.00 $\lambda_{rel,y}$=0.68 $\lambda_{rel,z}$=0.82 $K_{c,y}$=0.94 $K_{c,z}$=0.89
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.29 $\sigma_{m,d}$=6.76 Sfr.=0.04

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 13 SND Xl=2.97
Sollecitazioni: N=252.66 T_z=-222.00 M_y=0.00 T_y=-23.33 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.53 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 25 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=83.11 T_z=737.46 M_y=0.00 T_y=77.51 M_z=0.00 M_x=-1.64
Resistenze: K_{mod}=0.80
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU Xl=1.59
Sollecitazioni: N=82.95 T_z=0.00 M_y=-597.99 T_y=0.00 M_z=50.86 M_x=-1.72
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.17 $\sigma_{m,d}$=34.32 Sfr.=0.23

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU Xl=2.97
Sollecitazioni: N=82.99 T_z=-863.57 M_y=0.00 T_y=-73.44 M_z=0.00 M_x=-1.72
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=3.79 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.03

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=2.97
Sollecitazioni: N=82.99 T_z=-863.57 M_y=0.00 T_y=-73.44 M_z=0.00 M_x=-1.72
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=3.79 Sfr.=0.17

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 1 SND Xl=1.59
Sollecitazioni: N=-139.47 T_z=0.00 M_y=-153.73 T_y=0.00 M_z=16.16 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.29 $\sigma_{m,d}$=-9.02 Sfr.=0.05

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=1.59
Sollecitazioni: N=82.95 T_z=0.00 M_y=-597.99 T_y=0.00 M_z=50.86 M_x=-1.72
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=34.32 Sfr.=0.22

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-139.48 T_z=221.98 M_y=0.00 T_y=23.33 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.29 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,G}$=0.12 (L/2398) $f_{z,L}$=0.11 (L/2419)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{z,G}$=0.07 (L/3857)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,G}$=0.15 (L/1841) $f_{z,L}$=0.15 (L/1856)

Asta n. 2102 (2079 2078) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=1.85
  Sollecitazioni: N=-241.86 T_z=0.00 M_y=-228.74 T_y=0.00 M_z=24.04 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=374.00 $\lambda_{rel,m}$=0.41 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=76.49 Sfr.=0.27

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
  Sollecitazioni: N=-241.86
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-171.56
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=18.03
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=374.00 $\lambda_{rel,y}$=1.45 $\lambda_{rel,z}$=2.02 $K_{c,y}$=0.43 $K_{c,z}$=0.23
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.67 $\sigma_{m,d}$=57.37 Sfr.=0.23

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=3.54
  Sollecitazioni: N=-241.86 T_z=-269.91 M_y=0.00 T_y=-28.37 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=3.93 Sfr.=0.09

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.85
  Sollecitazioni: N=-241.86 T_z=0.00 M_y=-228.74 T_y=0.00 M_z=24.04 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.67 $\sigma_{m,d}$=-76.49 Sfr.=0.25

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.85
  Sollecitazioni: N=-241.86 T_z=0.00 M_y=-228.74 T_y=0.00 M_z=24.04 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=76.49 Sfr.=0.25

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.15
  Sollecitazioni: N=-241.86 T_z=269.89 M_y=0.00 T_y=28.37 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.67 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 1 SND Xl=1.85
  Sollecitazioni: N=218.74 T_z=0.00 M_y=-228.74 T_y=0.00 M_z=24.04 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
  L=374.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.03 $K_{c,y}$=0.87 $K_{c,z}$=0.74
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.46 $\sigma_{m,d}$=13.42 Sfr.=0.07

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU Xl=1.85
  Sollecitazioni: N=-348.08 T_z=0.00 M_y=-889.15 T_y=0.00 M_z=75.62 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=374.00 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=51.04 Sfr.=0.33

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU
  Sollecitazioni: N=-348.08
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-666.86
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=56.72
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=374.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.03 $K_{c,y}$=0.87 $K_{c,z}$=0.74
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.73 $\sigma_{m,d}$=38.28 Sfr.=0.26

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=0.15
  Sollecitazioni: N=218.74 T_z=269.89 M_y=0.00 T_y=28.37 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.46 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 1 SND Xl=1.85
  Sollecitazioni: N=218.74 T_z=0.00 M_y=-228.74 T_y=0.00 M_z=24.04 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.46 $\sigma_{m,d}$=13.42 Sfr.=0.07

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=3.54
  Sollecitazioni: N=-348.08 T_z=-1049.20 M_y=0.00 T_y=-89.24 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=4.61 Sfr.=0.21

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU Xl=1.85
  Sollecitazioni: N=-348.08 T_z=0.00 M_y=-889.15 T_y=0.00 M_z=75.62 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.73 $\sigma_{m,d}$=-51.04 Sfr.=0.33

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=1.85
  Sollecitazioni: N=-348.08 T_z=0.00 M_y=-889.15 T_y=0.00 M_z=75.62 M_x=0.00

Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=51.04 Sfr.=0.33

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 13 SND Xl=0.15
Sollecitazioni: N=-702.46 T_z=269.89 M_y=0.00 T_y=28.37 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.46 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.26 (L/1297) $f_{Z,L}$=0.26 (L/1306)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.16 (L/2100)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.34 (L/993) $f_{Z,L}$=0.34 (L/1001)

Asta n. 2102 (-2464 2079) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=1.79
Sollecitazioni: N=74.37 T_z=0.00 M_y=-255.06 T_y=0.00 M_z=26.81 M_x=-4.26
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=373.00 $\lambda_{rel,y}$=1.45 $\lambda_{rel,z}$=2.02 $K_{c,y}$=0.43 $K_{c,z}$=0.23
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.51 $\sigma_{m,d}$=85.30 Sfr.=0.30

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=74.38 T_z=284.98 M_y=0.00 T_y=29.95 M_z=0.00 M_x=-4.26
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.51 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=74.38 T_z=284.98 M_y=0.00 T_y=29.95 M_z=0.00 M_x=-4.26
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.79
Sollecitazioni: N=74.37 T_z=0.00 M_y=-255.06 T_y=0.00 M_z=26.81 M_x=-4.26
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.51 $\sigma_{m,d}$=85.30 Sfr.=0.28

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=3.58
Sollecitazioni: N=74.36 T_z=-284.98 M_y=0.00 T_y=-29.95 M_z=0.00 M_x=-4.26
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=4.15 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=3.58
Sollecitazioni: N=74.36 T_z=-284.98 M_y=0.00 T_y=-29.95 M_z=0.00 M_x=-4.26
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=4.15 Sfr.=0.09

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.79
Sollecitazioni: N=74.37 T_z=0.00 M_y=-255.06 T_y=0.00 M_z=26.81 M_x=-4.26
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=85.30 Sfr.=0.27

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU Xl=1.79
Sollecitazioni: N=84.04 T_z=0.00 M_y=-991.44 T_y=0.00 M_z=84.32 M_x=-14.97
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=373.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.03 $K_{c,y}$=0.87 $K_{c,z}$=0.74
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.18 $\sigma_{m,d}$=56.91 Sfr.=0.37

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 1 SND Xl=1.79
Sollecitazioni: N=-744.33 T_z=0.00 M_y=-255.06 T_y=0.00 M_z=26.81 M_x=-4.46
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=373.00 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=14.96 Sfr.=0.08

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 1 SND
Sollecitazioni: N=-744.34
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-191.29
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=20.11
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=373.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.03 $K_{c,y}$=0.87 $K_{c,z}$=0.74
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.55 $\sigma_{m,d}$=11.22 Sfr.=0.07

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 13 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=893.09 T_z=284.98 M_y=0.00 T_y=29.95 M_z=0.00 M_x=-4.46
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.86 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=84.09 T_z=1107.75 M_y=0.00 T_y=94.22 M_z=0.00 M_x=-14.97

Resistenze: K_{mod}=0.90
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.02 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU Xl=1.79
Sollecitazioni: N=84.04 T_z=0.00 M_y=-991.44 T_y=0.00 M_z=84.32 M_x=-14.97
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.18 $\sigma_{m,d}$=56.91 Sfr.=0.37

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=84.09 T_z=1107.75 M_y=0.00 T_y=94.22 M_z=0.00 M_x=-14.97
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=4.86 $\tau_{tor,d}$=0.02 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=84.09 T_z=1107.75 M_y=0.00 T_y=94.22 M_z=0.00 M_x=-14.97
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=4.86 Sfr.=0.22

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 1 SND Xl=1.79
Sollecitazioni: N=-744.33 T_z=0.00 M_y=-255.06 T_y=0.00 M_z=26.81 M_x=-4.46
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.55 $\sigma_{m,d}$=-14.96 Sfr.=0.08

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=1.79
Sollecitazioni: N=84.04 T_z=0.00 M_y=-991.44 T_y=0.00 M_z=84.32 M_x=-14.97
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=56.91 Sfr.=0.37

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=3.58
Sollecitazioni: N=-744.34 T_z=-284.98 M_y=0.00 T_y=-29.95 M_z=0.00 M_x=-4.46
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.55 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.32 (L/1135) $f_{Z,L}$=0.31 (L/1144)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.19 (L/1836) $f_{Z,L}$=0.19 (L/1847)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.41 (L/869) $f_{Z,L}$=0.41 (L/877)

Asta n. 2102 (-2456 -2464) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=1.88
Sollecitazioni: N=47.76 T_z=0.00 M_y=-281.35 T_y=0.00 M_z=29.57 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=376.00 $\lambda_{rel,y}$=1.46 $\lambda_{rel,z}$=2.03 $K_{c,y}$=0.43 $K_{c,z}$=0.23
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.33 $\sigma_{m,d}$=94.09 Sfr.=0.33

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=47.76 T_z=299.31 M_y=0.00 T_y=31.46 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.33 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.88
Sollecitazioni: N=47.76 T_z=0.00 M_y=-281.35 T_y=0.00 M_z=29.57 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.33 $\sigma_{m,d}$=94.09 Sfr.=0.30

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=47.76 T_z=299.31 M_y=0.00 T_y=31.46 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=4.36 Sfr.=0.10

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.88
Sollecitazioni: N=47.76 T_z=0.00 M_y=-281.35 T_y=0.00 M_z=29.57 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=94.09 Sfr.=0.30

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU Xl=1.88
Sollecitazioni: N=51.44 T_z=0.00 M_y=-1093.65 T_y=0.00 M_z=93.02 M_x=-1.14
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=376.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.74
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.11 $\sigma_{m,d}$=62.77 Sfr.=0.41

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 1 SND Xl=1.88
Sollecitazioni: N=-556.26 T_z=0.00 M_y=-281.35 T_y=0.00 M_z=29.57 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=376.00 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=16.50 Sfr.=0.09

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 1 SND
  Sollecitazioni: N=-556.26
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-211.02
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=22.18
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=376.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.74
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.16 $\sigma_{m,d}$=12.38 Sfr.=0.07

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 13 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=651.78 T_z=299.31 M_y=0.00 T_y=31.46 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.36 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=51.44 T_z=1163.45 M_y=0.00 T_y=98.96 M_z=0.00 M_x=-1.14
  Resistenze: K_{mod}=0.90
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU Xl=1.88
  Sollecitazioni: N=51.44 T_z=0.00 M_y=-1093.65 T_y=0.00 M_z=93.02 M_x=-1.14
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.11 $\sigma_{m,d}$=62.77 Sfr.=0.41

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=51.44 T_z=1163.45 M_y=0.00 T_y=98.96 M_z=0.00 M_x=-1.14
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=5.11 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.06

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=51.44 T_z=1163.45 M_y=0.00 T_y=98.96 M_z=0.00 M_x=-1.14
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=5.11 Sfr.=0.24

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 1 SND Xl=1.88
  Sollecitazioni: N=-556.26 T_z=0.00 M_y=-281.35 T_y=0.00 M_z=29.57 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.16 $\sigma_{m,d}$=-16.50 Sfr.=0.09

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=1.88
  Sollecitazioni: N=51.44 T_z=0.00 M_y=-1093.65 T_y=0.00 M_z=93.02 M_x=-1.14
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=62.77 Sfr.=0.41

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-556.26 T_z=299.31 M_y=0.00 T_y=31.46 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.16 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.40 (L/950) $f_{Z,L}$=0.39 (L/957)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.24 (L/1540) $f_{Z,L}$=0.24 (L/1548)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.52 (L/727) $f_{Z,L}$=0.51 (L/733)

Asta n. 2103 (-2456 -2457) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=1.88
  Sollecitazioni: N=34.05 T_z=0.00 M_y=-281.36 T_y=0.00 M_z=-29.57 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
  L=376.00 $\lambda_{rel,y}$=1.46 $\lambda_{rel,z}$=2.03 $K_{c,y}$=0.43 $K_{c,z}$=0.23
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.24 $\sigma_{m,d}$=94.09 Sfr.=0.33

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=34.05 T_z=299.31 M_y=0.00 T_y=-31.46 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.24 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.88
  Sollecitazioni: N=34.05 T_z=0.00 M_y=-281.36 T_y=0.00 M_z=-29.57 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.24 $\sigma_{m,d}$=94.09 Sfr.=0.30

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=34.05 T_z=299.31 M_y=0.00 T_y=-31.46 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=4.36 Sfr.=0.10

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.88
  Sollecitazioni: N=34.05 T_z=0.00 M_y=-281.36 T_y=0.00 M_z=-29.57 M_x=0.00

Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=94.09 Sfr.=0.30

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU Xl=1.88
Sollecitazioni: N=37.50 T_z=0.00 M_y=-1093.65 T_y=0.00 M_z=-93.02 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=376.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.74
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.08 $\sigma_{m,d}$=62.77 Sfr.=0.41

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 1 SND Xl=1.88
Sollecitazioni: N=-424.75 T_z=0.00 M_y=-281.36 T_y=0.00 M_z=-29.57 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=376.00 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=16.50 Sfr.=0.09

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 1 SND
Sollecitazioni: N=-424.75
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-211.02
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=0.00 $M_{z,eq}$=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=376.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.74
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.88 $\sigma_{m,d}$=10.99 Sfr.=0.07

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 13 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=492.85 T_z=299.31 M_y=0.00 T_y=-31.46 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.03 Sfr.=0.01

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU Xl=1.88
Sollecitazioni: N=37.50 T_z=0.00 M_y=-1093.65 T_y=0.00 M_z=-93.02 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.08 $\sigma_{m,d}$=62.77 Sfr.=0.41

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=37.50 T_z=1163.46 M_y=0.00 T_y=-98.96 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=5.11 Sfr.=0.24

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 1 SND Xl=1.88
Sollecitazioni: N=-424.75 T_z=0.00 M_y=-281.36 T_y=0.00 M_z=-29.57 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.88 $\sigma_{m,d}$=-16.50 Sfr.=0.09

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=1.88
Sollecitazioni: N=37.50 T_z=0.00 M_y=-1093.65 T_y=0.00 M_z=-93.02 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=62.77 Sfr.=0.41

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-424.75 T_z=299.31 M_y=0.00 T_y=-31.46 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.88 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,G}$=0.40 (L/950) $f_{z,L}$=0.39 (L/957)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{z,G}$=0.24 (L/1539) $f_{z,L}$=0.24 (L/1548)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,G}$=0.52 (L/727) $f_{z,L}$=0.51 (L/733)

Asta n. 2103 (-2457 -2458) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=1.87
Sollecitazioni: N=32.05 T_z=0.00 M_y=-278.37 T_y=0.00 M_z=-29.26 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=374.00 $\lambda_{rel,y}$=1.45 $\lambda_{rel,z}$=2.02 $K_{c,y}$=0.43 $K_{c,z}$=0.23
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.22 $\sigma_{m,d}$=93.09 Sfr.=0.33

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=32.05 T_z=297.72 M_y=0.00 T_y=-31.29 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.22 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.87
Sollecitazioni: N=32.05 T_z=0.00 M_y=-278.37 T_y=0.00 M_z=-29.26 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.22 $\sigma_{m,d}$=93.09 Sfr.=0.30

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=32.05 T_z=297.72 M_y=0.00 T_y=-31.29 M_z=0.00 M_x=0.00

Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=4.34 Sfr.=0.10

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.87
Sollecitazioni: N=32.05 T_z=0.00 M_y=-278.37 T_y=0.00 M_z=-29.26 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=93.09 Sfr.=0.30

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU Xl=1.87
Sollecitazioni: N=45.48 T_z=0.00 M_y=-1082.04 T_y=0.00 M_z=-92.03 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=374.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.03 $K_{c,y}$=0.87 $K_{c,z}$=0.74
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.09 $\sigma_{m,d}$=62.11 Sfr.=0.41

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 1 SND Xl=1.87
Sollecitazioni: N=-317.82 T_z=0.00 M_y=-278.37 T_y=0.00 M_z=-29.26 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=374.00 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=16.33 Sfr.=0.09

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 1 SND
Sollecitazioni: N=-317.82
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-208.78
[Par.] $M_{z,sx}$=-0.00 $M_{z,dx}$=0.00 $M_{z,eq}$=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=374.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.03 $K_{c,y}$=0.87 $K_{c,z}$=0.74
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.66 $\sigma_{m,d}$=10.87 Sfr.=0.06

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 13 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=381.92 T_z=297.72 M_y=0.00 T_y=-31.29 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.80 Sfr.=0.01

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU Xl=1.87
Sollecitazioni: N=45.48 T_z=0.00 M_y=-1082.04 T_y=0.00 M_z=-92.03 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.09 $\sigma_{m,d}$=62.11 Sfr.=0.41

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=45.48 T_z=1157.27 M_y=0.00 T_y=-98.43 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=5.08 Sfr.=0.23

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 1 SND Xl=1.87
Sollecitazioni: N=-317.82 T_z=0.00 M_y=-278.37 T_y=0.00 M_z=-29.26 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.66 $\sigma_{m,d}$=-16.33 Sfr.=0.09

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=1.87
Sollecitazioni: N=45.48 T_z=0.00 M_y=-1082.04 T_y=0.00 M_z=-92.03 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=62.11 Sfr.=0.41

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-317.82 T_z=297.72 M_y=0.00 T_y=-31.29 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.66 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.39 (L/965) $f_{Z,L}$=0.38 (L/973)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.24 (L/1564) $f_{Z,L}$=0.24 (L/1573)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.51 (L/739) $f_{Z,L}$=0.50 (L/745)

Asta n. 2103 (-2458 -2459) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=1.86
Sollecitazioni: N=33.80 T_z=0.00 M_y=-276.88 T_y=0.00 M_z=-29.10 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=373.00 $\lambda_{rel,y}$=1.45 $\lambda_{rel,z}$=2.02 $K_{c,y}$=0.43 $K_{c,z}$=0.23
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.23 $\sigma_{m,d}$=92.59 Sfr.=0.32

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=33.80 T_z=296.93 M_y=0.00 T_y=-31.21 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.23 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.86
Sollecitazioni: N=33.80 T_z=0.00 M_y=-276.88 T_y=0.00 M_z=-29.10 M_x=0.00

Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.23 $\sigma_{m,d}$=92.59 Sfr.=0.30

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=33.80 T_z=296.93 M_y=0.00 T_y=-31.21 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=4.33 Sfr.=0.10

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.86
Sollecitazioni: N=33.80 T_z=0.00 M_y=-276.88 T_y=0.00 M_z=-29.10 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=92.59 Sfr.=0.30

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU Xl=1.86
Sollecitazioni: N=62.75 T_z=0.00 M_y=-1076.27 T_y=0.00 M_z=-91.54 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=373.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.03 $K_{c,y}$=0.87 $K_{c,z}$=0.74
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.13 $\sigma_{m,d}$=61.78 Sfr.=0.40

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 1 SND Xl=1.86
Sollecitazioni: N=-225.99 T_z=0.00 M_y=-276.88 T_y=0.00 M_z=-29.10 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=373.00 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=16.24 Sfr.=0.09

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 1 SND
Sollecitazioni: N=-225.99
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-207.66
[Par.] $M_{z,sx}$=-0.00 $M_{z,dx}$=0.00 $M_{z,eq}$=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=373.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.03 $K_{c,y}$=0.87 $K_{c,z}$=0.74
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.47 $\sigma_{m,d}$=10.82 Sfr.=0.06

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 13 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=293.60 T_z=296.93 M_y=0.00 T_y=-31.21 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.61 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU Xl=1.86
Sollecitazioni: N=62.75 T_z=0.00 M_y=-1076.27 T_y=0.00 M_z=-91.54 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.13 $\sigma_{m,d}$=61.78 Sfr.=0.40

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=62.75 T_z=1154.17 M_y=0.00 T_y=-98.17 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=5.07 Sfr.=0.23

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 1 SND Xl=1.86
Sollecitazioni: N=-225.99 T_z=0.00 M_y=-276.88 T_y=0.00 M_z=-29.10 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.47 $\sigma_{m,d}$=-16.24 Sfr.=0.09

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=1.86
Sollecitazioni: N=62.75 T_z=0.00 M_y=-1076.27 T_y=0.00 M_z=-91.54 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=61.78 Sfr.=0.40

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-225.99 T_z=296.93 M_y=0.00 T_y=-31.21 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.47 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.38 (L/973) $f_{Z,L}$=0.38 (L/980)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.24 (L/1577) $f_{Z,L}$=0.24 (L/1585)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.50 (L/745) $f_{Z,L}$=0.50 (L/751)

Asta n. 2103 (-2459 -2460) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=1.95
Sollecitazioni: N=40.25 T_z=0.00 M_y=-301.14 T_y=0.00 M_z=-31.65 M_x=1.33
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=389.00 $\lambda_{rel,y}$=1.51 $\lambda_{rel,z}$=2.10 $K_{c,y}$=0.40 $K_{c,z}$=0.22
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.28 $\sigma_{m,d}$=100.71 Sfr.=0.35

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=40.25 T_z=309.66 M_y=0.00 T_y=-32.55 M_z=0.00 M_x=1.33

Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.28 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=40.25 T_z=309.66 M_y=0.00 T_y=-32.55 M_z=0.00 M_x=1.33
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.95
Sollecitazioni: N=40.25 T_z=0.00 M_y=-301.14 T_y=0.00 M_z=-31.65 M_x=1.33
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.28 $\sigma_{m,d}$=100.71 Sfr.=0.32

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=40.25 T_z=309.66 M_y=0.00 T_y=-32.55 M_z=0.00 M_x=1.33
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=4.51 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=40.25 T_z=309.66 M_y=0.00 T_y=-32.55 M_z=0.00 M_x=1.33
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=4.51 Sfr.=0.10

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.95
Sollecitazioni: N=40.25 T_z=0.00 M_y=-301.14 T_y=0.00 M_z=-31.65 M_x=1.33
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=100.71 Sfr.=0.32

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU Xl=1.95
Sollecitazioni: N=94.74 T_z=0.00 M_y=-1170.57 T_y=0.00 M_z=-99.56 M_x=4.94
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=389.00 $\lambda_{rel,y}$=0.89 $\lambda_{rel,z}$=1.07 $K_{c,y}$=0.85 $K_{c,z}$=0.71
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.20 $\sigma_{m,d}$=67.19 Sfr.=0.44

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 1 SND Xl=1.95
Sollecitazioni: N=-139.37 T_z=0.00 M_y=-301.14 T_y=0.00 M_z=-31.65 M_x=1.47
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=389.00 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=17.66 Sfr.=0.09

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 1 SND
Sollecitazioni: N=-139.37
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-225.86
[Par.] $M_{z,sx}$=-0.00 $M_{z,dx}$=0.00 $M_{z,eq}$=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=389.00 $\lambda_{rel,y}$=0.89 $\lambda_{rel,z}$=1.07 $K_{c,y}$=0.85 $K_{c,z}$=0.71
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.29 $\sigma_{m,d}$=11.76 Sfr.=0.07

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 13 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=219.88 T_z=309.66 M_y=0.00 T_y=-32.55 M_z=0.00 M_x=1.51
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.46 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=94.74 T_z=1203.67 M_y=0.00 T_y=-102.38 M_z=0.00 M_x=4.94
Resistenze: K_{mod}=0.90
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU Xl=1.95
Sollecitazioni: N=94.74 T_z=0.00 M_y=-1170.57 T_y=0.00 M_z=-99.56 M_x=4.94
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.20 $\sigma_{m,d}$=67.19 Sfr.=0.44

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=94.74 T_z=1203.67 M_y=0.00 T_y=-102.38 M_z=0.00 M_x=4.94
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=5.29 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.06

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=94.74 T_z=1203.67 M_y=0.00 T_y=-102.38 M_z=0.00 M_x=4.94
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=5.29 Sfr.=0.24

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 1 SND Xl=1.95
Sollecitazioni: N=-139.37 T_z=0.00 M_y=-301.14 T_y=0.00 M_z=-31.65 M_x=1.47
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.29 $\sigma_{m,d}$=-17.66 Sfr.=0.09

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=1.95

Sollecitazioni: N=94.74 T_z=0.00 M_y=-1170.57 T_y=0.00 M_z=-99.56 M_x=4.94
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=67.19 Sfr.=0.44

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-139.37 T_z=309.66 M_y=0.00 T_y=-32.55 M_z=0.00 M_x=1.47
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.29 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,G}$=0.45 (L/858) $f_{z,L}$=0.45 (L/864)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{z,G}$=0.28 (L/1390) $f_{z,L}$=0.28 (L/1398)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,G}$=0.59 (L/657) $f_{z,L}$=0.59 (L/662)

Asta n. 2103 (-2460 -2461) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=1.26
Sollecitazioni: N=35.01 T_z=0.00 M_y=-127.38 T_y=0.00 M_z=-13.39 M_x=5.46
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=253.00 $\lambda_{rel,y}$=0.98 $\lambda_{rel,z}$=1.37 $K_{c,y}$=0.78 $K_{c,z}$=0.48
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.24 $\sigma_{m,d}$=42.60 Sfr.=0.15

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=35.01 T_z=201.40 M_y=0.00 T_y=-21.17 M_z=0.00 M_x=5.46
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.24 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=35.01 T_z=201.40 M_y=0.00 T_y=-21.17 M_z=0.00 M_x=5.46
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.26
Sollecitazioni: N=35.01 T_z=0.00 M_y=-127.38 T_y=0.00 M_z=-13.39 M_x=5.46
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.24 $\sigma_{m,d}$=42.60 Sfr.=0.14

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=2.53
Sollecitazioni: N=35.01 T_z=-201.40 M_y=0.00 T_y=21.17 M_z=0.00 M_x=5.46
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=2.94 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=2.53
Sollecitazioni: N=35.01 T_z=-201.40 M_y=0.00 T_y=21.17 M_z=0.00 M_x=5.46
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=2.94 Sfr.=0.07

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.26
Sollecitazioni: N=35.01 T_z=0.00 M_y=-127.38 T_y=0.00 M_z=-13.39 M_x=5.46
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=42.60 Sfr.=0.14

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU Xl=1.26
Sollecitazioni: N=99.15 T_z=0.00 M_y=-495.14 T_y=0.00 M_z=-42.11 M_x=18.08
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=253.00 $\lambda_{rel,y}$=0.58 $\lambda_{rel,z}$=0.70 $K_{c,y}$=0.96 $K_{c,z}$=0.93
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.21 $\sigma_{m,d}$=28.42 Sfr.=0.19

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 1 SND Xl=1.26
Sollecitazioni: N=-84.99 T_z=0.00 M_y=-127.38 T_y=0.00 M_z=-13.39 M_x=5.66
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=253.00 $\lambda_{rel,m}$=0.23 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=7.47 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 1 SND
Sollecitazioni: N=-84.99
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-95.54
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=0.00 $M_{z,eq}$=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=253.00 $\lambda_{rel,y}$=0.58 $\lambda_{rel,z}$=0.70 $K_{c,y}$=0.96 $K_{c,z}$=0.93
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.18 $\sigma_{m,d}$=4.98 Sfr.=0.03

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 13 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=155.01 T_z=201.40 M_y=0.00 T_y=-21.17 M_z=0.00 M_x=5.69
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.32 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU Xl=0.00

Sollecitazioni: N=99.15 T_z=782.84 M_y=0.00 T_y=-66.58 M_z=0.00 M_x=18.08
Resistenze: K_{mod}=0.90
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.02 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU Xl=1.26
Sollecitazioni: N=99.15 T_z=0.00 M_y=-495.14 T_y=0.00 M_z=-42.11 M_x=18.08
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.21 $\sigma_{m,d}$=28.42 Sfr.=0.19

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU Xl=2.53
Sollecitazioni: N=99.15 T_z=-782.84 M_y=0.00 T_y=66.58 M_z=0.00 M_x=18.08
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=3.44 $\tau_{tor,d}$=0.02 Sfr.=0.03

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=2.53
Sollecitazioni: N=99.15 T_z=-782.84 M_y=0.00 T_y=66.58 M_z=0.00 M_x=18.08
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=3.44 Sfr.=0.16

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 1 SND Xl=1.26
Sollecitazioni: N=-84.99 T_z=0.00 M_y=-127.38 T_y=0.00 M_z=-13.39 M_x=5.66
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.18 $\sigma_{m,d}$=-7.47 Sfr.=0.04

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=1.26
Sollecitazioni: N=99.15 T_z=0.00 M_y=-495.14 T_y=0.00 M_z=-42.11 M_x=18.08
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=28.42 Sfr.=0.19

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-84.99 T_z=201.40 M_y=0.00 T_y=-21.17 M_z=0.00 M_x=5.66
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.18 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,G}$=0.08 (L/3119)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{z,G}$=0.05 (L/5053)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,G}$=0.11 (L/2388)

Asta n. 2104 (-2447 -2448) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=2.58
Sollecitazioni: N=25.64 T_z=0.00 M_y=-582.13 T_y=0.00 M_z=-61.18 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=515.00 $\lambda_{rel,y}$=2.00 $\lambda_{rel,z}$=2.78 $K_{c,y}$=0.24 $K_{c,z}$=0.12
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.18 $\sigma_{m,d}$=194.67 Sfr.=0.68

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=25.64 T_z=452.14 M_y=0.00 T_y=-47.52 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.18 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=2.58
Sollecitazioni: N=25.64 T_z=0.00 M_y=-582.13 T_y=0.00 M_z=-61.18 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.18 $\sigma_{m,d}$=194.67 Sfr.=0.62

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=5.15
Sollecitazioni: N=25.64 T_z=-452.14 M_y=0.00 T_y=47.52 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=6.59 Sfr.=0.15

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=2.58
Sollecitazioni: N=25.64 T_z=0.00 M_y=-582.13 T_y=0.00 M_z=-61.18 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=194.67 Sfr.=0.62

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU Xl=2.58
Sollecitazioni: N=62.21 T_z=0.00 M_y=-2285.26 T_y=0.00 M_z=-194.14 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=515.00 $\lambda_{rel,y}$=1.18 $\lambda_{rel,z}$=1.42 $K_{c,y}$=0.61 $K_{c,z}$=0.45
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.13 $\sigma_{m,d}$=131.16 Sfr.=0.86

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 1 SND Xl=2.58
Sollecitazioni: N=-37.11 T_z=0.00 M_y=-582.13 T_y=0.00 M_z=-61.18 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=515.00 $\lambda_{rel,m}$=0.32 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=34.14 Sfr.=0.18

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 1 SND
  Sollecitazioni: N=-37.11
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-436.60
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=0.00 $M_{z,eq}$=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=515.00 $\lambda_{rel,y}$=1.18 $\lambda_{rel,z}$=1.42 $K_{c,y}$=0.61 $K_{c,z}$=0.45
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.08 $\sigma_{m,d}$=22.74 Sfr.=0.13

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 25 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=67.68 T_z=1514.73 M_y=0.00 T_y=-159.20 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=105.93
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.14 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU Xl=2.58
  Sollecitazioni: N=62.21 T_z=0.00 M_y=-2285.26 T_y=0.00 M_z=-194.14 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.13 $\sigma_{m,d}$=131.16 Sfr.=0.86

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=62.21 T_z=1774.96 M_y=0.00 T_y=-150.79 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=7.79 Sfr.=0.36

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 1 SND Xl=2.58
  Sollecitazioni: N=-37.11 T_z=0.00 M_y=-582.13 T_y=0.00 M_z=-61.18 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.08 $\sigma_{m,d}$=-34.14 Sfr.=0.18

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=2.58
  Sollecitazioni: N=62.21 T_z=0.00 M_y=-2285.26 T_y=0.00 M_z=-194.14 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=131.16 Sfr.=0.86

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-37.11 T_z=452.14 M_y=0.00 T_y=-47.52 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.08 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=1.55 (L/332) $f_{Z,L}$=1.54 (L/334)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.96 (L/535) $f_{Z,L}$=0.96 (L/538)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=2.02 (L/254) $f_{Z,L}$=2.00 (L/256)

Asta n. 2104 (-2448 -2449) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=0.72
  Sollecitazioni: N=37.21 T_z=0.00 M_y=-46.09 T_y=0.00 M_z=-4.84 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
  L=145.00 $\lambda_{rel,y}$=0.56 $\lambda_{rel,z}$=0.78 $K_{c,y}$=0.96 $K_{c,z}$=0.90
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.26 $\sigma_{m,d}$=15.41 Sfr.=0.05

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=1.45
  Sollecitazioni: N=37.21 T_z=-127.11 M_y=0.00 T_y=13.36 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.26 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.72
  Sollecitazioni: N=37.21 T_z=0.00 M_y=-46.09 T_y=0.00 M_z=-4.84 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.26 $\sigma_{m,d}$=15.41 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=37.20 T_z=127.20 M_y=0.00 T_y=-13.37 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=1.85 Sfr.=0.04

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.72
  Sollecitazioni: N=37.21 T_z=0.00 M_y=-46.09 T_y=0.00 M_z=-4.84 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=15.41 Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU Xl=0.72
  Sollecitazioni: N=109.41 T_z=0.00 M_y=-180.93 T_y=0.00 M_z=-15.37 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=145.00 $\lambda_{rel,y}$=0.33 $\lambda_{rel,z}$=0.40 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.23 $\sigma_{m,d}$=10.38 Sfr.=0.07

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 25 SLU Xl=1.45
  Sollecitazioni: N=111.11 T_z=-425.76 M_y=0.00 T_y=44.75 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=105.93
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.23 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU Xl=0.72
  Sollecitazioni: N=109.41 T_z=0.00 M_y=-180.93 T_y=0.00 M_z=-15.37 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.23 $\sigma_{m,d}$=10.38 Sfr.=0.07

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=109.40 T_z=499.32 M_y=0.00 T_y=-42.42 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=2.19 Sfr.=0.10

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=0.72
  Sollecitazioni: N=109.41 T_z=0.00 M_y=-180.93 T_y=0.00 M_z=-15.37 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=10.38 Sfr.=0.07

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/14906)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/23756)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.01 (L/11431)

Asta n. 2105 (-2424 -2425) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-66.57 T_z=0.00 M_y=-297.66 T_y=0.00 M_z=-31.28 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=378.00 $\lambda_{rel,m}$=0.42 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=99.54 Sfr.=0.35

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
  Sollecitazioni: N=-66.57
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-223.25
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=0.00 $M_{z,eq}$=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=378.00 $\lambda_{rel,y}$=1.47 $\lambda_{rel,z}$=2.04 $K_{c,y}$=0.42 $K_{c,z}$=0.23
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.46 $\sigma_{m,d}$=65.13 Sfr.=0.24

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-66.57 T_z=314.98 M_y=0.00 T_y=-33.11 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=4.59 Sfr.=0.10

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-66.57 T_z=0.00 M_y=-297.66 T_y=0.00 M_z=-31.28 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.46 $\sigma_{m,d}$=-99.54 Sfr.=0.32

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-66.57 T_z=0.00 M_y=-297.66 T_y=0.00 M_z=-31.28 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=99.54 Sfr.=0.32

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-66.57 T_z=314.98 M_y=0.00 T_y=-33.11 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.46 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 1 SND Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=206.79 T_z=0.00 M_y=-297.66 T_y=0.00 M_z=-31.28 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
  L=378.00 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.43 $\sigma_{m,d}$=17.46 Sfr.=0.10

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-108.52 T_z=0.00 M_y=-1162.54 T_y=0.00 M_z=-98.83 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=378.00 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=66.73 Sfr.=0.44

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU
  Sollecitazioni: N=-108.52
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-871.90
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=0.00 $M_{z,eq}$=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70

L=378.00 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.23 $\sigma_{m,d}$=45.41 Sfr.=0.31

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=3.78
Sollecitazioni: N=206.79 T_z=-314.98 M_y=0.00 T_y=33.11 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.43 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 1 SND Xl=1.89
Sollecitazioni: N=206.79 T_z=0.00 M_y=-297.66 T_y=0.00 M_z=-31.28 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.43 $\sigma_{m,d}$=17.46 Sfr.=0.10

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-108.52 T_z=1230.20 M_y=0.00 T_y=-104.58 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=5.40 Sfr.=0.25

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-108.52 T_z=0.00 M_y=-1162.54 T_y=0.00 M_z=-98.83 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.23 $\sigma_{m,d}$=-66.73 Sfr.=0.44

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-108.52 T_z=0.00 M_y=-1162.54 T_y=0.00 M_z=-98.83 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=66.73 Sfr.=0.44

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 13 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-339.92 T_z=314.98 M_y=0.00 T_y=-33.11 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.71 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.42 (L/889) $f_{Z,L}$=0.42 (L/896)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.26 (L/1437) $f_{Z,L}$=0.26 (L/1445)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.55 (L/681) $f_{Z,L}$=0.55 (L/687)

Asta n. 2106 (-2428 -2427) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=1.57
Sollecitazioni: N=-42.17 T_z=0.00 M_y=-205.40 T_y=0.00 M_z=21.59 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=314.00 $\lambda_{rel,m}$=0.38 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=68.69 Sfr.=0.24

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
Sollecitazioni: N=-42.17
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-154.05
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=16.19
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=314.00 $\lambda_{rel,y}$=1.22 $\lambda_{rel,z}$=1.70 $K_{c,y}$=0.59 $K_{c,z}$=0.32
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.29 $\sigma_{m,d}$=51.52 Sfr.=0.18

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-42.17 T_z=261.65 M_y=0.00 T_y=27.50 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=3.81 Sfr.=0.09

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.57
Sollecitazioni: N=-42.17 T_z=0.00 M_y=-205.40 T_y=0.00 M_z=21.59 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.29 $\sigma_{m,d}$=-68.69 Sfr.=0.22

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.57
Sollecitazioni: N=-42.17 T_z=0.00 M_y=-205.40 T_y=0.00 M_z=21.59 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=68.69 Sfr.=0.22

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-42.17 T_z=261.65 M_y=0.00 T_y=27.50 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.29 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 1 SND Xl=1.57
Sollecitazioni: N=25.82 T_z=0.00 M_y=-205.40 T_y=0.00 M_z=21.59 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
L=314.00 $\lambda_{rel,y}$=0.72 $\lambda_{rel,z}$=0.87 $K_{c,y}$=0.92 $K_{c,z}$=0.86

Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.05 $\sigma_{m,d}$=12.05 Sfr.=0.06

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU Xl=1.57
Sollecitazioni: N=-75.43 T_z=0.00 M_y=-802.20 T_y=0.00 M_z=68.18 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=314.00 $\lambda_{rel,m}$=0.25 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=46.04 Sfr.=0.30

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU
Sollecitazioni: N=-75.44
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-601.65
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=51.14
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=314.00 $\lambda_{rel,y}$=0.72 $\lambda_{rel,z}$=0.87 $K_{c,y}$=0.92 $K_{c,z}$=0.86
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.16 $\sigma_{m,d}$=34.53 Sfr.=0.23

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=3.14
Sollecitazioni: N=25.83 T_z=-261.65 M_y=0.00 T_y=-27.50 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.05 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 1 SND Xl=1.57
Sollecitazioni: N=25.82 T_z=0.00 M_y=-205.40 T_y=0.00 M_z=21.59 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.05 $\sigma_{m,d}$=12.05 Sfr.=0.06

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-75.44 T_z=1021.91 M_y=0.00 T_y=86.86 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=4.49 Sfr.=0.21

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU Xl=1.57
Sollecitazioni: N=-75.43 T_z=0.00 M_y=-802.20 T_y=0.00 M_z=68.18 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.16 $\sigma_{m,d}$=-46.04 Sfr.=0.30

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=1.57
Sollecitazioni: N=-75.43 T_z=0.00 M_y=-802.20 T_y=0.00 M_z=68.18 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=46.04 Sfr.=0.30

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 13 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-110.17 T_z=261.65 M_y=0.00 T_y=27.50 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.23 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,G}$=0.20 (L/1551) $f_{z,L}$=0.20 (L/1562)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{z,G}$=0.13 (L/2505)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,G}$=0.26 (L/1188) $f_{z,L}$=0.26 (L/1198)

Asta n. 2106 (-2424 -2428) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=1.49
Sollecitazioni: N=-33.65 T_z=0.00 M_y=-183.76 T_y=0.00 M_z=19.31 M_x=-1.76
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=297.00 $\lambda_{rel,m}$=0.37 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=61.45 Sfr.=0.21

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
Sollecitazioni: N=-33.69
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-137.82
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=14.49
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=297.00 $\lambda_{rel,y}$=1.15 $\lambda_{rel,z}$=1.61 $K_{c,y}$=0.64 $K_{c,z}$=0.36
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.23 $\sigma_{m,d}$=46.09 Sfr.=0.16

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-33.62 T_z=247.49 M_y=0.00 T_y=26.01 M_z=0.00 M_x=-1.76
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=2.97
Sollecitazioni: N=-33.69 T_z=-247.49 M_y=0.00 T_y=-26.01 M_z=0.00 M_x=-1.76
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=3.61 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=2.97

Sollecitazioni: N=-33.69 T_z=-247.49 M_y=0.00 T_y=-26.01 M_z=0.00 M_x=-1.76
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=3.61 Sfr.=0.08

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.49
Sollecitazioni: N=-33.65 T_z=0.00 M_y=-183.76 T_y=0.00 M_z=19.31 M_x=-1.76
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.23 $\sigma_{m,d}$=-61.45 Sfr.=0.20

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.49
Sollecitazioni: N=-33.65 T_z=0.00 M_y=-183.76 T_y=0.00 M_z=19.31 M_x=-1.76
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=61.45 Sfr.=0.20

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=2.97
Sollecitazioni: N=-33.69 T_z=-247.49 M_y=0.00 T_y=-26.01 M_z=0.00 M_x=-1.76
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.23 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 1 SND Xl=1.49
Sollecitazioni: N=128.90 T_z=0.00 M_y=-183.76 T_y=0.00 M_z=19.31 M_x=-1.99
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
L=297.00 $\lambda_{rel,y}$=0.68 $\lambda_{rel,z}$=0.82 $K_{c,y}$=0.94 $K_{c,z}$=0.89
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.27 $\sigma_{m,d}$=10.78 Sfr.=0.06

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU Xl=1.49
Sollecitazioni: N=-61.63 T_z=0.00 M_y=-717.69 T_y=0.00 M_z=61.01 M_x=-5.53
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=297.00 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=41.19 Sfr.=0.27

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU
Sollecitazioni: N=-61.75
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-538.27
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=45.76
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=297.00 $\lambda_{rel,y}$=0.68 $\lambda_{rel,z}$=0.82 $K_{c,y}$=0.94 $K_{c,z}$=0.89
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.13 $\sigma_{m,d}$=30.89 Sfr.=0.20

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=128.94 T_z=247.49 M_y=0.00 T_y=26.01 M_z=0.00 M_x=-1.99
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.27 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-61.52 T_z=966.58 M_y=0.00 T_y=82.16 M_z=0.00 M_x=-5.53
Resistenze: K_{mod}=0.90
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 1 SND Xl=1.49
Sollecitazioni: N=128.90 T_z=0.00 M_y=-183.76 T_y=0.00 M_z=19.31 M_x=-1.99
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.27 $\sigma_{m,d}$=10.78 Sfr.=0.06

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-61.52 T_z=966.58 M_y=0.00 T_y=82.16 M_z=0.00 M_x=-5.53
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=4.24 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.04

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-61.52 T_z=966.58 M_y=0.00 T_y=82.16 M_z=0.00 M_x=-5.53
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=4.24 Sfr.=0.20

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU Xl=1.49
Sollecitazioni: N=-61.63 T_z=0.00 M_y=-717.69 T_y=0.00 M_z=61.01 M_x=-5.53
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.13 $\sigma_{m,d}$=-41.19 Sfr.=0.27

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=1.49
Sollecitazioni: N=-61.63 T_z=0.00 M_y=-717.69 T_y=0.00 M_z=61.01 M_x=-5.53
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=41.19 Sfr.=0.27

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 13 SND Xl=2.97
Sollecitazioni: N=-196.24 T_z=-247.49 M_y=0.00 T_y=-26.01 M_z=0.00 M_x=-1.94
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.41 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.16 (L/1831) $f_{Z,L}$=0.16 (L/1844)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.10 (L/2960)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.21 (L/1402) $f_{Z,L}$=0.21 (L/1414)

Asta n. 2107 (-2431 -2432) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=1.88
  Sollecitazioni: N=10.21 T_z=0.00 M_y=-294.52 T_y=0.00 M_z=-30.95 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
  L=376.00 $\lambda_{rel,y}$=1.46 $\lambda_{rel,z}$=2.03 $K_{c,y}$=0.43 $K_{c,z}$=0.23
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.07 $\sigma_{m,d}$=98.49 Sfr.=0.34

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=10.21 T_z=313.32 M_y=0.00 T_y=-32.93 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.07 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.88
  Sollecitazioni: N=10.21 T_z=0.00 M_y=-294.52 T_y=0.00 M_z=-30.95 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.07 $\sigma_{m,d}$=98.49 Sfr.=0.32

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=10.21 T_z=313.32 M_y=0.00 T_y=-32.93 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=4.57 Sfr.=0.10

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.88
  Sollecitazioni: N=10.21 T_z=0.00 M_y=-294.52 T_y=0.00 M_z=-30.95 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=98.49 Sfr.=0.32

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU Xl=1.88
  Sollecitazioni: N=6.04 T_z=0.00 M_y=-1150.26 T_y=0.00 M_z=-97.78 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=376.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.74
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=66.02 Sfr.=0.43

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 36 SLU Xl=1.88
  Sollecitazioni: N=0.00 T_z=0.00 M_y=-982.05 T_y=0.00 M_z=-103.22 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=376.00 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=57.60 Sfr.=0.37

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 35 SLU
  Sollecitazioni: N=-1.76
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-529.28
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=0.00 $M_{z,eq}$=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=376.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.74
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.00 $\sigma_{m,d}$=27.57 Sfr.=0.19

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=556.15 T_z=313.32 M_y=0.00 T_y=-32.93 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.16 Sfr.=0.01

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU Xl=1.88
  Sollecitazioni: N=6.04 T_z=0.00 M_y=-1150.26 T_y=0.00 M_z=-97.78 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=66.02 Sfr.=0.43

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=6.04 T_z=1223.68 M_y=0.00 T_y=-104.02 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=5.37 Sfr.=0.25

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 35 SLU Xl=1.88
  Sollecitazioni: N=-1.76 T_z=0.00 M_y=-705.71 T_y=0.00 M_z=-74.17 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.00 $\sigma_{m,d}$=41.39 Sfr.=0.27

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=1.88
  Sollecitazioni: N=6.04 T_z=0.00 M_y=-1150.26 T_y=0.00 M_z=-97.78 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=66.02 Sfr.=0.43

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 13 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-535.73 T_z=313.32 M_y=0.00 T_y=-32.93 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.12 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.42 (L/904) $f_{Z,L}$=0.41 (L/911)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.26 (L/1461) $f_{Z,L}$=0.26 (L/1468)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.54 (L/693) $f_{Z,L}$=0.54 (L/698)

Asta n. 2107 (-2432 -2433) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=1.87
  Sollecitazioni: N=14.00 T_z=0.00 M_y=-291.39 T_y=0.00 M_z=-30.63 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
  L=374.00 $\lambda_{rel,y}$=1.45 $\lambda_{rel,z}$=2.02 $K_{c,y}$=0.43 $K_{c,z}$=0.23
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.10 $\sigma_{m,d}$=97.45 Sfr.=0.34

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=14.00 T_z=311.65 M_y=0.00 T_y=-32.76 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.10 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.87
  Sollecitazioni: N=14.00 T_z=0.00 M_y=-291.39 T_y=0.00 M_z=-30.63 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.10 $\sigma_{m,d}$=97.45 Sfr.=0.31

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=14.00 T_z=311.65 M_y=0.00 T_y=-32.76 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=4.54 Sfr.=0.10

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.87
  Sollecitazioni: N=14.00 T_z=0.00 M_y=-291.39 T_y=0.00 M_z=-30.63 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=97.45 Sfr.=0.31

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU Xl=1.87
  Sollecitazioni: N=15.72 T_z=0.00 M_y=-1138.06 T_y=0.00 M_z=-96.74 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=374.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.03 $K_{c,y}$=0.87 $K_{c,z}$=0.74
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.03 $\sigma_{m,d}$=65.32 Sfr.=0.43

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 1 SND Xl=1.87
  Sollecitazioni: N=-428.04 T_z=0.00 M_y=-291.39 T_y=0.00 M_z=-30.63 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=374.00 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=17.09 Sfr.=0.09

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 13 SND
  Sollecitazioni: N=-430.63
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-218.54
  [Par.] $M_{z,sx}$=-0.00 $M_{z,dx}$=0.00 $M_{z,eq}$=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=374.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.03 $K_{c,y}$=0.87 $K_{c,z}$=0.74
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.90 $\sigma_{m,d}$=11.38 Sfr.=0.07

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=458.63 T_z=311.65 M_y=0.00 T_y=-32.76 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.96 Sfr.=0.01

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU Xl=1.87
  Sollecitazioni: N=15.72 T_z=0.00 M_y=-1138.06 T_y=0.00 M_z=-96.74 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.03 $\sigma_{m,d}$=65.32 Sfr.=0.43

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=15.72 T_z=1217.18 M_y=0.00 T_y=-103.47 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=5.34 Sfr.=0.25

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 13 SND Xl=1.87
  Sollecitazioni: N=-430.63 T_z=0.00 M_y=-291.39 T_y=0.00 M_z=-30.63 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.90 $\sigma_{m,d}$=-17.09 Sfr.=0.09

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=1.87
  Sollecitazioni: N=15.72 T_z=0.00 M_y=-1138.06 T_y=0.00 M_z=-96.74 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=65.32 Sfr.=0.43

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 13 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-430.63 T_z=311.65 M_y=0.00 T_y=-32.76 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.90 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.41 (L/918) $f_{Z,L}$=0.40 (L/925)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.25 (L/1484) $f_{Z,L}$=0.25 (L/1493)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.53 (L/704) $f_{Z,L}$=0.53 (L/709)

Asta n. 2107 (-2433 -2434) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=1.86
  Sollecitazioni: N=16.55 T_z=0.00 M_y=-289.84 T_y=0.00 M_z=-30.46 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
  L=373.00 $\lambda_{rel,y}$=1.45 $\lambda_{rel,z}$=2.02 $K_{c,y}$=0.43 $K_{c,z}$=0.23
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.11 $\sigma_{m,d}$=96.92 Sfr.=0.34

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=16.55 T_z=310.82 M_y=0.00 T_y=-32.67 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.11 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.86
  Sollecitazioni: N=16.55 T_z=0.00 M_y=-289.84 T_y=0.00 M_z=-30.46 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.11 $\sigma_{m,d}$=96.92 Sfr.=0.31

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=16.55 T_z=310.82 M_y=0.00 T_y=-32.67 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=4.53 Sfr.=0.10

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.86
  Sollecitazioni: N=16.55 T_z=0.00 M_y=-289.84 T_y=0.00 M_z=-30.46 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=96.92 Sfr.=0.31

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU Xl=1.86
  Sollecitazioni: N=25.32 T_z=0.00 M_y=-1131.98 T_y=0.00 M_z=-96.22 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=373.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.03 $K_{c,y}$=0.87 $K_{c,z}$=0.74
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.05 $\sigma_{m,d}$=64.97 Sfr.=0.42

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 1 SND Xl=1.86
  Sollecitazioni: N=-328.01 T_z=0.00 M_y=-289.84 T_y=0.00 M_z=-30.46 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=373.00 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=17.00 Sfr.=0.09

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 13 SND
  Sollecitazioni: N=-328.32
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-217.38
  [Par.] $M_{z,sx}$=-0.00 $M_{z,dx}$=0.00 $M_{z,eq}$=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=373.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.03 $K_{c,y}$=0.87 $K_{c,z}$=0.74
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.68 $\sigma_{m,d}$=11.32 Sfr.=0.07

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=361.43 T_z=310.82 M_y=0.00 T_y=-32.67 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.75 Sfr.=0.01

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU Xl=1.86
  Sollecitazioni: N=25.32 T_z=0.00 M_y=-1131.98 T_y=0.00 M_z=-96.22 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.05 $\sigma_{m,d}$=64.97 Sfr.=0.42

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=25.32 T_z=1213.92 M_y=0.00 T_y=-103.19 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=5.33 Sfr.=0.25

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 13 SND Xl=1.86
  Sollecitazioni: N=-328.32 T_z=0.00 M_y=-289.84 T_y=0.00 M_z=-30.46 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.68 $\sigma_{m,d}$=-17.00 Sfr.=0.09

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=1.86
  Sollecitazioni: N=25.32 T_z=0.00 M_y=-1131.98 T_y=0.00 M_z=-96.22 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=64.97 Sfr.=0.42

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 13 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-328.32 T_z=310.82 M_y=0.00 T_y=-32.67 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.68 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.40 (L/926) $f_{Z,L}$=0.40 (L/933)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.25 (L/1496) $f_{Z,L}$=0.25 (L/1504)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.53 (L/709) $f_{Z,L}$=0.52 (L/715)

Asta n. 2107 (-2434 -2435) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=1.95
  Sollecitazioni: N=18.19 T_z=0.00 M_y=-315.24 T_y=0.00 M_z=-33.13 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
  L=389.00 $\lambda_{rel,y}$=1.51 $\lambda_{rel,z}$=2.10 $K_{c,y}$=0.40 $K_{c,z}$=0.22
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.13 $\sigma_{m,d}$=105.42 Sfr.=0.37

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=18.19 T_z=324.15 M_y=0.00 T_y=-34.07 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.13 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.95
  Sollecitazioni: N=18.19 T_z=0.00 M_y=-315.24 T_y=0.00 M_z=-33.13 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.13 $\sigma_{m,d}$=105.42 Sfr.=0.34

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=18.19 T_z=324.15 M_y=0.00 T_y=-34.07 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=4.73 Sfr.=0.11

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.95
  Sollecitazioni: N=18.19 T_z=0.00 M_y=-315.24 T_y=0.00 M_z=-33.13 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=105.42 Sfr.=0.34

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU Xl=1.95
  Sollecitazioni: N=33.80 T_z=0.00 M_y=-1231.18 T_y=0.00 M_z=-104.66 M_x=2.68
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=389.00 $\lambda_{rel,y}$=0.89 $\lambda_{rel,z}$=1.07 $K_{c,y}$=0.85 $K_{c,z}$=0.71
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.07 $\sigma_{m,d}$=70.66 Sfr.=0.46

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 1 SND Xl=1.95
  Sollecitazioni: N=-234.98 T_z=0.00 M_y=-315.24 T_y=0.00 M_z=-33.13 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=389.00 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=18.49 Sfr.=0.10

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 1 SND
  Sollecitazioni: N=-234.99
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-236.43
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=0.00 $M_{z,eq}$=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=389.00 $\lambda_{rel,y}$=0.89 $\lambda_{rel,z}$=1.07 $K_{c,y}$=0.85 $K_{c,z}$=0.71
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.49 $\sigma_{m,d}$=12.31 Sfr.=0.07

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 13 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=271.36 T_z=324.15 M_y=0.00 T_y=-34.07 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.57 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=33.81 T_z=1265.99 M_y=0.00 T_y=-107.62 M_z=0.00 M_x=2.68
  Resistenze: K_{mod}=0.90
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU Xl=1.95
  Sollecitazioni: N=33.80 T_z=0.00 M_y=-1231.18 T_y=0.00 M_z=-104.66 M_x=2.68
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.07 $\sigma_{m,d}$=70.66 Sfr.=0.46

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=33.81 T_z=1265.99 M_y=0.00 T_y=-107.62 M_z=0.00 M_x=2.68
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=5.56 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.07

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=33.81 T_z=1265.99 M_y=0.00 T_y=-107.62 M_z=0.00 M_x=2.68
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=5.56 Sfr.=0.26

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 1 SND Xl=1.95
  Sollecitazioni: N=-234.98 T_z=0.00 M_y=-315.24 T_y=0.00 M_z=-33.13 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.49 $\sigma_{m,d}$=-18.49 Sfr.=0.10

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=1.95
  Sollecitazioni: N=33.80 T_z=0.00 M_y=-1231.18 T_y=0.00 M_z=-104.66 M_x=2.68
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=70.66 Sfr.=0.46

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=3.89
  Sollecitazioni: N=-234.99 T_z=-324.15 M_y=0.00 T_y=34.07 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.49 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.48 (L/816) $f_{Z,L}$=0.47 (L/822)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.29 (L/1319) $f_{Z,L}$=0.29 (L/1326)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.62 (L/625) $f_{Z,L}$=0.62 (L/630)

Asta n. 2107 (-2435 -2436) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=1.26
  Sollecitazioni: N=16.28 T_z=0.00 M_y=-133.34 T_y=0.00 M_z=-14.02 M_x=4.86
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
  L=253.00 $\lambda_{rel,y}$=0.98 $\lambda_{rel,z}$=1.37 $K_{c,y}$=0.78 $K_{c,z}$=0.48
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.11 $\sigma_{m,d}$=44.59 Sfr.=0.16

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=16.28 T_z=210.82 M_y=0.00 T_y=-22.16 M_z=0.00 M_x=4.86
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.11 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=16.28 T_z=210.82 M_y=0.00 T_y=-22.16 M_z=0.00 M_x=4.86
  Resistenze: K_{fi}=1.25
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.26
  Sollecitazioni: N=16.28 T_z=0.00 M_y=-133.34 T_y=0.00 M_z=-14.02 M_x=4.86
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.11 $\sigma_{m,d}$=44.59 Sfr.=0.14

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=2.53
  Sollecitazioni: N=16.28 T_z=-210.82 M_y=0.00 T_y=22.16 M_z=0.00 M_x=4.86
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=3.07 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=2.53
  Sollecitazioni: N=16.28 T_z=-210.82 M_y=0.00 T_y=22.16 M_z=0.00 M_x=4.86
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=3.07 Sfr.=0.07

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.26
  Sollecitazioni: N=16.28 T_z=0.00 M_y=-133.34 T_y=0.00 M_z=-14.02 M_x=4.86
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=44.59 Sfr.=0.14

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU Xl=1.26
  Sollecitazioni: N=29.91 T_z=0.00 M_y=-520.79 T_y=0.00 M_z=-44.27 M_x=16.74
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=253.00 $\lambda_{rel,y}$=0.58 $\lambda_{rel,z}$=0.70 $K_{c,y}$=0.96 $K_{c,z}$=0.93
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.06 $\sigma_{m,d}$=29.89 Sfr.=0.20

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 1 SND Xl=1.26
  Sollecitazioni: N=-165.33 T_z=0.00 M_y=-133.34 T_y=0.00 M_z=-14.02 M_x=5.23
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=253.00 $\lambda_{rel,m}$=0.23 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=7.82 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 1 SND
  Sollecitazioni: N=-165.33
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-100.01
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=0.00 $M_{z,eq}$=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=253.00 $\lambda_{rel,y}$=0.58 $\lambda_{rel,z}$=0.70 $K_{c,y}$=0.96 $K_{c,z}$=0.93
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.34 $\sigma_{m,d}$=5.21 Sfr.=0.03

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 13 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=197.89 T_z=210.82 M_y=0.00 T_y=-22.16 M_z=0.00 M_x=5.26
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.41 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=29.91 T_z=823.38 M_y=0.00 T_y=-69.99 M_z=0.00 M_x=16.74
  Resistenze: K_{mod}=0.90
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.02 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU Xl=1.26
  Sollecitazioni: N=29.91 T_z=0.00 M_y=-520.79 T_y=0.00 M_z=-44.27 M_x=16.74
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.06 $\sigma_{m,d}$=29.89 Sfr.=0.20

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU Xl=2.53
  Sollecitazioni: N=29.91 T_z=-823.38 M_y=0.00 T_y=69.99 M_z=0.00 M_x=16.74
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=3.62 $\tau_{tor,d}$=0.02 Sfr.=0.03

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=2.53
  Sollecitazioni: N=29.91 T_z=-823.38 M_y=0.00 T_y=69.99 M_z=0.00 M_x=16.74
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=3.62 Sfr.=0.17

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 1 SND Xl=1.26
  Sollecitazioni: N=-165.33 T_z=0.00 M_y=-133.34 T_y=0.00 M_z=-14.02 M_x=5.23
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.34 $\sigma_{m,d}$=-7.82 Sfr.=0.04

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=1.26
  Sollecitazioni: N=29.91 T_z=0.00 M_y=-520.79 T_y=0.00 M_z=-44.27 M_x=16.74
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=29.89 Sfr.=0.20

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-165.33 T_z=210.82 M_y=0.00 T_y=-22.16 M_z=0.00 M_x=5.23
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.34 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.09 (L/2967)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.05 (L/4792)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.11 (L/2272)

Asta n. 2108 (-2411 -2412) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=2.58
  Sollecitazioni: N=8.81 T_z=0.00 M_y=-571.74 T_y=0.00 M_z=-60.09 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
  L=515.00 $\lambda_{rel,y}$=2.00 $\lambda_{rel,z}$=2.78 $K_{c,y}$=0.24 $K_{c,z}$=0.12
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.06 $\sigma_{m,d}$=191.19 Sfr.=0.67

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=8.81 T_z=444.07 M_y=0.00 T_y=-46.67 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.06 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=2.58
  Sollecitazioni: N=8.81 T_z=0.00 M_y=-571.74 T_y=0.00 M_z=-60.09 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.06 $\sigma_{m,d}$=191.19 Sfr.=0.61

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=5.15
  Sollecitazioni: N=8.81 T_z=-444.07 M_y=0.00 T_y=46.67 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=6.47 Sfr.=0.15

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=2.58
  Sollecitazioni: N=8.81 T_z=0.00 M_y=-571.74 T_y=0.00 M_z=-60.09 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=191.19 Sfr.=0.61

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU Xl=2.58
  Sollecitazioni: N=8.65 T_z=0.00 M_y=-2240.56 T_y=0.00 M_z=-190.37 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=515.00 $\lambda_{rel,y}$=1.18 $\lambda_{rel,z}$=1.42 $K_{c,y}$=0.61 $K_{c,z}$=0.45
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 $\sigma_{m,d}$=128.59 Sfr.=0.84

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 1 SND Xl=2.58
  Sollecitazioni: N=-58.95 T_z=0.00 M_y=-571.74 T_y=0.00 M_z=-60.09 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=515.00 $\lambda_{rel,m}$=0.32 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=33.53 Sfr.=0.18

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 19 SND
  Sollecitazioni: N=-63.64
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-428.80
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=0.00 $M_{z,eq}$=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=515.00 $\lambda_{rel,y}$=1.18 $\lambda_{rel,z}$=1.42 $K_{c,y}$=0.61 $K_{c,z}$=0.45
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.13 $\sigma_{m,d}$=22.33 Sfr.=0.12

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=81.25 T_z=444.07 M_y=0.00 T_y=-46.67 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.17 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU Xl=2.58
  Sollecitazioni: N=8.65 T_z=0.00 M_y=-2240.56 T_y=0.00 M_z=-190.37 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 $\sigma_{m,d}$=128.59 Sfr.=0.84

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=5.15
  Sollecitazioni: N=8.65 T_z=-1740.24 M_y=0.00 T_y=147.86 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=7.64 Sfr.=0.35

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 19 SND Xl=2.58
  Sollecitazioni: N=-63.64 T_z=0.00 M_y=-571.74 T_y=0.00 M_z=-60.09 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.13 $\sigma_{m,d}$=-33.53 Sfr.=0.18

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=2.58
  Sollecitazioni: N=8.65 T_z=0.00 M_y=-2240.56 T_y=0.00 M_z=-190.37 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=128.59 Sfr.=0.84

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 19 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-63.64 T_z=444.07 M_y=0.00 T_y=-46.67 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.13 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=1.52 (L/338) $f_{Z,L}$=1.51 (L/341)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.94 (L/546) $f_{Z,L}$=0.94 (L/549)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=1.98 (L/259) $f_{Z,L}$=1.97 (L/262)

Asta n. 2108 (-2412 -2413) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=0.72
  Sollecitazioni: N=17.08 T_z=0.00 M_y=-45.32 T_y=0.00 M_z=-4.76 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
  L=145.00 $\lambda_{rel,y}$=0.56 $\lambda_{rel,z}$=0.78 $K_{c,y}$=0.96 $K_{c,z}$=0.90
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.12 $\sigma_{m,d}$=15.16 Sfr.=0.05

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=1.45
  Sollecitazioni: N=17.08 T_z=-125.03 M_y=0.00 T_y=13.14 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.12 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.72
  Sollecitazioni: N=17.08 T_z=0.00 M_y=-45.32 T_y=0.00 M_z=-4.76 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.12 $\sigma_{m,d}$=15.16 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=1.45
  Sollecitazioni: N=17.08 T_z=-125.03 M_y=0.00 T_y=13.14 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=1.82 Sfr.=0.04

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.72
  Sollecitazioni: N=17.08 T_z=0.00 M_y=-45.32 T_y=0.00 M_z=-4.76 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=15.16 Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU Xl=0.72
  Sollecitazioni: N=36.59 T_z=0.00 M_y=-177.62 T_y=0.00 M_z=-15.09 M_x=-3.47
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=145.00 $\lambda_{rel,y}$=0.33 $\lambda_{rel,z}$=0.40 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.08 $\sigma_{m,d}$=10.19 Sfr.=0.07

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 1 SND Xl=0.72
  Sollecitazioni: N=-5.90 T_z=0.00 M_y=-45.32 T_y=0.00 M_z=-4.76 M_x=-1.27
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=145.00 $\lambda_{rel,m}$=0.17 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=2.66 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 7 SND
  Sollecitazioni: N=-9.24
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-33.99
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=0.00 $M_{z,eq}$=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=145.00 $\lambda_{rel,y}$=0.33 $\lambda_{rel,z}$=0.40 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.02 $\sigma_{m,d}$=1.77 Sfr.=0.01

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 25 SLU Xl=1.45
  Sollecitazioni: N=39.16 T_z=-418.22 M_y=0.00 T_y=43.96 M_z=0.00 M_x=-2.60
  Resistenze: K_{mod}=0.80 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=105.93
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.08 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=36.58 T_z=489.98 M_y=0.00 T_y=-41.63 M_z=0.00 M_x=-3.47
  Resistenze: K_{mod}=0.90
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU Xl=0.72
  Sollecitazioni: N=36.59 T_z=0.00 M_y=-177.62 T_y=0.00 M_z=-15.09 M_x=-3.47
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.08 $\sigma_{m,d}$=10.19 Sfr.=0.07

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU Xl=1.45
  Sollecitazioni: N=36.60 T_z=-490.00 M_y=0.00 T_y=41.63 M_z=0.00 M_x=-3.47
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=2.15 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=1.45
  Sollecitazioni: N=36.60 T_z=-490.00 M_y=0.00 T_y=41.63 M_z=0.00 M_x=-3.47
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=2.15 Sfr.=0.10

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 7 SND Xl=0.72
  Sollecitazioni: N=-9.24 T_z=0.00 M_y=-45.32 T_y=0.00 M_z=-4.76 M_x=-1.17
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.02 $\sigma_{m,d}$=-2.66 Sfr.=0.01

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=0.72
  Sollecitazioni: N=36.59 T_z=0.00 M_y=-177.62 T_y=0.00 M_z=-15.09 M_x=-3.47
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=10.19 Sfr.=0.07

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 7 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-9.24 T_z=125.03 M_y=0.00 T_y=-13.14 M_z=0.00 M_x=-1.17
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.02 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,G}$=0.01 (L/15128)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{z,G}$=0.01 (L/24523)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,G}$=0.01 (L/11562)

Asta n. 2109 (2081 2080) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=1.57
  Sollecitazioni: N=-316.96 T_z=0.00 M_y=-160.54 T_y=0.00 M_z=16.87 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=314.00 $\lambda_{rel,m}$=0.38 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=53.69 Sfr.=0.19

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
  Sollecitazioni: N=-316.96
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-120.40
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=12.65
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=314.00 $\lambda_{rel,y}$=1.22 $\lambda_{rel,z}$=1.70 $K_{c,y}$=0.59 $K_{c,z}$=0.32
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.19 $\sigma_{m,d}$=40.26 Sfr.=0.16

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=2.99
  Sollecitazioni: N=-316.96 T_z=-226.11 M_y=0.00 T_y=-23.77 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=3.30 Sfr.=0.08

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.57
  Sollecitazioni: N=-316.96 T_z=0.00 M_y=-160.54 T_y=0.00 M_z=16.87 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.19 $\sigma_{m,d}$=-53.69 Sfr.=0.17

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.57
  Sollecitazioni: N=-316.96 T_z=0.00 M_y=-160.54 T_y=0.00 M_z=16.87 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=53.69 Sfr.=0.17

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.15
  Sollecitazioni: N=-316.96 T_z=226.11 M_y=0.00 T_y=23.76 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.19 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU Xl=1.57
  Sollecitazioni: N=-554.12 T_z=0.00 M_y=-624.03 T_y=0.00 M_z=53.08 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=314.00 $\lambda_{rel,m}$=0.25 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=35.82 Sfr.=0.23

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU
  Sollecitazioni: N=-554.12
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-468.02
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=39.81
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=314.00 $\lambda_{rel,y}$=0.72 $\lambda_{rel,z}$=0.87 $K_{c,y}$=0.92 $K_{c,z}$=0.86
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.15 $\sigma_{m,d}$=26.86 Sfr.=0.18

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=0.15
  Sollecitazioni: N=-554.12 T_z=878.92 M_y=0.00 T_y=74.75 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=3.86 Sfr.=0.18

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU Xl=1.57
  Sollecitazioni: N=-554.12 T_z=0.00 M_y=-624.03 T_y=0.00 M_z=53.08 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.15 $\sigma_{m,d}$=-35.82 Sfr.=0.23

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=1.57
  Sollecitazioni: N=-554.12 T_z=0.00 M_y=-624.03 T_y=0.00 M_z=53.08 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=35.82 Sfr.=0.23

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 48 SLU Xl=0.15
  Sollecitazioni: N=-811.31 T_z=540.04 M_y=0.00 T_y=56.76 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.69 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,G}$=0.13 (L/2200)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{z,G}$=0.08 (L/3568)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,G}$=0.17 (L/1683) $f_{z,L}$=0.17 (L/1696)

Asta n. 2109 (-2401 2081) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=1.41
  Sollecitazioni: N=17.72 T_z=0.00 M_y=-158.32 T_y=0.00 M_z=16.64 M_x=-1.14
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
  L=297.00 $\lambda_{rel,y}$=1.15 $\lambda_{rel,z}$=1.61 $K_{c,y}$=0.64 $K_{c,z}$=0.36
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.12 $\sigma_{m,d}$=52.95 Sfr.=0.19

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=17.73 T_z=224.59 M_y=0.00 T_y=23.61 M_z=0.00 M_x=-1.14
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.12 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=17.73 T_z=224.59 M_y=0.00 T_y=23.61 M_z=0.00 M_x=-1.14
  Resistenze: K_{fi}=1.25
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.41
  Sollecitazioni: N=17.72 T_z=0.00 M_y=-158.32 T_y=0.00 M_z=16.64 M_x=-1.14
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.12 $\sigma_{m,d}$=52.95 Sfr.=0.17

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=17.73 T_z=224.59 M_y=0.00 T_y=23.61 M_z=0.00 M_x=-1.14
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=3.27 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=17.73 T_z=224.59 M_y=0.00 T_y=23.61 M_z=0.00 M_x=-1.14
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=3.27 Sfr.=0.07

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.41
  Sollecitazioni: N=17.72 T_z=0.00 M_y=-158.32 T_y=0.00 M_z=16.64 M_x=-1.14
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=52.95 Sfr.=0.17

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU Xl=1.41
  Sollecitazioni: N=8.67 T_z=0.00 M_y=-615.44 T_y=0.00 M_z=52.34 M_x=-3.50
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=297.00 $\lambda_{rel,y}$=0.68 $\lambda_{rel,z}$=0.82 $K_{c,y}$=0.94 $K_{c,z}$=0.89
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 $\sigma_{m,d}$=35.33 Sfr.=0.23

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 49 SLU Xl=1.41
  Sollecitazioni: N=0.00 T_z=0.00 M_y=-525.65 T_y=0.00 M_z=55.25 M_x=-2.99
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=297.00 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=30.83 Sfr.=0.20

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 62 SLU
  Sollecitazioni: N=-3.51
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-326.90
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=43.61
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=297.00 $\lambda_{rel,y}$=0.68 $\lambda_{rel,z}$=0.82 $K_{c,y}$=0.94 $K_{c,z}$=0.89
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 $\sigma_{m,d}$=19.75 Sfr.=0.13

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=712.97 T_z=224.59 M_y=0.00 T_y=23.61 M_z=0.00 M_x=-1.48
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.49 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=8.72 T_z=873.04 M_y=0.00 T_y=74.25 M_z=0.00 M_x=-3.50
  Resistenze: K_{mod}=0.90
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU Xl=1.41
  Sollecitazioni: N=8.67 T_z=0.00 M_y=-615.44 T_y=0.00 M_z=52.34 M_x=-3.50
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 $\sigma_{m,d}$=35.33 Sfr.=0.23

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=8.72 T_z=873.04 M_y=0.00 T_y=74.25 M_z=0.00 M_x=-3.50
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=3.83 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.03

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=8.72 T_z=873.04 M_y=0.00 T_y=74.25 M_z=0.00 M_x=-3.50

Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=3.83 Sfr.=0.18

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 62 SLU Xl=1.41
Sollecitazioni: N=-3.47 T_z=0.00 M_y=-435.87 T_y=0.00 M_z=58.15 M_x=-2.49
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 $\sigma_{m,d}$=26.34 Sfr.=0.17

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=1.41
Sollecitazioni: N=8.67 T_z=0.00 M_y=-615.44 T_y=0.00 M_z=52.34 M_x=-3.50
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=35.33 Sfr.=0.23

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 13 SND Xl=2.82
Sollecitazioni: N=-677.53 T_z=-224.56 M_y=0.00 T_y=-23.60 M_z=0.00 M_x=-1.43
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.41 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.12 (L/2312) $f_{Z,L}$=0.12 (L/2332)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.08 (L/3743)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.16 (L/1771) $f_{Z,L}$=0.16 (L/1785)

Asta n. 2110 (-2401 -2391) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=1.89
Sollecitazioni: N=11.22 T_z=0.00 M_y=-284.53 T_y=0.00 M_z=-29.91 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=378.00 $\lambda_{rel,y}$=1.47 $\lambda_{rel,z}$=2.04 $K_{c,y}$=0.42 $K_{c,z}$=0.23
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.08 $\sigma_{m,d}$=95.15 Sfr.=0.33

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=11.22 T_z=301.09 M_y=0.00 T_y=-31.65 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.08 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.89
Sollecitazioni: N=11.22 T_z=0.00 M_y=-284.53 T_y=0.00 M_z=-29.91 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.08 $\sigma_{m,d}$=95.15 Sfr.=0.31

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=11.22 T_z=301.09 M_y=0.00 T_y=-31.65 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=4.39 Sfr.=0.10

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.89
Sollecitazioni: N=11.22 T_z=0.00 M_y=-284.53 T_y=0.00 M_z=-29.91 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=95.15 Sfr.=0.31

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 76 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=3.65 T_z=0.00 M_y=-1006.65 T_y=0.00 M_z=-83.62 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=378.00 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=57.66 Sfr.=0.38

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=0.00 T_z=0.00 M_y=-1106.06 T_y=0.00 M_z=-94.07 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=378.00 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=63.49 Sfr.=0.41

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 25 SLU
Sollecitazioni: N=-5.13
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-708.52
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=0.00 $M_{z,eq}$=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=378.00 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 $\sigma_{m,d}$=36.90 Sfr.=0.28

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=643.02 T_z=301.09 M_y=0.00 T_y=-31.65 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.34 Sfr.=0.01

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 76 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=3.65 T_z=0.00 M_y=-1006.65 T_y=0.00 M_z=-83.62 M_x=0.00

Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=57.66 Sfr.=0.38

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=3.78
Sollecitazioni: N=0.00 T_z=-1170.44 M_y=0.00 T_y=99.55 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=5.14 Sfr.=0.24

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 25 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-5.13 T_z=0.00 M_y=-944.69 T_y=0.00 M_z=-99.29 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 $\sigma_{m,d}$=55.41 Sfr.=0.40

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=0.00 T_z=0.00 M_y=-1106.06 T_y=0.00 M_z=-94.07 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=63.49 Sfr.=0.41

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 13 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-620.58 T_z=301.09 M_y=0.00 T_y=-31.65 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.29 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.40 (L/935) $f_{Z,L}$=0.40 (L/941)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.25 (L/1514) $f_{Z,L}$=0.25 (L/1523)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.53 (L/715) $f_{Z,L}$=0.52 (L/721)

Asta n. 2111 (-2392 -2391) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=1.89
Sollecitazioni: N=1.50 T_z=0.00 M_y=-284.53 T_y=0.00 M_z=29.90 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=378.00 $\lambda_{rel,y}$=1.47 $\lambda_{rel,z}$=2.04 $K_{c,y}$=0.42 $K_{c,z}$=0.23
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=95.15 Sfr.=0.33

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=1.50 T_z=301.09 M_y=0.00 T_y=31.65 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.89
Sollecitazioni: N=1.50 T_z=0.00 M_y=-284.53 T_y=0.00 M_z=29.90 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=95.15 Sfr.=0.31

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=3.78
Sollecitazioni: N=1.50 T_z=-301.09 M_y=0.00 T_y=-31.65 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=4.39 Sfr.=0.10

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.89
Sollecitazioni: N=1.50 T_z=0.00 M_y=-284.53 T_y=0.00 M_z=29.90 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=95.15 Sfr.=0.31

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 1 SND Xl=1.89
Sollecitazioni: N=610.82 T_z=0.00 M_y=-284.53 T_y=0.00 M_z=29.90 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
L=378.00 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.27 $\sigma_{m,d}$=16.69 Sfr.=0.10

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-15.45 T_z=0.00 M_y=-1106.06 T_y=0.00 M_z=94.07 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=378.00 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=63.49 Sfr.=0.41

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU
Sollecitazioni: N=-15.45
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-829.54
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=70.55
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=378.00 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.03 $\sigma_{m,d}$=47.62 Sfr.=0.31

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=610.82 T_z=301.09 M_y=0.00 T_y=31.65 M_z=0.00 M_x=0.00

Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.27 Sfr.=0.01

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 1 SND Xl=1.89
Sollecitazioni: N=610.82 T_z=0.00 M_y=-284.53 T_y=0.00 M_z=29.90 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.27 $\sigma_{m,d}$=16.69 Sfr.=0.10

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=3.78
Sollecitazioni: N=-15.45 T_z=-1170.43 M_y=0.00 T_y=-99.55 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=5.14 Sfr.=0.24

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-15.45 T_z=0.00 M_y=-1106.06 T_y=0.00 M_z=94.07 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.03 $\sigma_{m,d}$=-63.49 Sfr.=0.41

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-15.45 T_z=0.00 M_y=-1106.06 T_y=0.00 M_z=94.07 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=63.49 Sfr.=0.41

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 13 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-607.82 T_z=301.09 M_y=0.00 T_y=31.65 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.27 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.40 (L/934) $f_{Z,L}$=0.40 (L/941)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.25 (L/1514) $f_{Z,L}$=0.25 (L/1522)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.53 (L/715) $f_{Z,L}$=0.52 (L/720)

Asta n. 2111 (-2393 -2392) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=1.87
Sollecitazioni: N=-1.88 T_z=0.00 M_y=-278.45 T_y=0.00 M_z=29.27 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=374.00 $\lambda_{rel,m}$=0.41 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=93.12 Sfr.=0.32

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
Sollecitazioni: N=-1.88
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-208.84
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=21.95
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=374.00 $\lambda_{rel,y}$=1.45 $\lambda_{rel,z}$=2.02 $K_{c,y}$=0.43 $K_{c,z}$=0.23
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 $\sigma_{m,d}$=69.84 Sfr.=0.24

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=3.74
Sollecitazioni: N=-1.88 T_z=-297.84 M_y=0.00 T_y=-31.30 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=4.34 Sfr.=0.10

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.87
Sollecitazioni: N=-1.88 T_z=0.00 M_y=-278.45 T_y=0.00 M_z=29.27 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 $\sigma_{m,d}$=93.12 Sfr.=0.30

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.87
Sollecitazioni: N=-1.88 T_z=0.00 M_y=-278.45 T_y=0.00 M_z=29.27 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=93.12 Sfr.=0.30

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1.88 T_z=297.78 M_y=0.00 T_y=31.30 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 1 SND Xl=1.87
Sollecitazioni: N=606.41 T_z=0.00 M_y=-278.45 T_y=0.00 M_z=29.27 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
L=374.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.03 $K_{c,y}$=0.87 $K_{c,z}$=0.74
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.26 $\sigma_{m,d}$=16.33 Sfr.=0.10

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU Xl=1.87
Sollecitazioni: N=-22.01 T_z=0.00 M_y=-1082.41 T_y=0.00 M_z=92.06 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70

Ltors=374.00 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=62.13 Sfr.=0.41

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 25 SLU
Sollecitazioni: N=-25.92
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-693.37
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=72.88
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=374.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.03 $K_{c,y}$=0.87 $K_{c,z}$=0.74
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.05 $\sigma_{m,d}$=40.67 Sfr.=0.30

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=606.41 T_z=297.78 M_y=0.00 T_y=31.30 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.26 Sfr.=0.01

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 1 SND Xl=1.87
Sollecitazioni: N=606.41 T_z=0.00 M_y=-278.45 T_y=0.00 M_z=29.27 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.26 $\sigma_{m,d}$=16.33 Sfr.=0.10

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=3.74
Sollecitazioni: N=-22.01 T_z=-1157.78 M_y=0.00 T_y=-98.47 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=5.08 Sfr.=0.23

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU Xl=1.87
Sollecitazioni: N=-22.01 T_z=0.00 M_y=-1082.41 T_y=0.00 M_z=92.06 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.05 $\sigma_{m,d}$=-62.13 Sfr.=0.41

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=1.87
Sollecitazioni: N=-22.01 T_z=0.00 M_y=-1082.41 T_y=0.00 M_z=92.06 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=62.13 Sfr.=0.41

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 13 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-610.17 T_z=297.78 M_y=0.00 T_y=31.30 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.27 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,G}$=0.39 (L/964) $f_{z,L}$=0.38 (L/971)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{z,G}$=0.24 (L/1563) $f_{z,L}$=0.24 (L/1572)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,G}$=0.51 (L/738) $f_{z,L}$=0.50 (L/744)

Asta n. 2111 (-2394 -2393) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=1.86
Sollecitazioni: N=-10.41 T_z=0.00 M_y=-276.88 T_y=0.00 M_z=29.10 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=373.00 $\lambda_{rel,m}$=0.41 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=92.59 Sfr.=0.32

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
Sollecitazioni: N=-10.41
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-207.66
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=21.83
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=373.00 $\lambda_{rel,y}$=1.45 $\lambda_{rel,z}$=2.02 $K_{c,y}$=0.43 $K_{c,z}$=0.23
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.07 $\sigma_{m,d}$=69.44 Sfr.=0.24

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=3.73
Sollecitazioni: N=-10.41 T_z=-296.93 M_y=0.00 T_y=-31.21 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=4.33 Sfr.=0.10

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.86
Sollecitazioni: N=-10.41 T_z=0.00 M_y=-276.88 T_y=0.00 M_z=29.10 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.07 $\sigma_{m,d}$=-92.59 Sfr.=0.30

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.86
Sollecitazioni: N=-10.41 T_z=0.00 M_y=-276.88 T_y=0.00 M_z=29.10 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=92.59 Sfr.=0.30

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.00

Sollecitazioni: N=-10.41 T_z=296.93 M_y=0.00 T_y=31.21 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.07 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 1 SND Xl=1.86
Sollecitazioni: N=606.12 T_z=0.00 M_y=-276.88 T_y=0.00 M_z=29.10 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
L=373.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.03 $K_{c,y}$=0.87 $K_{c,z}$=0.74
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.26 $\sigma_{m,d}$=16.24 Sfr.=0.09

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU Xl=1.86
Sollecitazioni: N=-35.58 T_z=0.00 M_y=-1076.26 T_y=0.00 M_z=91.54 M_x=-2.10
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=373.00 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=61.78 Sfr.=0.40

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 25 SLU
Sollecitazioni: N=-39.94
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-689.43
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=72.46
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=373.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.03 $K_{c,y}$=0.87 $K_{c,z}$=0.74
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.08 $\sigma_{m,d}$=40.44 Sfr.=0.30

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=606.12 T_z=296.93 M_y=0.00 T_y=31.21 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.26 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-35.58 T_z=1154.17 M_y=0.00 T_y=98.17 M_z=0.00 M_x=-2.10
Resistenze: K_{mod}=0.90
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 1 SND Xl=1.86
Sollecitazioni: N=606.12 T_z=0.00 M_y=-276.88 T_y=0.00 M_z=29.10 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.26 $\sigma_{m,d}$=16.24 Sfr.=0.09

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU Xl=3.73
Sollecitazioni: N=-35.58 T_z=-1154.17 M_y=0.00 T_y=-98.17 M_z=0.00 M_x=-2.10
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=5.07 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=3.73
Sollecitazioni: N=-35.58 T_z=-1154.17 M_y=0.00 T_y=-98.17 M_z=0.00 M_x=-2.10
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=5.07 Sfr.=0.23

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU Xl=1.86
Sollecitazioni: N=-35.58 T_z=0.00 M_y=-1076.26 T_y=0.00 M_z=91.54 M_x=-2.10
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.07 $\sigma_{m,d}$=-61.78 Sfr.=0.40

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=1.86
Sollecitazioni: N=-35.58 T_z=0.00 M_y=-1076.26 T_y=0.00 M_z=91.54 M_x=-2.10
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=61.78 Sfr.=0.40

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 13 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-626.94 T_z=296.93 M_y=0.00 T_y=31.21 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.31 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.38 (L/973) $f_{Z,L}$=0.38 (L/980)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.24 (L/1577) $f_{Z,L}$=0.24 (L/1586)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.50 (L/744) $f_{Z,L}$=0.50 (L/750)

Asta n. 2111 (-2395 -2394) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=1.88
Sollecitazioni: N=-11.05 T_z=0.00 M_y=-281.35 T_y=0.00 M_z=29.57 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=376.00 $\lambda_{rel,m}$=0.41 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=94.09 Sfr.=0.33

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I

Sollecitazioni: N=-11.05
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-211.02
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=22.18
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=376.00 $\lambda_{rel,y}$=1.46 $\lambda_{rel,z}$=2.03 $K_{c,y}$=0.43 $K_{c,z}$=0.23
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.08 $\sigma_{m,d}$=70.57 Sfr.=0.25

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=3.76
Sollecitazioni: N=-11.05 T_z=-299.31 M_y=0.00 T_y=-31.46 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=4.36 Sfr.=0.10

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.88
Sollecitazioni: N=-11.05 T_z=0.00 M_y=-281.35 T_y=0.00 M_z=29.57 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.08 $\sigma_{m,d}$=-94.09 Sfr.=0.30

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.88
Sollecitazioni: N=-11.05 T_z=0.00 M_y=-281.35 T_y=0.00 M_z=29.57 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=94.09 Sfr.=0.30

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-11.05 T_z=299.31 M_y=0.00 T_y=31.46 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.08 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 1 SND Xl=1.88
Sollecitazioni: N=526.69 T_z=0.00 M_y=-281.35 T_y=0.00 M_z=29.57 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
L=376.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.74
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.10 $\sigma_{m,d}$=16.50 Sfr.=0.10

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU Xl=1.88
Sollecitazioni: N=-38.63 T_z=0.00 M_y=-1093.64 T_y=0.00 M_z=93.02 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=376.00 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=62.77 Sfr.=0.41

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 25 SLU
Sollecitazioni: N=-43.67
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-700.57
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=73.63
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=376.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.74
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.09 $\sigma_{m,d}$=41.09 Sfr.=0.30

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=526.69 T_z=299.31 M_y=0.00 T_y=31.46 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.10 Sfr.=0.01

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 1 SND Xl=1.88
Sollecitazioni: N=526.69 T_z=0.00 M_y=-281.35 T_y=0.00 M_z=29.57 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.10 $\sigma_{m,d}$=16.50 Sfr.=0.10

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=3.76
Sollecitazioni: N=-38.63 T_z=-1163.45 M_y=0.00 T_y=-98.96 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=5.11 Sfr.=0.24

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU Xl=1.88
Sollecitazioni: N=-38.63 T_z=0.00 M_y=-1093.64 T_y=0.00 M_z=93.02 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.08 $\sigma_{m,d}$=-62.77 Sfr.=0.41

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=1.88
Sollecitazioni: N=-38.63 T_z=0.00 M_y=-1093.64 T_y=0.00 M_z=93.02 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=62.77 Sfr.=0.41

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 13 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-548.78 T_z=299.31 M_y=0.00 T_y=31.46 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.14 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.40 (L/950) $f_{Z,L}$=0.39 (L/956)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.24 (L/1539) $f_{Z,L}$=0.24 (L/1547)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.52 (L/727) $f_{Z,L}$=0.51 (L/733)

Asta n. 2112 (-2349 -2350) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-3.66 T_z=0.00 M_y=-300.18 T_y=0.00 M_z=-31.55 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=378.00 $\lambda_{rel,m}$=0.42 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=100.38 Sfr.=0.35

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
  Sollecitazioni: N=-3.66
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-225.14
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=0.00 $M_{z,eq}$=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=378.00 $\lambda_{rel,y}$=1.47 $\lambda_{rel,z}$=2.04 $K_{c,y}$=0.42 $K_{c,z}$=0.23
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.03 $\sigma_{m,d}$=65.68 Sfr.=0.24

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-3.66 T_z=317.65 M_y=0.00 T_y=-33.39 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=4.63 Sfr.=0.11

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-3.66 T_z=0.00 M_y=-300.18 T_y=0.00 M_z=-31.55 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.03 $\sigma_{m,d}$=100.38 Sfr.=0.32

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-3.66 T_z=0.00 M_y=-300.18 T_y=0.00 M_z=-31.55 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=100.38 Sfr.=0.32

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-3.66 T_z=317.65 M_y=0.00 T_y=-33.39 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.03 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 1 SND Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=407.45 T_z=0.00 M_y=-300.18 T_y=0.00 M_z=-31.55 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
  L=378.00 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.85 $\sigma_{m,d}$=17.61 Sfr.=0.10

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-17.52 T_z=0.00 M_y=-1173.38 T_y=0.00 M_z=-99.73 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=378.00 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=67.35 Sfr.=0.44

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU
  Sollecitazioni: N=-17.52
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-880.03
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=0.00 $M_{z,eq}$=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=378.00 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.04 $\sigma_{m,d}$=45.84 Sfr.=0.31

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=3.78
  Sollecitazioni: N=407.45 T_z=-317.65 M_y=0.00 T_y=33.39 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.85 Sfr.=0.01

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 1 SND Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=407.45 T_z=0.00 M_y=-300.18 T_y=0.00 M_z=-31.55 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.85 $\sigma_{m,d}$=17.61 Sfr.=0.10

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=3.78
  Sollecitazioni: N=-17.51 T_z=-1241.67 M_y=0.00 T_y=105.54 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=5.45 Sfr.=0.25

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-17.52 T_z=0.00 M_y=-1173.38 T_y=0.00 M_z=-99.73 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.04 $\sigma_{m,d}$=-67.35 Sfr.=0.44

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-17.52 T_z=0.00 M_y=-1173.38 T_y=0.00 M_z=-99.73 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=67.35 Sfr.=0.44

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 13 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-414.77 T_z=317.65 M_y=0.00 T_y=-33.39 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.86 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.43 (L/880) $f_{Z,L}$=0.43 (L/887)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.27 (L/1423) $f_{Z,L}$=0.26 (L/1430)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.56 (L/675) $f_{Z,L}$=0.56 (L/680)

Asta n. 2113 (-2353 -2352) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=1.57
  Sollecitazioni: N=-30.25 T_z=0.00 M_y=-207.14 T_y=0.00 M_z=21.77 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=314.00 $\lambda_{rel,m}$=0.38 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=69.27 Sfr.=0.24

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
  Sollecitazioni: N=-30.25
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-155.35
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=16.33
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=314.00 $\lambda_{rel,y}$=1.22 $\lambda_{rel,z}$=1.70 $K_{c,y}$=0.59 $K_{c,z}$=0.32
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.21 $\sigma_{m,d}$=51.95 Sfr.=0.18

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=3.14
  Sollecitazioni: N=-30.25 T_z=-263.87 M_y=0.00 T_y=-27.73 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=3.85 Sfr.=0.09

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.57
  Sollecitazioni: N=-30.25 T_z=0.00 M_y=-207.14 T_y=0.00 M_z=21.77 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.21 $\sigma_{m,d}$=-69.27 Sfr.=0.22

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.57
  Sollecitazioni: N=-30.25 T_z=0.00 M_y=-207.14 T_y=0.00 M_z=21.77 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=69.27 Sfr.=0.22

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-30.25 T_z=263.87 M_y=0.00 T_y=27.73 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.21 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 1 SND Xl=1.57
  Sollecitazioni: N=123.42 T_z=0.00 M_y=-207.14 T_y=0.00 M_z=21.77 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
  L=314.00 $\lambda_{rel,y}$=0.72 $\lambda_{rel,z}$=0.87 $K_{c,y}$=0.92 $K_{c,z}$=0.86
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.26 $\sigma_{m,d}$=12.15 Sfr.=0.07

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU Xl=1.57
  Sollecitazioni: N=-56.32 T_z=0.00 M_y=-809.68 T_y=0.00 M_z=68.83 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=314.00 $\lambda_{rel,m}$=0.25 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=46.47 Sfr.=0.30

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU
  Sollecitazioni: N=-56.32
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-607.26
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=51.62
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=314.00 $\lambda_{rel,y}$=0.72 $\lambda_{rel,z}$=0.87 $K_{c,y}$=0.92 $K_{c,z}$=0.86
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.12 $\sigma_{m,d}$=34.85 Sfr.=0.23

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=123.42 T_z=263.87 M_y=0.00 T_y=27.73 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.26 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 1 SND Xl=1.57

Sollecitazioni: N=123.42 T_z=0.00 M_y=-207.14 T_y=0.00 M_z=21.77 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.26 $\sigma_{m,d}$=12.15 Sfr.=0.07

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=3.14
Sollecitazioni: N=-56.32 T_z=-1031.44 M_y=0.00 T_y=-87.68 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=4.53 Sfr.=0.21

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU Xl=1.57
Sollecitazioni: N=-56.32 T_z=0.00 M_y=-809.68 T_y=0.00 M_z=68.83 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.12 $\sigma_{m,d}$=-46.47 Sfr.=0.30

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=1.57
Sollecitazioni: N=-56.32 T_z=0.00 M_y=-809.68 T_y=0.00 M_z=68.83 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=46.47 Sfr.=0.30

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 13 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-183.91 T_z=263.87 M_y=0.00 T_y=27.73 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.38 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.20 (L/1537) $f_{Z,L}$=0.20 (L/1548)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.13 (L/2483)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.27 (L/1178) $f_{Z,L}$=0.26 (L/1187)

Asta n. 2113 (-2349 -2353) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=1.49
Sollecitazioni: N=-12.79 T_z=0.00 M_y=-185.32 T_y=0.00 M_z=19.48 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=297.00 $\lambda_{rel,m}$=0.37 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=61.97 Sfr.=0.22

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
Sollecitazioni: N=-12.81
[Par.] $M_{y,sx}$=-0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-138.99
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=14.61
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=297.00 $\lambda_{rel,y}$=1.15 $\lambda_{rel,z}$=1.61 $K_{c,y}$=0.64 $K_{c,z}$=0.36
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.09 $\sigma_{m,d}$=46.48 Sfr.=0.16

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-12.77 T_z=249.58 M_y=0.00 T_y=26.23 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=3.64 Sfr.=0.08

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.49
Sollecitazioni: N=-12.79 T_z=0.00 M_y=-185.32 T_y=0.00 M_z=19.48 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.09 $\sigma_{m,d}$=-61.97 Sfr.=0.20

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.49
Sollecitazioni: N=-12.79 T_z=0.00 M_y=-185.32 T_y=0.00 M_z=19.48 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=61.97 Sfr.=0.20

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=2.97
Sollecitazioni: N=-12.81 T_z=-249.58 M_y=0.00 T_y=-26.23 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.09 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 1 SND Xl=1.49
Sollecitazioni: N=318.94 T_z=0.00 M_y=-185.32 T_y=0.00 M_z=19.48 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
L=297.00 $\lambda_{rel,y}$=0.68 $\lambda_{rel,z}$=0.82 $K_{c,y}$=0.94 $K_{c,z}$=0.89
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.66 $\sigma_{m,d}$=10.87 Sfr.=0.06

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU Xl=1.49
Sollecitazioni: N=-30.20 T_z=0.00 M_y=-724.38 T_y=0.00 M_z=61.57 M_x=1.15
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=297.00 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=41.58 Sfr.=0.27

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU

Sollecitazioni: N=-30.27
[Par.] $M_{y,sx}$=-0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-543.28
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=46.18
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=297.00 $\lambda_{rel,y}$=0.68 $\lambda_{rel,z}$=0.82 $K_{c,y}$=0.94 $K_{c,z}$=0.89
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.06 $\sigma_{m,d}$=31.18 Sfr.=0.20

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=318.95 T_z=249.58 M_y=0.00 T_y=26.23 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.66 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-30.14 T_z=975.60 M_y=0.00 T_y=82.93 M_z=0.00 M_x=1.15
Resistenze: K_{mod}=0.90
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 1 SND Xl=1.49
Sollecitazioni: N=318.94 T_z=0.00 M_y=-185.32 T_y=0.00 M_z=19.48 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.66 $\sigma_{m,d}$=10.87 Sfr.=0.06

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU Xl=2.97
Sollecitazioni: N=-30.27 T_z=-975.60 M_y=0.00 T_y=-82.93 M_z=0.00 M_x=1.15
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=4.28 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.04

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=2.97
Sollecitazioni: N=-30.27 T_z=-975.60 M_y=0.00 T_y=-82.93 M_z=0.00 M_x=1.15
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=4.28 Sfr.=0.20

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU Xl=1.49
Sollecitazioni: N=-30.20 T_z=0.00 M_y=-724.38 T_y=0.00 M_z=61.57 M_x=1.15
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.06 $\sigma_{m,d}$=-41.58 Sfr.=0.27

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=1.49
Sollecitazioni: N=-30.20 T_z=0.00 M_y=-724.38 T_y=0.00 M_z=61.57 M_x=1.15
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=41.58 Sfr.=0.27

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 13 SND Xl=2.97
Sollecitazioni: N=-344.53 T_z=-249.58 M_y=0.00 T_y=-26.23 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.72 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.16 (L/1820) $f_{Z,L}$=0.16 (L/1833)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.10 (L/2939)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.21 (L/1395) $f_{Z,L}$=0.21 (L/1406)

Asta n. 2114 (-2356 -2357) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=1.88
Sollecitazioni: N=-12.34 T_z=0.00 M_y=-297.01 T_y=0.00 M_z=-31.22 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=376.00 $\lambda_{rel,m}$=0.41 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=99.32 Sfr.=0.35

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
Sollecitazioni: N=-12.34
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-222.76
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=0.00 $M_{z,eq}$=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=376.00 $\lambda_{rel,y}$=1.46 $\lambda_{rel,z}$=2.03 $K_{c,y}$=0.43 $K_{c,z}$=0.23
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.09 $\sigma_{m,d}$=64.98 Sfr.=0.24

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=3.76
Sollecitazioni: N=-12.34 T_z=-315.97 M_y=0.00 T_y=33.21 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=4.61 Sfr.=0.11

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.88
Sollecitazioni: N=-12.34 T_z=0.00 M_y=-297.01 T_y=0.00 M_z=-31.22 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.09 $\sigma_{m,d}$=-99.32 Sfr.=0.32

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.88
  Sollecitazioni: N=-12.34 T_z=0.00 M_y=-297.01 T_y=0.00 M_z=-31.22 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=99.32 Sfr.=0.32

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-12.34 T_z=315.97 M_y=0.00 T_y=-33.21 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.09 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 1 SND Xl=1.88
  Sollecitazioni: N=341.60 T_z=0.00 M_y=-297.01 T_y=0.00 M_z=-31.22 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
  L=376.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.74
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.71 $\sigma_{m,d}$=17.42 Sfr.=0.10

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU Xl=1.88
  Sollecitazioni: N=-46.08 T_z=0.00 M_y=-1160.99 T_y=0.00 M_z=-98.68 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=376.00 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=66.64 Sfr.=0.43

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU
  Sollecitazioni: N=-46.08
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-870.75
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=0.00 $M_{z,eq}$=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=376.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.74
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.10 $\sigma_{m,d}$=45.35 Sfr.=0.31

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=341.60 T_z=315.97 M_y=0.00 T_y=-33.21 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.71 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 1 SND Xl=1.88
  Sollecitazioni: N=341.60 T_z=0.00 M_y=-297.01 T_y=0.00 M_z=-31.22 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.71 $\sigma_{m,d}$=17.42 Sfr.=0.10

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=3.76
  Sollecitazioni: N=-46.08 T_z=-1235.10 M_y=0.00 T_y=104.98 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=5.42 Sfr.=0.25

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU Xl=1.88
  Sollecitazioni: N=-46.08 T_z=0.00 M_y=-1160.99 T_y=0.00 M_z=-98.68 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.10 $\sigma_{m,d}$=-66.64 Sfr.=0.43

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=1.88
  Sollecitazioni: N=-46.08 T_z=0.00 M_y=-1160.99 T_y=0.00 M_z=-98.68 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=66.64 Sfr.=0.43

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 13 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-366.28 T_z=315.97 M_y=0.00 T_y=-33.21 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.76 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.42 (L/895) $f_{Z,L}$=0.42 (L/902)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.26 (L/1446) $f_{Z,L}$=0.26 (L/1454)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.55 (L/686) $f_{Z,L}$=0.54 (L/692)

Asta n. 2114 (-2357 -2358) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=1.87
  Sollecitazioni: N=-15.39 T_z=0.00 M_y=-293.86 T_y=0.00 M_z=-30.89 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=374.00 $\lambda_{rel,m}$=0.41 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=98.27 Sfr.=0.34

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
  Sollecitazioni: N=-15.39
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-220.40
  [Par.] $M_{z,sx}$=-0.00 $M_{z,dx}$=0.00 $M_{z,eq}$=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70

L=374.00 $\lambda_{rel,y}$=1.45 $\lambda_{rel,z}$=2.02 $K_{c,y}$=0.43 $K_{c,z}$=0.23
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.11 $\sigma_{m,d}$=64.30 Sfr.=0.23

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-15.39 T_z=314.29 M_y=0.00 T_y=-33.03 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=4.58 Sfr.=0.10

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.87
Sollecitazioni: N=-15.39 T_z=0.00 M_y=-293.86 T_y=0.00 M_z=-30.89 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.11 $\sigma_{m,d}$=-98.27 Sfr.=0.32

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.87
Sollecitazioni: N=-15.39 T_z=0.00 M_y=-293.86 T_y=0.00 M_z=-30.89 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=98.27 Sfr.=0.32

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-15.39 T_z=314.29 M_y=0.00 T_y=-33.03 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.11 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 1 SND Xl=1.87
Sollecitazioni: N=239.13 T_z=0.00 M_y=-293.86 T_y=0.00 M_z=-30.89 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
L=374.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.03 $K_{c,y}$=0.87 $K_{c,z}$=0.74
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.50 $\sigma_{m,d}$=17.24 Sfr.=0.09

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU Xl=1.87
Sollecitazioni: N=-53.93 T_z=0.00 M_y=-1148.68 T_y=0.00 M_z=-97.63 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=374.00 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=65.93 Sfr.=0.43

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU
Sollecitazioni: N=-53.93
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-861.51
[Par.] $M_{z,sx}$=-0.00 $M_{z,dx}$=0.00 $M_{z,eq}$=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=374.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.03 $K_{c,y}$=0.87 $K_{c,z}$=0.74
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.11 $\sigma_{m,d}$=44.87 Sfr.=0.30

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=239.13 T_z=314.29 M_y=0.00 T_y=-33.03 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.50 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 1 SND Xl=1.87
Sollecitazioni: N=239.13 T_z=0.00 M_y=-293.86 T_y=0.00 M_z=-30.89 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.50 $\sigma_{m,d}$=17.24 Sfr.=0.09

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=3.74
Sollecitazioni: N=-53.93 T_z=-1228.53 M_y=0.00 T_y=104.42 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=5.39 Sfr.=0.25

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU Xl=1.87
Sollecitazioni: N=-53.93 T_z=0.00 M_y=-1148.68 T_y=0.00 M_z=-97.63 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.11 $\sigma_{m,d}$=-65.93 Sfr.=0.43

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=1.87
Sollecitazioni: N=-53.93 T_z=0.00 M_y=-1148.68 T_y=0.00 M_z=-97.63 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=65.93 Sfr.=0.43

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 13 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-269.91 T_z=314.29 M_y=0.00 T_y=-33.03 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.56 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.41 (L/910) $f_{Z,L}$=0.41 (L/917)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.25 (L/1470) $f_{Z,L}$=0.25 (L/1478)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.54 (L/697) $f_{Z,L}$=0.53 (L/703)

Asta n. 2114 (-2358 -2359) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=1.86
  Sollecitazioni: N=-17.89 T_z=0.00 M_y=-292.29 T_y=0.00 M_z=-30.72 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=373.00 $\lambda_{rel,m}$=0.41 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=97.75 Sfr.=0.34

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
  Sollecitazioni: N=-17.89
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-219.22
  [Par.] $M_{z,sx}$=-0.00 $M_{z,dx}$=0.00 $M_{z,eq}$=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=373.00 $\lambda_{rel,y}$=1.45 $\lambda_{rel,z}$=2.02 $K_{c,y}$=0.43 $K_{c,z}$=0.23
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.12 $\sigma_{m,d}$=63.95 Sfr.=0.23

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=3.73
  Sollecitazioni: N=-17.89 T_z=-313.45 M_y=0.00 T_y=32.95 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=4.57 Sfr.=0.10

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.86
  Sollecitazioni: N=-17.89 T_z=0.00 M_y=-292.29 T_y=0.00 M_z=-30.72 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.12 $\sigma_{m,d}$=-97.75 Sfr.=0.31

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.86
  Sollecitazioni: N=-17.89 T_z=0.00 M_y=-292.29 T_y=0.00 M_z=-30.72 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=97.75 Sfr.=0.31

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-17.89 T_z=313.45 M_y=0.00 T_y=-32.94 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.12 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 7 SND Xl=1.86
  Sollecitazioni: N=145.23 T_z=0.00 M_y=-292.29 T_y=0.00 M_z=-30.72 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
  L=373.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.03 $K_{c,y}$=0.87 $K_{c,z}$=0.74
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.30 $\sigma_{m,d}$=17.14 Sfr.=0.09

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU Xl=1.86
  Sollecitazioni: N=-60.88 T_z=0.00 M_y=-1142.54 T_y=0.00 M_z=-97.11 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=373.00 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=65.58 Sfr.=0.43

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU
  Sollecitazioni: N=-60.88
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-856.91
  [Par.] $M_{z,sx}$=-0.00 $M_{z,dx}$=0.00 $M_{z,eq}$=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=373.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.03 $K_{c,y}$=0.87 $K_{c,z}$=0.74
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.13 $\sigma_{m,d}$=44.63 Sfr.=0.30

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=145.23 T_z=313.45 M_y=0.00 T_y=-32.94 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.30 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 7 SND Xl=1.86
  Sollecitazioni: N=145.23 T_z=0.00 M_y=-292.29 T_y=0.00 M_z=-30.72 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.30 $\sigma_{m,d}$=17.14 Sfr.=0.09

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=3.73
  Sollecitazioni: N=-60.88 T_z=-1225.25 M_y=0.00 T_y=104.14 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=5.38 Sfr.=0.25

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU Xl=1.86
  Sollecitazioni: N=-60.88 T_z=0.00 M_y=-1142.54 T_y=0.00 M_z=-97.11 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.13 $\sigma_{m,d}$=-65.58 Sfr.=0.43

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=1.86
  Sollecitazioni: N=-60.88 T_z=0.00 M_y=-1142.54 T_y=0.00 M_z=-97.11 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70

Tensioni: $\sigma_{m,d}$=65.58 Sfr.=0.43

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 19 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-181.00 T_z=313.45 M_y=0.00 T_y=-32.94 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.38 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.41 (L/917) $f_{Z,L}$=0.40 (L/924)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.25 (L/1482) $f_{Z,L}$=0.25 (L/1490)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.53 (L/703) $f_{Z,L}$=0.53 (L/709)

Asta n. 2114 (-2359 -2360) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=1.95
Sollecitazioni: N=-20.18 T_z=0.00 M_y=-317.91 T_y=0.00 M_z=-33.41 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=389.00 $\lambda_{rel,m}$=0.42 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=106.31 Sfr.=0.37

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
Sollecitazioni: N=-20.18
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-238.43
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=0.00 $M_{z,eq}$=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=389.00 $\lambda_{rel,y}$=1.51 $\lambda_{rel,z}$=2.10 $K_{c,y}$=0.40 $K_{c,z}$=0.22
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.14 $\sigma_{m,d}$=69.56 Sfr.=0.25

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-20.18 T_z=326.90 M_y=0.00 T_y=-34.36 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=4.77 Sfr.=0.11

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.95
Sollecitazioni: N=-20.18 T_z=0.00 M_y=-317.91 T_y=0.00 M_z=-33.41 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.14 $\sigma_{m,d}$=-106.31 Sfr.=0.34

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.95
Sollecitazioni: N=-20.18 T_z=0.00 M_y=-317.91 T_y=0.00 M_z=-33.41 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=106.31 Sfr.=0.34

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=3.89
Sollecitazioni: N=-20.18 T_z=-326.90 M_y=0.00 T_y=34.36 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.14 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 7 SND Xl=1.95
Sollecitazioni: N=71.23 T_z=0.00 M_y=-317.91 T_y=0.00 M_z=-33.41 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
L=389.00 $\lambda_{rel,y}$=0.89 $\lambda_{rel,z}$=1.07 $K_{c,y}$=0.85 $K_{c,z}$=0.71
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.15 $\sigma_{m,d}$=18.65 Sfr.=0.10

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU Xl=1.95
Sollecitazioni: N=-67.69 T_z=0.00 M_y=-1242.66 T_y=0.00 M_z=-105.62 M_x=-1.68
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=389.00 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=71.32 Sfr.=0.47

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU
Sollecitazioni: N=-67.70
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-932.00
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=0.00 $M_{z,eq}$=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=389.00 $\lambda_{rel,y}$=0.89 $\lambda_{rel,z}$=1.07 $K_{c,y}$=0.85 $K_{c,z}$=0.71
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.14 $\sigma_{m,d}$=48.54 Sfr.=0.33

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=71.23 T_z=326.90 M_y=0.00 T_y=-34.36 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.15 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-67.67 T_z=1277.80 M_y=0.00 T_y=-108.61 M_z=0.00 M_x=-1.68
Resistenze: K_{mod}=0.90
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 7 SND Xl=1.95
  Sollecitazioni: N=71.23 T_z=0.00 M_y=-317.91 T_y=0.00 M_z=-33.41 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.15 $\sigma_{m,d}$=18.65 Sfr.=0.10

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU Xl=3.89
  Sollecitazioni: N=-67.70 T_z=-1277.80 M_y=0.00 T_y=108.61 M_z=0.00 M_x=-1.68
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=5.61 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.07

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=3.89
  Sollecitazioni: N=-67.70 T_z=-1277.80 M_y=0.00 T_y=108.61 M_z=0.00 M_x=-1.68
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=5.61 Sfr.=0.26

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU Xl=1.95
  Sollecitazioni: N=-67.69 T_z=0.00 M_y=-1242.66 T_y=0.00 M_z=-105.62 M_x=-1.68
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.14 $\sigma_{m,d}$=-71.32 Sfr.=0.47

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=1.95
  Sollecitazioni: N=-67.69 T_z=0.00 M_y=-1242.66 T_y=0.00 M_z=-105.62 M_x=-1.68
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=71.32 Sfr.=0.47

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 36 SLU Xl=3.89
  Sollecitazioni: N=-103.95 T_z=-1090.87 M_y=0.00 T_y=114.66 M_z=0.00 M_x=-1.44
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.22 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.48 (L/809) $f_{Z,L}$=0.48 (L/815)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.30 (L/1306) $f_{Z,L}$=0.30 (L/1313)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.63 (L/620) $f_{Z,L}$=0.62 (L/625)

Asta n. 2115 (-2327 -2328) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-7.46 T_z=0.00 M_y=-284.53 T_y=0.00 M_z=-29.91 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=378.00 $\lambda_{rel,m}$=0.42 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=95.15 Sfr.=0.33

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
  Sollecitazioni: N=-7.46
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-213.40
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=0.00 $M_{z,eq}$=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=378.00 $\lambda_{rel,y}$=1.47 $\lambda_{rel,z}$=2.04 $K_{c,y}$=0.42 $K_{c,z}$=0.23
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.05 $\sigma_{m,d}$=62.25 Sfr.=0.23

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-7.46 T_z=301.09 M_y=0.00 T_y=-31.65 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=4.39 Sfr.=0.10

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-7.46 T_z=0.00 M_y=-284.53 T_y=0.00 M_z=-29.91 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.05 $\sigma_{m,d}$=-95.15 Sfr.=0.31

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-7.46 T_z=0.00 M_y=-284.53 T_y=0.00 M_z=-29.91 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=95.15 Sfr.=0.31

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-7.46 T_z=301.09 M_y=0.00 T_y=-31.65 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.05 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 48 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=5.90 T_z=0.00 M_y=-679.60 T_y=0.00 M_z=-71.43 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=378.00 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=39.86 Sfr.=0.26

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU Xl=1.89

Sollecitazioni: N=-8.92 T_z=0.00 M_y=-1106.07 T_y=0.00 M_z=-94.07 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=378.00 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=63.49 Sfr.=0.41

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU
Sollecitazioni: N=-8.92
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-829.55
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=0.00 $M_{z,eq}$=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=378.00 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.02 $\sigma_{m,d}$=43.21 Sfr.=0.29

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=146.49 T_z=301.09 M_y=0.00 T_y=-31.65 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.31 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 48 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=5.90 T_z=0.00 M_y=-679.60 T_y=0.00 M_z=-71.43 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=39.86 Sfr.=0.26

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-8.92 T_z=1170.44 M_y=0.00 T_y=-99.55 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=5.14 Sfr.=0.24

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-8.92 T_z=0.00 M_y=-1106.07 T_y=0.00 M_z=-94.07 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.02 $\sigma_{m,d}$=-63.49 Sfr.=0.41

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-8.92 T_z=0.00 M_y=-1106.07 T_y=0.00 M_z=-94.07 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=63.49 Sfr.=0.41

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 13 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-161.41 T_z=301.09 M_y=0.00 T_y=-31.65 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.34 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.40 (L/934) $f_{Z,L}$=0.40 (L/941)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.25 (L/1514) $f_{Z,L}$=0.25 (L/1523)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.53 (L/715) $f_{Z,L}$=0.52 (L/721)

Asta n. 2116 (-2326 -2325) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=1.57
Sollecitazioni: N=-1.02 T_z=0.00 M_y=-196.25 T_y=0.00 M_z=20.63 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=314.00 $\lambda_{rel,m}$=0.38 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=65.63 Sfr.=0.23

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
Sollecitazioni: N=-1.02
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-147.18
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=15.47
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=314.00 $\lambda_{rel,y}$=1.22 $\lambda_{rel,z}$=1.70 $K_{c,y}$=0.59 $K_{c,z}$=0.32
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 $\sigma_{m,d}$=49.22 Sfr.=0.17

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1.02 T_z=249.99 M_y=0.00 T_y=26.28 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=3.64 Sfr.=0.08

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.57
Sollecitazioni: N=-1.02 T_z=0.00 M_y=-196.25 T_y=0.00 M_z=20.63 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 $\sigma_{m,d}$=65.63 Sfr.=0.21

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.57
Sollecitazioni: N=-1.02 T_z=0.00 M_y=-196.25 T_y=0.00 M_z=20.63 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=65.63 Sfr.=0.21

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-1.02 T_z=249.99 M_y=0.00 T_y=26.28 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU Xl=1.57
  Sollecitazioni: N=1.12 T_z=0.00 M_y=-762.83 T_y=0.00 M_z=64.88 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=314.00 $\lambda_{rel,y}$=0.72 $\lambda_{rel,z}$=0.87 $K_{c,y}$=0.92 $K_{c,z}$=0.86
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.00 $\sigma_{m,d}$=43.79 Sfr.=0.29

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 25 SLU Xl=1.57
  Sollecitazioni: N=0.00 T_z=0.00 M_y=-651.54 T_y=0.00 M_z=68.48 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=314.00 $\lambda_{rel,m}$=0.25 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=38.21 Sfr.=0.28

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 36 SLU
  Sollecitazioni: N=-14.43
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-488.66
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=51.36
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=314.00 $\lambda_{rel,y}$=0.72 $\lambda_{rel,z}$=0.87 $K_{c,y}$=0.92 $K_{c,z}$=0.86
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.03 $\sigma_{m,d}$=28.66 Sfr.=0.19

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=49.26 T_z=249.99 M_y=0.00 T_y=26.28 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.10 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU Xl=1.57
  Sollecitazioni: N=1.12 T_z=0.00 M_y=-762.83 T_y=0.00 M_z=64.88 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.00 $\sigma_{m,d}$=43.79 Sfr.=0.29

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=3.14
  Sollecitazioni: N=1.12 T_z=-971.76 M_y=0.00 T_y=-82.65 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=4.27 Sfr.=0.20

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 36 SLU Xl=1.57
  Sollecitazioni: N=-14.43 T_z=0.00 M_y=-651.54 T_y=0.00 M_z=68.48 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.03 $\sigma_{m,d}$=-38.21 Sfr.=0.25

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=1.57
  Sollecitazioni: N=1.12 T_z=0.00 M_y=-762.83 T_y=0.00 M_z=64.88 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=43.79 Sfr.=0.29

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 13 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-51.29 T_z=249.99 M_y=0.00 T_y=26.28 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.11 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.19 (L/1631) $f_{Z,L}$=0.19 (L/1643)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.12 (L/2643)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.25 (L/1249) $f_{Z,L}$=0.25 (L/1259)

Asta n. 2116 (-2327 -2326) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=1.48
  Sollecitazioni: N=-2.22 T_z=0.00 M_y=-175.61 T_y=0.00 M_z=18.46 M_x=1.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=297.00 $\lambda_{rel,m}$=0.37 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=58.73 Sfr.=0.20

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
  Sollecitazioni: N=-2.22
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-131.71
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=13.84
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=297.00 $\lambda_{rel,y}$=1.15 $\lambda_{rel,z}$=1.61 $K_{c,y}$=0.64 $K_{c,z}$=0.36
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.02 $\sigma_{m,d}$=44.04 Sfr.=0.15

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.00

Sollecitazioni: N=-2.22 T_z=236.53 M_y=0.00 T_y=24.86 M_z=0.00 M_x=1.00
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-2.22 T_z=236.53 M_y=0.00 T_y=24.86 M_z=0.00 M_x=1.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=3.45 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-2.22 T_z=236.53 M_y=0.00 T_y=24.86 M_z=0.00 M_x=1.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=3.45 Sfr.=0.08

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.48
Sollecitazioni: N=-2.22 T_z=0.00 M_y=-175.61 T_y=0.00 M_z=18.46 M_x=1.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.02 $\sigma_{m,d}$=58.73 Sfr.=0.19

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.48
Sollecitazioni: N=-2.22 T_z=0.00 M_y=-175.61 T_y=0.00 M_z=18.46 M_x=1.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=58.73 Sfr.=0.19

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=2.97
Sollecitazioni: N=-2.22 T_z=-236.50 M_y=0.00 T_y=-24.86 M_z=0.00 M_x=1.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.02 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 49 SLU Xl=1.48
Sollecitazioni: N=5.97 T_z=0.00 M_y=-583.05 T_y=0.00 M_z=61.28 M_x=3.10
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=297.00 $\lambda_{rel,y}$=0.68 $\lambda_{rel,z}$=0.82 $K_{c,y}$=0.94 $K_{c,z}$=0.89
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=34.20 Sfr.=0.22

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU Xl=1.48
Sollecitazioni: N=-1.59 T_z=0.00 M_y=-682.65 T_y=0.00 M_z=58.06 M_x=3.64
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=297.00 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=39.18 Sfr.=0.26

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU
Sollecitazioni: N=-1.59
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-511.99
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=43.55
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=297.00 $\lambda_{rel,y}$=0.68 $\lambda_{rel,z}$=0.82 $K_{c,y}$=0.94 $K_{c,z}$=0.89
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.00 $\sigma_{m,d}$=29.39 Sfr.=0.19

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=92.99 T_z=236.53 M_y=0.00 T_y=24.86 M_z=0.00 M_x=1.19
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.19 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1.59 T_z=919.47 M_y=0.00 T_y=78.20 M_z=0.00 M_x=3.64
Resistenze: K_{mod}=0.90
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 49 SLU Xl=1.48
Sollecitazioni: N=5.97 T_z=0.00 M_y=-583.05 T_y=0.00 M_z=61.28 M_x=3.10
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=34.20 Sfr.=0.22

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1.59 T_z=919.47 M_y=0.00 T_y=78.20 M_z=0.00 M_x=3.64
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=4.04 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.03

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1.59 T_z=919.47 M_y=0.00 T_y=78.20 M_z=0.00 M_x=3.64
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=4.04 Sfr.=0.19

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU Xl=1.48
Sollecitazioni: N=-1.59 T_z=0.00 M_y=-682.65 T_y=0.00 M_z=58.06 M_x=3.64
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.00 $\sigma_{m,d}$=39.18 Sfr.=0.26

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=1.48
  Sollecitazioni: N=-1.59 T_z=0.00 M_y=-682.65 T_y=0.00 M_z=58.06 M_x=3.64
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=39.18 Sfr.=0.26

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 13 SND Xl=2.97
  Sollecitazioni: N=-97.42 T_z=-236.50 M_y=0.00 T_y=-24.86 M_z=0.00 M_x=1.15
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.20 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.15 (L/1929) $f_{Z,L}$=0.15 (L/1943)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.09 (L/3126)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.20 (L/1477) $f_{Z,L}$=0.20 (L/1489)

Asta n. 2117 (-2303 -2302) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=1.57
  Sollecitazioni: N=-29.90 T_z=0.00 M_y=-105.08 T_y=0.00 M_z=11.04 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=314.00 $\lambda_{rel,m}$=0.38 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=35.14 Sfr.=0.12

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
  Sollecitazioni: N=-29.90
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-78.81
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=8.28
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=314.00 $\lambda_{rel,y}$=1.22 $\lambda_{rel,z}$=1.70 $K_{c,y}$=0.59 $K_{c,z}$=0.32
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.21 $\sigma_{m,d}$=26.36 Sfr.=0.09

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-29.90 T_z=133.86 M_y=0.00 T_y=14.07 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=1.95 Sfr.=0.04

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.57
  Sollecitazioni: N=-29.90 T_z=0.00 M_y=-105.08 T_y=0.00 M_z=11.04 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.21 $\sigma_{m,d}$=-35.14 Sfr.=0.11

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.57
  Sollecitazioni: N=-29.90 T_z=0.00 M_y=-105.08 T_y=0.00 M_z=11.04 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=35.14 Sfr.=0.11

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-29.90 T_z=133.86 M_y=0.00 T_y=14.07 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.21 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU Xl=1.57
  Sollecitazioni: N=-40.54 T_z=0.00 M_y=-370.75 T_y=0.00 M_z=31.91 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=314.00 $\lambda_{rel,m}$=0.25 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=21.30 Sfr.=0.14

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU
  Sollecitazioni: N=-40.54
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-278.06
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=23.93
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=314.00 $\lambda_{rel,y}$=0.72 $\lambda_{rel,z}$=0.87 $K_{c,y}$=0.92 $K_{c,z}$=0.86
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.08 $\sigma_{m,d}$=15.98 Sfr.=0.10

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-40.54 T_z=472.29 M_y=0.00 T_y=40.65 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=2.07 Sfr.=0.10

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU Xl=1.57
  Sollecitazioni: N=-40.54 T_z=0.00 M_y=-370.75 T_y=0.00 M_z=31.91 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.08 $\sigma_{m,d}$=-21.30 Sfr.=0.14

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=1.57
  Sollecitazioni: N=-40.54 T_z=0.00 M_y=-370.75 T_y=0.00 M_z=31.91 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70

Tensioni: $\sigma_{m,d}$=21.30 Sfr.=0.14

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 48 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-57.93 T_z=299.50 M_y=0.00 T_y=31.48 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.12 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.09 (L/3335)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.05 (L/5741)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.13 (L/2499)

Asta n. 2117 (-2304 -2303) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=1.49
Sollecitazioni: N=13.31 T_z=0.00 M_y=-94.00 T_y=0.00 M_z=9.88 M_x=1.04
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=297.00 $\lambda_{rel,y}$=1.15 $\lambda_{rel,z}$=1.61 $K_{c,y}$=0.64 $K_{c,z}$=0.36
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.09 $\sigma_{m,d}$=31.44 Sfr.=0.11

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=13.31 T_z=126.60 M_y=0.00 T_y=13.31 M_z=0.00 M_x=1.04
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.09 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=13.31 T_z=126.60 M_y=0.00 T_y=13.31 M_z=0.00 M_x=1.04
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.49
Sollecitazioni: N=13.31 T_z=0.00 M_y=-94.00 T_y=0.00 M_z=9.88 M_x=1.04
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.09 $\sigma_{m,d}$=31.44 Sfr.=0.10

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=2.97
Sollecitazioni: N=13.30 T_z=-126.61 M_y=0.00 T_y=-13.31 M_z=0.00 M_x=1.04
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=1.85 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=2.97
Sollecitazioni: N=13.30 T_z=-126.61 M_y=0.00 T_y=-13.31 M_z=0.00 M_x=1.04
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=1.85 Sfr.=0.04

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.49
Sollecitazioni: N=13.31 T_z=0.00 M_y=-94.00 T_y=0.00 M_z=9.88 M_x=1.04
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=31.44 Sfr.=0.10

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU Xl=1.49
Sollecitazioni: N=21.00 T_z=0.00 M_y=-331.65 T_y=0.00 M_z=28.55 M_x=3.72
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=297.00 $\lambda_{rel,y}$=0.68 $\lambda_{rel,z}$=0.82 $K_{c,y}$=0.94 $K_{c,z}$=0.89
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.04 $\sigma_{m,d}$=19.06 Sfr.=0.12

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 26 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=31.75 T_z=346.73 M_y=0.00 T_y=36.44 M_z=0.00 M_x=2.81
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=105.93
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.07 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=21.00 T_z=446.65 M_y=0.00 T_y=38.45 M_z=0.00 M_x=3.72
Resistenze: K_{mod}=0.90
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU Xl=1.49
Sollecitazioni: N=21.00 T_z=0.00 M_y=-331.65 T_y=0.00 M_z=28.55 M_x=3.72
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.04 $\sigma_{m,d}$=19.06 Sfr.=0.12

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU Xl=2.97
Sollecitazioni: N=20.99 T_z=-446.68 M_y=0.00 T_y=-38.45 M_z=0.00 M_x=3.72
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=1.96 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=2.97
Sollecitazioni: N=20.99 T_z=-446.68 M_y=0.00 T_y=-38.45 M_z=0.00 M_x=3.72

Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=1.96 Sfr.=0.09

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=1.49
Sollecitazioni: N=21.00 T_z=0.00 M_y=-331.65 T_y=0.00 M_z=28.55 M_x=3.72
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=19.06 Sfr.=0.12

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,G}$=0.08 (L/3949)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{z,G}$=0.04 (L/6792)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,G}$=0.10 (L/2958)

Asta n. 2126 (2101 2102) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=1.81
Sollecitazioni: N=-42.54 T_z=0.00 M_y=-308.86 T_y=0.00 M_z=-54.46 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=343.00 $\lambda_{rel,m}$=0.40 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=112.22 Sfr.=0.38

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
Sollecitazioni: N=-42.55
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-231.64
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=0.00 $M_{z,eq}$=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=343.00 $\lambda_{rel,y}$=1.33 $\lambda_{rel,z}$=1.85 $K_{c,y}$=0.50 $K_{c,z}$=0.27
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.29 $\sigma_{m,d}$=67.58 Sfr.=0.25

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=3.43
Sollecitazioni: N=-42.53 T_z=-382.48 M_y=0.00 T_y=67.44 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=5.63 Sfr.=0.13

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.81
Sollecitazioni: N=-42.54 T_z=0.00 M_y=-308.86 T_y=0.00 M_z=-54.46 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.29 $\sigma_{m,d}$=-112.22 Sfr.=0.35

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.81
Sollecitazioni: N=-42.54 T_z=0.00 M_y=-308.86 T_y=0.00 M_z=-54.46 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=112.22 Sfr.=0.35

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-42.55 T_z=382.48 M_y=0.00 T_y=-67.44 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.29 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 13 SND Xl=1.81
Sollecitazioni: N=148.72 T_z=0.00 M_y=-308.86 T_y=0.00 M_z=-54.46 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
L=343.00 $\lambda_{rel,y}$=0.79 $\lambda_{rel,z}$=0.95 $K_{c,y}$=0.90 $K_{c,z}$=0.81
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.31 $\sigma_{m,d}$=19.49 Sfr.=0.10

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU Xl=1.81
Sollecitazioni: N=-174.74 T_z=0.00 M_y=-1242.07 T_y=0.00 M_z=-186.92 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=343.00 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=76.37 Sfr.=0.49

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU
Sollecitazioni: N=-174.77
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.01 $M_{y,eq}$=-931.55
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=0.00 $M_{z,eq}$=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=343.00 $\lambda_{rel,y}$=0.79 $\lambda_{rel,z}$=0.95 $K_{c,y}$=0.90 $K_{c,z}$=0.81
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.36 $\sigma_{m,d}$=48.52 Sfr.=0.33

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 13 SND Xl=3.43
Sollecitazioni: N=148.73 T_z=-382.48 M_y=0.00 T_y=67.44 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.31 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 13 SND Xl=1.81
Sollecitazioni: N=148.72 T_z=0.00 M_y=-308.86 T_y=0.00 M_z=-54.46 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.31 $\sigma_{m,d}$=19.49 Sfr.=0.10

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=3.43
  Sollecitazioni: N=-174.71 T_z=-1538.17 M_y=0.00 T_y=231.48 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=6.81 Sfr.=0.31

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU Xl=1.81
  Sollecitazioni: N=-174.74 T_z=0.00 M_y=-1242.07 T_y=0.00 M_z=-186.92 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.36 $\sigma_{m,d}$=-76.37 Sfr.=0.49

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=1.81
  Sollecitazioni: N=-174.74 T_z=0.00 M_y=-1242.07 T_y=0.00 M_z=-186.92 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=76.37 Sfr.=0.49

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-233.81 T_z=382.48 M_y=0.00 T_y=-67.44 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.49 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.34 (L/963) $f_{Z,L}$=0.33 (L/985)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.21 (L/1533) $f_{Z,L}$=0.21 (L/1562)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.44 (L/742) $f_{Z,L}$=0.42 (L/760)

Asta n. 2126 (2102 -2402) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=1.14
  Sollecitazioni: N=-38.11 T_z=0.00 M_y=-152.55 T_y=0.00 M_z=-26.90 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=227.00 $\lambda_{rel,m}$=0.32 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=55.43 Sfr.=0.19

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
  Sollecitazioni: N=-38.11
  [Par.] $M_{y,sx}$=-0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-114.41
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=0.00 $M_{z,eq}$=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=227.00 $\lambda_{rel,y}$=0.88 $\lambda_{rel,z}$=1.23 $K_{c,y}$=0.85 $K_{c,z}$=0.58
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.26 $\sigma_{m,d}$=33.38 Sfr.=0.12

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=2.27
  Sollecitazioni: N=-38.11 T_z=-268.80 M_y=0.00 T_y=47.40 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=3.96 Sfr.=0.09

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.14
  Sollecitazioni: N=-38.11 T_z=0.00 M_y=-152.55 T_y=0.00 M_z=-26.90 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.26 $\sigma_{m,d}$=-55.43 Sfr.=0.17

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.14
  Sollecitazioni: N=-38.11 T_z=0.00 M_y=-152.55 T_y=0.00 M_z=-26.90 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=55.43 Sfr.=0.17

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-38.11 T_z=268.80 M_y=0.00 T_y=-47.40 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.26 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 13 SND Xl=1.14
  Sollecitazioni: N=29.01 T_z=0.00 M_y=-152.55 T_y=0.00 M_z=-26.90 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
  L=227.00 $\lambda_{rel,y}$=0.52 $\lambda_{rel,z}$=0.63 $K_{c,y}$=0.97 $K_{c,z}$=0.95
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.06 $\sigma_{m,d}$=9.63 Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU Xl=1.14
  Sollecitazioni: N=-126.94 T_z=0.00 M_y=-613.47 T_y=0.00 M_z=-92.32 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=227.00 $\lambda_{rel,m}$=0.21 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=37.72 Sfr.=0.24

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU
  Sollecitazioni: N=-126.94
  [Par.] $M_{y,sx}$=-0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-460.10
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=0.00 $M_{z,eq}$=0.00

Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=227.00 $\lambda_{rel,y}$=0.52 $\lambda_{rel,z}$=0.63 $K_{c,y}$=0.97 $K_{c,z}$=0.95
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.26 $\sigma_{m,d}$=23.96 Sfr.=0.16

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 13 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=29.01 T_z=268.80 M_y=0.00 T_y=-47.40 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.06 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 13 SND Xl=1.14
Sollecitazioni: N=29.01 T_z=0.00 M_y=-152.55 T_y=0.00 M_z=-26.90 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.06 $\sigma_{m,d}$=9.63 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=2.27
Sollecitazioni: N=-126.94 T_z=-1081.01 M_y=0.00 T_y=162.68 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=4.78 Sfr.=0.22

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU Xl=1.14
Sollecitazioni: N=-126.94 T_z=0.00 M_y=-613.47 T_y=0.00 M_z=-92.32 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.26 $\sigma_{m,d}$=-37.72 Sfr.=0.24

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=1.14
Sollecitazioni: N=-126.94 T_z=0.00 M_y=-613.47 T_y=0.00 M_z=-92.32 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=37.72 Sfr.=0.24

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-126.94 T_z=1081.00 M_y=0.00 T_y=-162.68 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.26 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.08 (L/2772) $f_{Z,L}$=0.08 (L/2835)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.05 (L/4411)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.11 (L/2136) $f_{Z,L}$=0.10 (L/2188)

Asta n. 2128 (2023 2024) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=1.71
Sollecitazioni: N=9.25 T_z=0.00 M_y=-223.16 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=343.00 $\lambda_{rel,y}$=1.33 $\lambda_{rel,z}$=1.85 $K_{c,y}$=0.50 $K_{c,z}$=0.27
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.06 $\sigma_{m,d}$=65.10 Sfr.=0.24

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=9.25 T_z=294.60 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.06 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.71
Sollecitazioni: N=9.25 T_z=0.00 M_y=-223.16 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.06 $\sigma_{m,d}$=65.10 Sfr.=0.22

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=9.25 T_z=294.60 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=4.27 Sfr.=0.10

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.71
Sollecitazioni: N=9.25 T_z=0.00 M_y=-223.16 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=65.10 Sfr.=0.22

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 48 SLU Xl=1.71
Sollecitazioni: N=12.45 T_z=0.00 M_y=-539.25 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=343.00 $\lambda_{rel,y}$=0.79 $\lambda_{rel,z}$=0.95 $K_{c,y}$=0.90 $K_{c,z}$=0.81
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.03 $\sigma_{m,d}$=28.09 Sfr.=0.19

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 25 SLU Xl=1.71
Sollecitazioni: N=-37.01 T_z=0.00 M_y=-752.43 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=343.00 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=39.19 Sfr.=0.30

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU Xl=1.71
  Sollecitazioni: N=-34.89 T_z=0.00 M_y=-833.55 T_y=0.00 M_z=13.69 M_x=1.01
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=343.00 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=44.27 Sfr.=0.30

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 25 SLU
  Sollecitazioni: N=-37.01
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-564.32
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=343.00 $\lambda_{rel,y}$=0.79 $\lambda_{rel,z}$=0.95 $K_{c,y}$=0.90 $K_{c,z}$=0.81
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.08 $\sigma_{m,d}$=29.39 Sfr.=0.22

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 13 SND Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=126.92 T_z=294.60 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.26 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-34.89 T_z=1100.41 M_y=0.00 T_y=18.08 M_z=0.00 M_x=1.01
  Resistenze: K_{mod}=0.90
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 48 SLU Xl=1.71
  Sollecitazioni: N=12.45 T_z=0.00 M_y=-539.25 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.03 $\sigma_{m,d}$=28.09 Sfr.=0.19

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-34.89 T_z=1100.41 M_y=0.00 T_y=18.08 M_z=0.00 M_x=1.01
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=4.81 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 25 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-37.01 T_z=993.32 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=19.31
  Tensioni: τ_d=4.35 Sfr.=0.23

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 25 SLU Xl=1.71
  Sollecitazioni: N=-37.01 T_z=0.00 M_y=-752.43 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.08 $\sigma_{m,d}$=-39.19 Sfr.=0.30

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 25 SLU Xl=1.71
  Sollecitazioni: N=-37.01 T_z=0.00 M_y=-752.43 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=39.19 Sfr.=0.30

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-108.41 T_z=294.60 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.23 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.19 (L/1557)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.12 (L/2585)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.26 (L/1181)

Asta n. 2128 (2024 2025) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=1.14
  Sollecitazioni: N=6.86 T_z=0.00 M_y=-84.99 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
  L=227.00 $\lambda_{rel,y}$=0.88 $\lambda_{rel,z}$=1.23 $K_{c,y}$=0.85 $K_{c,z}$=0.58
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.05 $\sigma_{m,d}$=24.80 Sfr.=0.09

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=6.86 T_z=181.81 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.05 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.14
  Sollecitazioni: N=6.86 T_z=0.00 M_y=-84.99 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.05 $\sigma_{m,d}$=24.80 Sfr.=0.08

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.20

Sollecitazioni: N=6.86 T_z=181.81 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=2.64 Sfr.=0.06

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.14
Sollecitazioni: N=6.86 T_z=0.00 M_y=-84.99 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=24.80 Sfr.=0.08

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 13 SND Xl=1.14
Sollecitazioni: N=134.44 T_z=0.00 M_y=-84.99 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
L=227.00 $\lambda_{rel,y}$=0.52 $\lambda_{rel,z}$=0.63 $K_{c,y}$=0.97 $K_{c,z}$=0.95
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.28 $\sigma_{m,d}$=4.43 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 25 SLU Xl=1.14
Sollecitazioni: N=-42.37 T_z=0.00 M_y=-286.57 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=1.28
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=227.00 $\lambda_{rel,m}$=0.21 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=14.93 Sfr.=0.11

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU Xl=1.14
Sollecitazioni: N=-49.86 T_z=0.00 M_y=-317.47 T_y=0.00 M_z=5.22 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=227.00 $\lambda_{rel,m}$=0.21 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=16.86 Sfr.=0.11

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 25 SLU
Sollecitazioni: N=-42.37
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-214.93
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=227.00 $\lambda_{rel,y}$=0.52 $\lambda_{rel,z}$=0.63 $K_{c,y}$=0.97 $K_{c,z}$=0.95
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.09 $\sigma_{m,d}$=11.19 Sfr.=0.09

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 13 SND Xl=0.20
Sollecitazioni: N=134.44 T_z=181.81 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.28 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 61 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-8.27 T_z=392.69 M_y=0.00 T_y=-27.22 M_z=0.00 M_x=2.27
Resistenze: K_{mod}=0.90
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 13 SND Xl=1.14
Sollecitazioni: N=134.44 T_z=0.00 M_y=-84.99 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.28 $\sigma_{m,d}$=4.43 Sfr.=0.03

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 25 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-42.37 T_z=613.00 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=1.28
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=2.68 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 25 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-42.37 T_z=613.00 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=1.28
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=19.31
Tensioni: τ_d=2.68 Sfr.=0.14

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 25 SLU Xl=1.14
Sollecitazioni: N=-42.37 T_z=0.00 M_y=-286.57 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=1.28
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.09 $\sigma_{m,d}$=-14.93 Sfr.=0.11

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 25 SLU Xl=1.14
Sollecitazioni: N=-42.37 T_z=0.00 M_y=-286.57 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=1.28
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=14.93 Sfr.=0.11

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-120.72 T_z=181.81 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.25 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,G}$=0.03 (L/6568)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.02 (L/10985)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.04 (L/4983)

Asta n. 2132 (-2382 -2383) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=1.14
  Sollecitazioni: N=3.57 T_z=0.00 M_y=-98.89 T_y=0.00 M_z=10.39 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
  L=227.00 $\lambda_{rel,y}$=0.88 $\lambda_{rel,z}$=1.23 $K_{c,y}$=0.85 $K_{c,z}$=0.58
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 $\sigma_{m,d}$=33.07 Sfr.=0.12

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=2.27
  Sollecitazioni: N=3.57 T_z=-174.26 M_y=0.00 T_y=-18.32 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.14
  Sollecitazioni: N=3.57 T_z=0.00 M_y=-98.89 T_y=0.00 M_z=10.39 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 $\sigma_{m,d}$=33.07 Sfr.=0.11

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=2.27
  Sollecitazioni: N=3.57 T_z=-174.26 M_y=0.00 T_y=-18.32 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=2.54 Sfr.=0.06

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.14
  Sollecitazioni: N=3.57 T_z=0.00 M_y=-98.89 T_y=0.00 M_z=10.39 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=33.07 Sfr.=0.11

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 62 SLU Xl=1.14
  Sollecitazioni: N=6.35 T_z=0.00 M_y=-382.95 T_y=0.00 M_z=32.71 M_x=2.95
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=227.00 $\lambda_{rel,y}$=0.52 $\lambda_{rel,z}$=0.63 $K_{c,y}$=0.97 $K_{c,z}$=0.95
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=21.99 Sfr.=0.14

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 35 SLU Xl=1.14
  Sollecitazioni: N=-1.37 T_z=0.00 M_y=-235.59 T_y=0.00 M_z=24.76 M_x=1.72
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=227.00 $\lambda_{rel,m}$=0.21 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=13.82 Sfr.=0.09

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 35 SLU
  Sollecitazioni: N=-1.37
  [Par.] $M_{y,sx}$=-0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-176.69
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=18.57
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=227.00 $\lambda_{rel,y}$=0.52 $\lambda_{rel,z}$=0.63 $K_{c,y}$=0.97 $K_{c,z}$=0.95
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.00 $\sigma_{m,d}$=10.36 Sfr.=0.07

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 48 SLU Xl=2.27
  Sollecitazioni: N=13.30 T_z=-415.13 M_y=0.00 T_y=-43.63 M_z=0.00 M_x=1.71
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.03 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 62 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=6.35 T_z=674.80 M_y=0.00 T_y=57.64 M_z=0.00 M_x=2.95
  Resistenze: K_{mod}=0.90
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 62 SLU Xl=1.14
  Sollecitazioni: N=6.35 T_z=0.00 M_y=-382.95 T_y=0.00 M_z=32.71 M_x=2.95
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=21.99 Sfr.=0.14

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 62 SLU Xl=2.27
  Sollecitazioni: N=6.35 T_z=-674.81 M_y=0.00 T_y=-57.64 M_z=0.00 M_x=2.95
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=2.96 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=2.27
  Sollecitazioni: N=6.35 T_z=-674.81 M_y=0.00 T_y=-57.64 M_z=0.00 M_x=2.95
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=2.96 Sfr.=0.14

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 35 SLU Xl=1.14
  Sollecitazioni: N=-1.37 T_z=0.00 M_y=-235.59 T_y=0.00 M_z=24.76 M_x=1.72
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.00 $\sigma_{m,d}$=13.82 Sfr.=0.09

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=1.14
  Sollecitazioni: N=6.35 T_z=0.00 M_y=-382.95 T_y=0.00 M_z=32.71 M_x=2.95
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=21.99 Sfr.=0.14

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 13 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-3.22 T_z=174.26 M_y=0.00 T_y=18.32 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.05 (L/4495)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.03 (L/7290)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.07 (L/3439)

Asta n. 2135 (-2404 -2405) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=1.71
  Sollecitazioni: N=6.56 T_z=0.00 M_y=-225.93 T_y=0.00 M_z=23.75 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
  L=343.00 $\lambda_{rel,y}$=1.33 $\lambda_{rel,z}$=1.85 $K_{c,y}$=0.50 $K_{c,z}$=0.27
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.05 $\sigma_{m,d}$=75.55 Sfr.=0.26

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=6.56 T_z=263.49 M_y=0.00 T_y=27.69 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.05 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.71
  Sollecitazioni: N=6.56 T_z=0.00 M_y=-225.93 T_y=0.00 M_z=23.75 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.05 $\sigma_{m,d}$=75.55 Sfr.=0.24

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=6.56 T_z=263.49 M_y=0.00 T_y=27.69 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=3.84 Sfr.=0.09

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.71
  Sollecitazioni: N=6.56 T_z=0.00 M_y=-225.93 T_y=0.00 M_z=23.75 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=75.55 Sfr.=0.24

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 62 SLU Xl=1.71
  Sollecitazioni: N=4.17 T_z=0.00 M_y=-874.95 T_y=0.00 M_z=74.73 M_x=-2.62
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=343.00 $\lambda_{rel,y}$=0.79 $\lambda_{rel,z}$=0.95 $K_{c,y}$=0.90 $K_{c,z}$=0.81
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=50.24 Sfr.=0.33

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 36 SLU Xl=1.71
  Sollecitazioni: N=-16.13 T_z=0.00 M_y=-747.56 T_y=0.00 M_z=78.57 M_x=-2.10
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=343.00 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=43.85 Sfr.=0.28

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 36 SLU
  Sollecitazioni: N=-16.13
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-560.67
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=58.93
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=343.00 $\lambda_{rel,y}$=0.79 $\lambda_{rel,z}$=0.95 $K_{c,y}$=0.90 $K_{c,z}$=0.81
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.03 $\sigma_{m,d}$=32.88 Sfr.=0.21

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=52.79 T_z=263.49 M_y=0.00 T_y=27.69 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.11 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 62 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=4.17 T_z=1020.42 M_y=0.00 T_y=87.16 M_z=0.00 M_x=-2.62
  Resistenze: K_{mod}=0.90
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 62 SLU Xl=1.71
  Sollecitazioni: N=4.17 T_z=0.00 M_y=-874.95 T_y=0.00 M_z=74.73 M_x=-2.62
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=50.24 Sfr.=0.33

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 62 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=4.17 T_z=1020.42 M_y=0.00 T_y=87.16 M_z=0.00 M_x=-2.62
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=4.48 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.04

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=4.17 T_z=1020.42 M_y=0.00 T_y=87.16 M_z=0.00 M_x=-2.62
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=4.48 Sfr.=0.21

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 36 SLU Xl=1.71
  Sollecitazioni: N=-16.13 T_z=0.00 M_y=-747.56 T_y=0.00 M_z=78.57 M_x=-2.10
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.03 $\sigma_{m,d}$=-43.85 Sfr.=0.28

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=1.71
  Sollecitazioni: N=4.17 T_z=0.00 M_y=-874.95 T_y=0.00 M_z=74.73 M_x=-2.62
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=50.24 Sfr.=0.33

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 13 SND Xl=3.43
  Sollecitazioni: N=-39.67 T_z=-263.46 M_y=0.00 T_y=-27.69 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.08 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.26 (L/1301) $f_{Z,L}$=0.26 (L/1310)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.16 (L/2113)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.34 (L/995) $f_{Z,L}$=0.34 (L/1003)

Asta n. 2136 (-2415 -2416) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=1.14
  Sollecitazioni: N=7.34 T_z=0.00 M_y=-101.62 T_y=0.00 M_z=10.68 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
  L=227.00 $\lambda_{rel,y}$=0.88 $\lambda_{rel,z}$=1.23 $K_{c,y}$=0.85 $K_{c,z}$=0.58
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.05 $\sigma_{m,d}$=33.98 Sfr.=0.12

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=2.27
  Sollecitazioni: N=7.34 T_z=-179.07 M_y=0.00 T_y=-18.82 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.05 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.14
  Sollecitazioni: N=7.34 T_z=0.00 M_y=-101.62 T_y=0.00 M_z=10.68 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.05 $\sigma_{m,d}$=33.98 Sfr.=0.11

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=2.27
  Sollecitazioni: N=7.34 T_z=-179.07 M_y=0.00 T_y=-18.82 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=2.61 Sfr.=0.06

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.14
  Sollecitazioni: N=7.34 T_z=0.00 M_y=-101.62 T_y=0.00 M_z=10.68 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=33.98 Sfr.=0.11

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 62 SLU Xl=1.14
  Sollecitazioni: N=3.89 T_z=0.00 M_y=-394.67 T_y=0.00 M_z=33.70 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=227.00 $\lambda_{rel,y}$=0.52 $\lambda_{rel,z}$=0.63 $K_{c,y}$=0.97 $K_{c,z}$=0.95
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=22.66 Sfr.=0.15

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 36 SLU Xl=1.14
  Sollecitazioni: N=-10.17 T_z=0.00 M_y=-337.13 T_y=0.00 M_z=35.43 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=227.00 $\lambda_{rel,m}$=0.21 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=19.77 Sfr.=0.13

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 36 SLU
  Sollecitazioni: N=-10.17
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-252.84
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=26.57
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=227.00 $\lambda_{rel,y}$=0.52 $\lambda_{rel,z}$=0.63 $K_{c,y}$=0.97 $K_{c,z}$=0.95
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.02 $\sigma_{m,d}$=14.83 Sfr.=0.10

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=2.27
  Sollecitazioni: N=70.94 T_z=-179.07 M_y=0.00 T_y=-18.82 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.15 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 62 SLU Xl=1.14
  Sollecitazioni: N=3.89 T_z=0.00 M_y=-394.67 T_y=0.00 M_z=33.70 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=22.66 Sfr.=0.15

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=2.27
  Sollecitazioni: N=3.89 T_z=-695.51 M_y=0.00 T_y=-59.39 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=3.05 Sfr.=0.14

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 36 SLU Xl=1.14
  Sollecitazioni: N=-10.17 T_z=0.00 M_y=-337.13 T_y=0.00 M_z=35.43 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.02 $\sigma_{m,d}$=-19.77 Sfr.=0.13

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=1.14
  Sollecitazioni: N=3.89 T_z=0.00 M_y=-394.67 T_y=0.00 M_z=33.70 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=22.66 Sfr.=0.15

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 13 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-56.26 T_z=179.05 M_y=0.00 T_y=18.82 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.12 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.05 (L/4375)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.03 (L/7084)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.07 (L/3347)

Asta n. 2139 (-2451 2028) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=1.76
  Sollecitazioni: N=25.59 T_z=0.00 M_y=-240.12 T_y=0.00 M_z=25.24 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
  L=373.00 $\lambda_{rel,y}$=1.45 $\lambda_{rel,z}$=2.02 $K_{c,y}$=0.43 $K_{c,z}$=0.23
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.18 $\sigma_{m,d}$=80.30 Sfr.=0.28

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=25.59 T_z=272.10 M_y=0.00 T_y=28.60 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.18 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.76
  Sollecitazioni: N=25.59 T_z=0.00 M_y=-240.12 T_y=0.00 M_z=25.24 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.18 $\sigma_{m,d}$=80.30 Sfr.=0.26

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=25.59 T_z=272.10 M_y=0.00 T_y=28.60 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=3.97 Sfr.=0.09

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.76
  Sollecitazioni: N=25.59 T_z=0.00 M_y=-240.12 T_y=0.00 M_z=25.24 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=80.30 Sfr.=0.26

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 62 SLU Xl=1.76
  Sollecitazioni: N=18.52 T_z=0.00 M_y=-930.27 T_y=0.00 M_z=79.46 M_x=-1.94
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=373.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.03 $K_{c,y}$=0.87 $K_{c,z}$=0.74
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.04 $\sigma_{m,d}$=53.42 Sfr.=0.35

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 36 SLU Xl=1.76
  Sollecitazioni: N=-41.01 T_z=0.00 M_y=-794.80 T_y=0.00 M_z=83.54 M_x=-1.49
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=373.00 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=46.62 Sfr.=0.30

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 36 SLU
  Sollecitazioni: N=-41.02
  [Par.] $M_{y,sx}$=-0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-596.10

[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=62.65
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=373.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.03 $K_{c,y}$=0.87 $K_{c,z}$=0.74
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.09 $\sigma_{m,d}$=34.96 Sfr.=0.23

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 13 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=542.44 T_z=272.10 M_y=0.00 T_y=28.60 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.13 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=18.52 T_z=1054.13 M_y=0.00 T_y=90.04 M_z=0.00 M_x=-1.94
Resistenze: K_{mod}=0.90
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 62 SLU Xl=1.76
Sollecitazioni: N=18.52 T_z=0.00 M_y=-930.27 T_y=0.00 M_z=79.46 M_x=-1.94
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.04 $\sigma_{m,d}$=53.42 Sfr.=0.35

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=18.52 T_z=1054.13 M_y=0.00 T_y=90.04 M_z=0.00 M_x=-1.94
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=4.63 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=18.52 T_z=1054.13 M_y=0.00 T_y=90.04 M_z=0.00 M_x=-1.94
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=4.63 Sfr.=0.21

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 36 SLU Xl=1.76
Sollecitazioni: N=-41.01 T_z=0.00 M_y=-794.80 T_y=0.00 M_z=83.54 M_x=-1.49
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.09 $\sigma_{m,d}$=-46.62 Sfr.=0.30

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=1.76
Sollecitazioni: N=18.52 T_z=0.00 M_y=-930.27 T_y=0.00 M_z=79.46 M_x=-1.94
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=53.42 Sfr.=0.35

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=3.06
Sollecitazioni: N=-491.25 T_z=-199.54 M_y=-110.99 T_y=-20.97 M_z=11.67 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.02 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.28 (L/1259) $f_{z,L}$=0.28 (L/1270)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.17 (L/2038) $f_{z,L}$=0.17 (L/2051)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.37 (L/965) $f_{z,L}$=0.36 (L/973)

Asta n. 2139 (2028 -2452) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=1.98
Sollecitazioni: N=10.71 T_z=0.00 M_y=-244.22 T_y=0.00 M_z=25.67 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=376.00 $\lambda_{rel,y}$=1.46 $\lambda_{rel,z}$=2.03 $K_{c,y}$=0.43 $K_{c,z}$=0.23
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.07 $\sigma_{m,d}$=81.67 Sfr.=0.28

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=3.76
Sollecitazioni: N=10.71 T_z=-274.41 M_y=0.00 T_y=-28.84 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.07 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.98
Sollecitazioni: N=10.71 T_z=0.00 M_y=-244.22 T_y=0.00 M_z=25.67 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.07 $\sigma_{m,d}$=81.67 Sfr.=0.26

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=10.71 T_z=274.41 M_y=0.00 T_y=28.84 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=4.00 Sfr.=0.09

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.98
Sollecitazioni: N=10.71 T_z=0.00 M_y=-244.22 T_y=0.00 M_z=25.67 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=81.67 Sfr.=0.26

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 25 SLU Xl=1.98
  Sollecitazioni: N=2.32 T_z=0.00 M_y=-808.37 T_y=0.00 M_z=84.96 M_x=1.49
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,t}$=105.93
  L=376.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.74
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.00 $\sigma_{m,d}$=47.41 Sfr.=0.35

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 62 SLU Xl=1.98
  Sollecitazioni: N=0.00 T_z=0.00 M_y=-946.15 T_y=0.00 M_z=80.81 M_x=1.97
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=376.00 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=54.33 Sfr.=0.35

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 36 SLU
  Sollecitazioni: N=-41.07
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-606.28
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=63.72
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=376.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.74
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.09 $\sigma_{m,d}$=35.56 Sfr.=0.23

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 13 SND Xl=3.52
  Sollecitazioni: N=264.27 T_z=-237.82 M_y=-60.78 T_y=-25.00 M_z=6.39 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.55 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 62 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=0.00 T_z=1063.09 M_y=0.00 T_y=90.80 M_z=0.00 M_x=1.97
  Resistenze: K_{mod}=0.90
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 25 SLU Xl=1.98
  Sollecitazioni: N=2.32 T_z=0.00 M_y=-808.37 T_y=0.00 M_z=84.96 M_x=1.49
  Resistenze: K_{mod}=0.80 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=105.93 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.00 $\sigma_{m,d}$=47.41 Sfr.=0.35

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 62 SLU Xl=3.76
  Sollecitazioni: N=0.00 T_z=-1063.09 M_y=0.00 T_y=-90.80 M_z=0.00 M_x=1.97
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=4.67 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=3.76
  Sollecitazioni: N=0.00 T_z=-1063.09 M_y=0.00 T_y=-90.80 M_z=0.00 M_x=1.97
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=4.67 Sfr.=0.21

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 36 SLU Xl=1.98
  Sollecitazioni: N=-41.07 T_z=0.00 M_y=-808.37 T_y=0.00 M_z=84.96 M_x=1.50
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.09 $\sigma_{m,d}$=-47.41 Sfr.=0.31

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=1.98
  Sollecitazioni: N=0.00 T_z=0.00 M_y=-946.15 T_y=0.00 M_z=80.81 M_x=1.97
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=54.33 Sfr.=0.35

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-242.85 T_z=274.41 M_y=0.00 T_y=28.84 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.51 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.29 (L/1227) $f_{z,L}$=0.29 (L/1237)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.18 (L/1982) $f_{z,L}$=0.18 (L/1994)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.38 (L/940) $f_{z,L}$=0.38 (L/949)

Asta n. 2139 (-2452 2029) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=1.78
  Sollecitazioni: N=15.67 T_z=0.00 M_y=-244.22 T_y=0.00 M_z=25.67 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
  L=376.00 $\lambda_{rel,y}$=1.46 $\lambda_{rel,z}$=2.03 $K_{c,y}$=0.43 $K_{c,z}$=0.23
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.11 $\sigma_{m,d}$=81.67 Sfr.=0.29

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=15.67 T_z=274.41 M_y=0.00 T_y=28.84 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.11 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.78
  Sollecitazioni: N=15.67 T_z=0.00 M_y=-244.22 T_y=0.00 M_z=25.67 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.11 $\sigma_{m,d}$=81.67 Sfr.=0.26

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=15.67 T_z=274.41 M_y=0.00 T_y=28.84 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=4.00 Sfr.=0.09

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.78
  Sollecitazioni: N=15.67 T_z=0.00 M_y=-244.22 T_y=0.00 M_z=25.67 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=81.67 Sfr.=0.26

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 62 SLU Xl=1.78
  Sollecitazioni: N=9.53 T_z=0.00 M_y=-946.16 T_y=0.00 M_z=80.81 M_x=-1.96
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=376.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.74
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 $\sigma_{m,d}$=54.33 Sfr.=0.35

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 36 SLU Xl=1.78
  Sollecitazioni: N=-38.12 T_z=0.00 M_y=-808.38 T_y=0.00 M_z=84.96 M_x=-1.47
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=376.00 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=47.41 Sfr.=0.31

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 36 SLU
  Sollecitazioni: N=-38.12
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-606.28
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=63.72
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=376.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.74
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.08 $\sigma_{m,d}$=35.56 Sfr.=0.23

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 13 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=339.71 T_z=274.41 M_y=0.00 T_y=28.84 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.71 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 62 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=9.53 T_z=1063.10 M_y=0.00 T_y=90.80 M_z=0.00 M_x=-1.96
  Resistenze: K_{mod}=0.90
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 62 SLU Xl=1.78
  Sollecitazioni: N=9.53 T_z=0.00 M_y=-946.16 T_y=0.00 M_z=80.81 M_x=-1.96
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 $\sigma_{m,d}$=54.33 Sfr.=0.35

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 62 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=9.53 T_z=1063.10 M_y=0.00 T_y=90.80 M_z=0.00 M_x=-1.96
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=4.67 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=9.53 T_z=1063.10 M_y=0.00 T_y=90.80 M_z=0.00 M_x=-1.96
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=4.67 Sfr.=0.21

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 36 SLU Xl=1.78
  Sollecitazioni: N=-38.12 T_z=0.00 M_y=-808.38 T_y=0.00 M_z=84.96 M_x=-1.47
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.08 $\sigma_{m,d}$=-47.41 Sfr.=0.31

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=1.78
  Sollecitazioni: N=9.53 T_z=0.00 M_y=-946.16 T_y=0.00 M_z=80.81 M_x=-1.96
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=54.33 Sfr.=0.35

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=3.32
  Sollecitazioni: N=-308.37 T_z=-237.82 M_y=-60.78 T_y=-25.00 M_z=6.39 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.64 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.29 (L/1225) $f_{z,L}$=0.29 (L/1235)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.18 (L/1981) $f_{z,L}$=0.18 (L/1993)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.38 (L/938) $f_{z,L}$=0.38 (L/946)

Asta n. 2139 (2029 -2453) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=1.97
  Sollecitazioni: N=-4.75 T_z=0.00 M_y=-241.49 T_y=0.00 M_z=25.38 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=374.00 $\lambda_{rel,m}$=0.41 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=80.76 Sfr.=0.28

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
  Sollecitazioni: N=-4.75
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-181.12
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=19.04
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=374.00 $\lambda_{rel,y}$=1.45 $\lambda_{rel,z}$=2.02 $K_{c,y}$=0.43 $K_{c,z}$=0.23
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.03 $\sigma_{m,d}$=60.57 Sfr.=0.21

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-4.75 T_z=272.87 M_y=0.00 T_y=28.68 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=3.98 Sfr.=0.09

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.97
  Sollecitazioni: N=-4.75 T_z=0.00 M_y=-241.49 T_y=0.00 M_z=25.38 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.03 $\sigma_{m,d}$=80.76 Sfr.=0.26

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.97
  Sollecitazioni: N=-4.75 T_z=0.00 M_y=-241.49 T_y=0.00 M_z=25.38 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=80.76 Sfr.=0.26

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-4.75 T_z=272.87 M_y=0.00 T_y=28.68 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.03 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 48 SLU Xl=1.97
  Sollecitazioni: N=20.02 T_z=0.00 M_y=-575.45 T_y=0.00 M_z=60.48 M_x=1.03
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=374.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.03 $K_{c,y}$=0.87 $K_{c,z}$=0.74
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.04 $\sigma_{m,d}$=33.75 Sfr.=0.22

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 62 SLU Xl=1.97
  Sollecitazioni: N=-33.80 T_z=0.00 M_y=-935.56 T_y=0.00 M_z=79.91 M_x=1.88
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=374.00 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=53.72 Sfr.=0.35

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 62 SLU
  Sollecitazioni: N=-33.80
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-701.67
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=59.93
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=374.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.03 $K_{c,y}$=0.87 $K_{c,z}$=0.74
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.07 $\sigma_{m,d}$=40.29 Sfr.=0.26

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 13 SND Xl=3.74
  Sollecitazioni: N=50.21 T_z=-272.87 M_y=0.00 T_y=-28.68 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.10 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 62 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-33.80 T_z=1057.13 M_y=0.00 T_y=90.29 M_z=0.00 M_x=1.88
  Resistenze: K_{mod}=0.90
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 48 SLU Xl=1.97
  Sollecitazioni: N=20.02 T_z=0.00 M_y=-575.45 T_y=0.00 M_z=60.48 M_x=1.03
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.04 $\sigma_{m,d}$=33.75 Sfr.=0.22

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 62 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-33.80 T_z=1057.13 M_y=0.00 T_y=90.29 M_z=0.00 M_x=1.88
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=4.64 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=0.20

Sollecitazioni: N=-33.80 T_z=1057.13 M_y=0.00 T_y=90.29 M_z=0.00 M_x=1.88
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=4.64 Sfr.=0.21

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 62 SLU Xl=1.97
Sollecitazioni: N=-33.80 T_z=0.00 M_y=-935.56 T_y=0.00 M_z=79.91 M_x=1.88
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.07 $\sigma_{m,d}$=-53.72 Sfr.=0.35

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=1.97
Sollecitazioni: N=-33.80 T_z=0.00 M_y=-935.56 T_y=0.00 M_z=79.91 M_x=1.88
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=53.72 Sfr.=0.35

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 35 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-61.07 T_z=650.23 M_y=0.00 T_y=68.34 M_z=0.00 M_x=1.03
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.13 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.28 (L/1252) $f_{Z,L}$=0.28 (L/1262)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.18 (L/2022) $f_{Z,L}$=0.17 (L/2035)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.37 (L/960) $f_{Z,L}$=0.37 (L/968)

Asta n. 2139 (-2453 -2454) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=1.86
Sollecitazioni: N=0.00 T_z=0.00 M_y=-268.11 T_y=0.00 M_z=28.18 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=373.00 $\lambda_{rel,m}$=0.41 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=89.66 Sfr.=0.31

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=0.00 T_z=287.51 M_y=0.00 T_y=30.22 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=4.19 Sfr.=0.10

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.86
Sollecitazioni: N=0.00 T_z=0.00 M_y=-268.11 T_y=0.00 M_z=28.18 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=89.66 Sfr.=0.29

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 49 SLU Xl=1.86
Sollecitazioni: N=6.20 T_z=0.00 M_y=-887.43 T_y=0.00 M_z=93.27 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=373.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.03 $K_{c,y}$=0.87 $K_{c,z}$=0.74
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=52.05 Sfr.=0.34

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 62 SLU Xl=1.86
Sollecitazioni: N=-23.29 T_z=0.00 M_y=-1038.68 T_y=0.00 M_z=88.72 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=373.00 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=59.64 Sfr.=0.39

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 62 SLU
Sollecitazioni: N=-23.29
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-779.01
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=66.54
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=373.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.03 $K_{c,y}$=0.87 $K_{c,z}$=0.74
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.05 $\sigma_{m,d}$=44.73 Sfr.=0.29

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 13 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=65.25 T_z=287.51 M_y=0.00 T_y=30.22 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.14 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 49 SLU Xl=1.86
Sollecitazioni: N=6.20 T_z=0.00 M_y=-887.43 T_y=0.00 M_z=93.27 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=52.05 Sfr.=0.34

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-23.29 T_z=1113.86 M_y=0.00 T_y=95.14 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=4.89 Sfr.=0.23

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 62 SLU Xl=1.86

Sollecitazioni: N=-23.29 T_z=0.00 M_y=-1038.68 T_y=0.00 M_z=88.72 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.05 $\sigma_{m,d}$=-59.64 Sfr.=0.39

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=1.86
Sollecitazioni: N=-23.29 T_z=0.00 M_y=-1038.68 T_y=0.00 M_z=88.72 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=59.64 Sfr.=0.39

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 35 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-54.94 T_z=685.13 M_y=0.00 T_y=72.01 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.11 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.37 (L/1008) $f_{Z,L}$=0.37 (L/1015)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.23 (L/1636) $f_{Z,L}$=0.23 (L/1646)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.48 (L/771) $f_{Z,L}$=0.48 (L/777)

Asta n. 2148 (-2582 -2583) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=1.14
Sollecitazioni: N=1.26 T_z=0.00 M_y=-129.68 T_y=0.00 M_z=13.63 M_x=1.50
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=227.00 $\lambda_{rel,y}$=0.88 $\lambda_{rel,z}$=1.23 $K_{c,y}$=0.85 $K_{c,z}$=0.58
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=43.36 Sfr.=0.15

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=1.26 T_z=228.50 M_y=0.00 T_y=24.02 M_z=0.00 M_x=1.50
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=1.26 T_z=228.50 M_y=0.00 T_y=24.02 M_z=0.00 M_x=1.50
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.14
Sollecitazioni: N=1.26 T_z=0.00 M_y=-129.68 T_y=0.00 M_z=13.63 M_x=1.50
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=43.36 Sfr.=0.14

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=2.27
Sollecitazioni: N=1.26 T_z=-228.50 M_y=0.00 T_y=-24.02 M_z=0.00 M_x=1.50
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=3.33 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=2.27
Sollecitazioni: N=1.26 T_z=-228.50 M_y=0.00 T_y=-24.02 M_z=0.00 M_x=1.50
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=3.33 Sfr.=0.08

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.14
Sollecitazioni: N=1.26 T_z=0.00 M_y=-129.68 T_y=0.00 M_z=13.63 M_x=1.50
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=43.36 Sfr.=0.14

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 25 SLU Xl=1.14
Sollecitazioni: N=12.57 T_z=0.00 M_y=-439.33 T_y=0.00 M_z=46.17 M_x=4.31
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,t}$=105.93
L=227.00 $\lambda_{rel,y}$=0.52 $\lambda_{rel,z}$=0.63 $K_{c,y}$=0.97 $K_{c,z}$=0.95
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.03 $\sigma_{m,d}$=25.77 Sfr.=0.19

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 35 SLU Xl=1.14
Sollecitazioni: N=-1.78 T_z=0.00 M_y=-314.45 T_y=0.00 M_z=33.05 M_x=3.19
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=227.00 $\lambda_{rel,m}$=0.21 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=18.44 Sfr.=0.12

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 35 SLU
Sollecitazioni: N=-1.78
[Par.] $M_{y,sx}$=-0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-235.84
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=24.79
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=227.00 $\lambda_{rel,y}$=0.52 $\lambda_{rel,z}$=0.63 $K_{c,y}$=0.97 $K_{c,z}$=0.95
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.00 $\sigma_{m,d}$=13.83 Sfr.=0.09

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=0.00

Sollecitazioni: N=69.01 T_z=228.50 M_y=0.00 T_y=24.02 M_z=0.00 M_x=1.69
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.14 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=15.92 T_z=772.16 M_y=0.00 T_y=99.41 M_z=0.00 M_x=5.04
Resistenze: K_{mod}=0.90
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 25 SLU Xl=1.14
Sollecitazioni: N=12.57 T_z=0.00 M_y=-439.33 T_y=0.00 M_z=46.17 M_x=4.31
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=105.93 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.03 $\sigma_{m,d}$=25.77 Sfr.=0.19

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 25 SLU Xl=2.27
Sollecitazioni: N=12.57 T_z=-774.14 M_y=0.00 T_y=-81.37 M_z=0.00 M_x=4.31
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=3.41 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.03

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 25 SLU Xl=2.27
Sollecitazioni: N=12.57 T_z=-774.14 M_y=0.00 T_y=-81.37 M_z=0.00 M_x=4.31
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=19.31
Tensioni: τ_d=3.41 Sfr.=0.18

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 35 SLU Xl=1.14
Sollecitazioni: N=-1.78 T_z=0.00 M_y=-314.45 T_y=0.00 M_z=33.05 M_x=3.19
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.00 $\sigma_{m,d}$=18.44 Sfr.=0.12

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 25 SLU Xl=1.14
Sollecitazioni: N=12.57 T_z=0.00 M_y=-439.33 T_y=0.00 M_z=46.17 M_x=4.31
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=25.77 Sfr.=0.19

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 13 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-66.48 T_z=228.50 M_y=0.00 T_y=24.02 M_z=0.00 M_x=1.67
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.14 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,G}$=0.06 (L/3898)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 30 (teorica) $f_{z,G}$=0.03 (L/6939)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 5 (teorica) $f_{z,G}$=0.08 (L/2888)

Asta n. 2158 (2083 2084) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 87 SLU I Xl=1.18
Sollecitazioni: N=-60.84 T_z=-78.87 M_y=-5.95 T_y=8.29 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=145.00 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=1.73 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=0.72
Sollecitazioni: N=-60.84 T_z=0.00 M_y=-23.89 T_y=0.00 M_z=-2.51 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=145.00 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=7.99 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
Sollecitazioni: N=-60.84
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-17.92
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=0.00 $M_{z,eq}$=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=145.00 $\lambda_{rel,y}$=0.56 $\lambda_{rel,z}$=0.78 $K_{c,y}$=0.96 $K_{c,z}$=0.90
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.42 $\sigma_{m,d}$=5.23 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=1.25
Sollecitazioni: N=-60.84 T_z=-91.01 M_y=0.00 T_y=9.57 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=1.33 Sfr.=0.03

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.72
Sollecitazioni: N=-60.84 T_z=0.00 M_y=-23.89 T_y=0.00 M_z=-2.51 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.42 $\sigma_{m,d}$=-7.99 Sfr.=0.03

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.72
Sollecitazioni: N=-60.84 T_z=0.00 M_y=-23.89 T_y=0.00 M_z=-2.51 M_x=0.00

Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=7.99 Sfr.=0.03

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-60.84 T_z=91.00 M_y=0.00 T_y=-9.56 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.42 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 1 SND Xl=0.72
Sollecitazioni: N=105.86 T_z=0.00 M_y=-23.89 T_y=0.00 M_z=-2.51 M_x=1.11
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
L=145.00 $\lambda_{rel,y}$=0.33 $\lambda_{rel,z}$=0.40 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.22 $\sigma_{m,d}$=1.40 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 1 SND Xl=1.18
Sollecitazioni: N=-188.35 T_z=-78.87 M_y=-5.95 T_y=8.29 M_z=0.00 M_x=1.11
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=145.00 $\lambda_{rel,m}$=0.17 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=0.31 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU Xl=0.72
Sollecitazioni: N=-185.41 T_z=0.00 M_y=-93.66 T_y=0.00 M_z=-7.96 M_x=-2.11
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=145.00 $\lambda_{rel,m}$=0.17 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=5.38 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU
Sollecitazioni: N=-185.41
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-70.25
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=0.00 $M_{z,eq}$=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=145.00 $\lambda_{rel,y}$=0.33 $\lambda_{rel,z}$=0.40 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.39 $\sigma_{m,d}$=3.66 Sfr.=0.03

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=0.20
Sollecitazioni: N=105.86 T_z=91.00 M_y=0.00 T_y=-9.56 M_z=0.00 M_x=1.11
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.22 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 74 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-112.23 T_z=305.78 M_y=0.00 T_y=-20.16 M_z=0.00 M_x=-3.28
Resistenze: K_{mod}=0.90
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 1 SND Xl=0.72
Sollecitazioni: N=105.86 T_z=0.00 M_y=-23.89 T_y=0.00 M_z=-2.51 M_x=1.11
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.22 $\sigma_{m,d}$=1.40 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU Xl=1.25
Sollecitazioni: N=-185.41 T_z=-356.82 M_y=0.00 T_y=30.31 M_z=0.00 M_x=-2.11
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=1.57 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=1.25
Sollecitazioni: N=-185.41 T_z=-356.82 M_y=0.00 T_y=30.31 M_z=0.00 M_x=-2.11
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=1.57 Sfr.=0.07

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU Xl=0.72
Sollecitazioni: N=-185.41 T_z=0.00 M_y=-93.66 T_y=0.00 M_z=-7.96 M_x=-2.11
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.39 $\sigma_{m,d}$=-5.38 Sfr.=0.04

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=0.72
Sollecitazioni: N=-185.41 T_z=0.00 M_y=-93.66 T_y=0.00 M_z=-7.96 M_x=-2.11
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=5.38 Sfr.=0.04

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 25 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-208.98 T_z=304.53 M_y=0.00 T_y=-32.01 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.44 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/40036)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{z,G}$=0.00 (L/66727)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/28230)

Asta n. 2160 (-2347 -2348) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=0.72
  Sollecitazioni: N=-10.56 T_z=0.00 M_y=-46.61 T_y=0.00 M_z=-4.90 M_x=2.92
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=145.00 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=15.59 Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
  Sollecitazioni: N=-10.56
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-34.96
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=0.00 $M_{z,eq}$=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=145.00 $\lambda_{rel,y}$=0.56 $\lambda_{rel,z}$=0.78 $K_{c,y}$=0.96 $K_{c,z}$=0.90
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.07 $\sigma_{m,d}$=10.20 Sfr.=0.04

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-10.56 T_z=128.58 M_y=0.00 T_y=-13.51 M_z=0.00 M_x=2.92
  Resistenze: K_{fi}=1.25
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=1.45
  Sollecitazioni: N=-10.56 T_z=-128.58 M_y=0.00 T_y=13.51 M_z=0.00 M_x=2.92
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=1.87 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=1.45
  Sollecitazioni: N=-10.56 T_z=-128.58 M_y=0.00 T_y=13.51 M_z=0.00 M_x=2.92
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=1.87 Sfr.=0.04

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.72
  Sollecitazioni: N=-10.56 T_z=0.00 M_y=-46.61 T_y=0.00 M_z=-4.90 M_x=2.92
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.07 $\sigma_{m,d}$=-15.59 Sfr.=0.05

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.72
  Sollecitazioni: N=-10.56 T_z=0.00 M_y=-46.61 T_y=0.00 M_z=-4.90 M_x=2.92
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=15.59 Sfr.=0.05

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-10.56 T_z=128.58 M_y=0.00 T_y=-13.51 M_z=0.00 M_x=2.92
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.07 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 1 SND Xl=0.72
  Sollecitazioni: N=14.00 T_z=0.00 M_y=-46.61 T_y=0.00 M_z=-4.90 M_x=3.19
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
  L=145.00 $\lambda_{rel,y}$=0.33 $\lambda_{rel,z}$=0.40 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.03 $\sigma_{m,d}$=2.73 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU Xl=0.72
  Sollecitazioni: N=-28.94 T_z=0.00 M_y=-183.15 T_y=0.00 M_z=-15.56 M_x=8.90
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=145.00 $\lambda_{rel,m}$=0.17 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=10.51 Sfr.=0.07

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU
  Sollecitazioni: N=-28.94
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-137.36
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=0.00 $M_{z,eq}$=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=145.00 $\lambda_{rel,y}$=0.33 $\lambda_{rel,z}$=0.40 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.06 $\sigma_{m,d}$=7.15 Sfr.=0.05

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=1.45
  Sollecitazioni: N=14.00 T_z=-128.58 M_y=0.00 T_y=13.51 M_z=0.00 M_x=3.19
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.03 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-28.94 T_z=505.25 M_y=0.00 T_y=-42.91 M_z=0.00 M_x=8.90
  Resistenze: K_{mod}=0.90
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 1 SND Xl=0.72
  Sollecitazioni: N=14.00 T_z=0.00 M_y=-46.61 T_y=0.00 M_z=-4.90 M_x=3.19

Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.03 $\sigma_{m,d}$=2.73 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU Xl=1.45
Sollecitazioni: N=-28.94 T_z=-505.25 M_y=0.00 T_y=42.91 M_z=0.00 M_x=8.90
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=2.22 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=1.45
Sollecitazioni: N=-28.94 T_z=-505.25 M_y=0.00 T_y=42.91 M_z=0.00 M_x=8.90
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=2.22 Sfr.=0.10

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU Xl=0.72
Sollecitazioni: N=-28.94 T_z=0.00 M_y=-183.15 T_y=0.00 M_z=-15.56 M_x=8.90
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.06 $\sigma_{m,d}$=-10.51 Sfr.=0.07

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=0.72
Sollecitazioni: N=-28.94 T_z=0.00 M_y=-183.15 T_y=0.00 M_z=-15.56 M_x=8.90
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=10.51 Sfr.=0.07

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 25 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-31.60 T_z=431.14 M_y=0.00 T_y=-45.31 M_z=0.00 M_x=7.81
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.07 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.01 (L/14833)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/23572)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.01 (L/11389)

Asta n. 2163 (-2316 -2317) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=0.72
Sollecitazioni: N=1.24 T_z=0.00 M_y=-46.61 T_y=0.00 M_z=-4.90 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=145.00 $\lambda_{rel,y}$=0.56 $\lambda_{rel,z}$=0.78 $K_{c,y}$=0.96 $K_{c,z}$=0.90
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=15.59 Sfr.=0.05

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=1.45
Sollecitazioni: N=1.24 T_z=-128.58 M_y=0.00 T_y=13.51 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.72
Sollecitazioni: N=1.24 T_z=0.00 M_y=-46.61 T_y=0.00 M_z=-4.90 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=15.59 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=1.45
Sollecitazioni: N=1.24 T_z=-128.58 M_y=0.00 T_y=13.51 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=1.87 Sfr.=0.04

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.72
Sollecitazioni: N=1.24 T_z=0.00 M_y=-46.61 T_y=0.00 M_z=-4.90 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=15.59 Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU Xl=0.72
Sollecitazioni: N=5.30 T_z=0.00 M_y=-183.15 T_y=0.00 M_z=-15.56 M_x=1.17
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=145.00 $\lambda_{rel,y}$=0.33 $\lambda_{rel,z}$=0.40 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=10.51 Sfr.=0.07

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 1 SND Xl=0.72
Sollecitazioni: N=-6.21 T_z=0.00 M_y=-46.61 T_y=0.00 M_z=-4.90 M_x=1.10
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=145.00 $\lambda_{rel,m}$=0.17 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=2.73 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 13 SND
Sollecitazioni: N=-6.82
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-34.96
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=0.00 $M_{z,eq}$=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70

L=145.00 $\lambda_{rel,y}$=0.33 $\lambda_{rel,z}$=0.40 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 $\sigma_{m,d}$=1.82 Sfr.=0.01

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=1.45
Sollecitazioni: N=9.30 T_z=-128.58 M_y=0.00 T_y=13.51 M_z=0.00 M_x=1.10
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 74 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=3.24 T_z=432.90 M_y=0.00 T_y=-28.52 M_z=0.00 M_x=1.62
Resistenze: K_{mod}=0.90
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU Xl=0.72
Sollecitazioni: N=5.30 T_z=0.00 M_y=-183.15 T_y=0.00 M_z=-15.56 M_x=1.17
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=10.51 Sfr.=0.07

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU Xl=1.45
Sollecitazioni: N=5.30 T_z=-505.25 M_y=0.00 T_y=42.91 M_z=0.00 M_x=1.17
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=2.22 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=1.45
Sollecitazioni: N=5.30 T_z=-505.25 M_y=0.00 T_y=42.91 M_z=0.00 M_x=1.17
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=2.22 Sfr.=0.10

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 13 SND Xl=0.72
Sollecitazioni: N=-6.82 T_z=0.00 M_y=-46.61 T_y=0.00 M_z=-4.90 M_x=1.27
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 $\sigma_{m,d}$=-2.73 Sfr.=0.01

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=0.72
Sollecitazioni: N=5.30 T_z=0.00 M_y=-183.15 T_y=0.00 M_z=-15.56 M_x=1.17
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=10.51 Sfr.=0.07

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 13 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-6.82 T_z=128.58 M_y=0.00 T_y=-13.51 M_z=0.00 M_x=1.27
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.01 (L/14833)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/23756)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/11389)

Asta n. 2171 (-2539 -2569) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=1.64
Sollecitazioni: N=548.44 T_z=227.78 M_y=-564.80 T_y=7.73 M_z=13.84 M_x=1.73
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=163.88 $\lambda_{rel,y}$=0.13 $\lambda_{rel,z}$=0.64 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.95
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.55 $\sigma_{m,d}$=5.43 Sfr.=0.02

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=1.64
Sollecitazioni: N=548.44 T_z=227.78 M_y=-564.80 T_y=7.73 M_z=13.84 M_x=1.73
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.55 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=528.67 T_z=371.16 M_y=-74.03 T_y=7.73 M_z=1.18 M_x=1.73
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.64
Sollecitazioni: N=548.44 T_z=227.78 M_y=-564.80 T_y=7.73 M_z=13.84 M_x=1.73
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.55 $\sigma_{m,d}$=5.43 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=528.67 T_z=371.16 M_y=-74.03 T_y=7.73 M_z=1.18 M_x=1.73
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=0.78 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=528.67 T_z=371.16 M_y=-74.03 T_y=7.73 M_z=1.18 M_x=1.73

Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=0.78 Sfr.=0.02

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.64
Sollecitazioni: N=548.44 T_z=227.78 M_y=-564.80 T_y=7.73 M_z=13.84 M_x=1.73
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=5.43 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 62 SLU Xl=1.64
Sollecitazioni: N=612.22 T_z=714.86 M_y=-1778.78 T_y=19.20 M_z=35.45 M_x=2.54
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=163.88 $\lambda_{rel,y}$=0.11 $\lambda_{rel,z}$=0.38 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.32 $\sigma_{m,d}$=7.41 Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU Xl=1.64
Sollecitazioni: N=-296.29 T_z=368.98 M_y=-1501.25 T_y=17.53 M_z=34.66 M_x=7.06
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=163.88 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=6.32 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU
Sollecitazioni: N=-321.99
[Lin.] $M_{y,sx}$=743.84 $M_{y,dx}$=1501.25 $M_{y,eq}$=-1198.29
[Lin.] $M_{z,sx}$=-5.93 $M_{z,dx}$=34.66 $M_{z,eq}$=23.17
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=163.88 $\lambda_{rel,y}$=0.11 $\lambda_{rel,z}$=0.38 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.17 $\sigma_{m,d}$=4.98 Sfr.=0.03

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 61 SLU Xl=1.64
Sollecitazioni: N=1303.65 T_z=735.35 M_y=-1470.91 T_y=16.04 M_z=27.97 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.68 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 13 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=1373.28 T_z=542.43 M_y=-184.18 T_y=44.59 M_z=56.30 M_x=15.17
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 62 SLU Xl=1.64
Sollecitazioni: N=612.22 T_z=714.86 M_y=-1778.78 T_y=19.20 M_z=35.45 M_x=2.54
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.32 $\sigma_{m,d}$=7.41 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=586.51 T_z=901.25 M_y=-454.55 T_y=19.20 M_z=3.98 M_x=2.54
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=0.99 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 61 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=1277.94 T_z=921.74 M_y=-113.10 T_y=16.04 M_z=1.68 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=1.01 Sfr.=0.05

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU Xl=1.64
Sollecitazioni: N=-296.29 T_z=368.98 M_y=-1501.25 T_y=17.53 M_z=34.66 M_x=7.06
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.15 $\sigma_{m,d}$=-6.32 Sfr.=0.04

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 25 SLU Xl=1.64
Sollecitazioni: N=89.54 T_z=532.38 M_y=-1621.33 T_y=18.38 M_z=35.08 M_x=4.79
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=6.79 Sfr.=0.05

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-321.99 T_z=555.38 M_y=-743.84 T_y=17.53 M_z=5.93 M_x=7.06
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.17 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 17 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/85919)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.00 (L/132183)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/61371)

Asta n. 2171 (2052 -2539) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=0.14
Sollecitazioni: N=470.33 T_z=793.57 M_y=927.93 T_y=-5.25 M_z=8.35 M_x=1.73
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80

L=150.07 $\lambda_{rel,y}$=0.12 $\lambda_{rel,z}$=0.58 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.96
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.47 $\sigma_{m,d}$=8.31 Sfr.=0.03

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=1.50
Sollecitazioni: N=486.82 T_z=674.11 M_y=-74.09 T_y=-5.25 M_z=1.18 M_x=1.73
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.49 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.14
Sollecitazioni: N=470.33 T_z=793.57 M_y=927.93 T_y=-5.25 M_z=8.35 M_x=1.73
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.14
Sollecitazioni: N=470.33 T_z=793.57 M_y=927.93 T_y=-5.25 M_z=8.35 M_x=1.73
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.47 $\sigma_{m,d}$=8.31 Sfr.=0.03

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=0.14
Sollecitazioni: N=470.33 T_z=793.57 M_y=927.93 T_y=-5.25 M_z=8.35 M_x=1.73
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=1.67 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.14
Sollecitazioni: N=470.33 T_z=793.57 M_y=927.93 T_y=-5.25 M_z=8.35 M_x=1.73
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=1.67 Sfr.=0.04

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.14
Sollecitazioni: N=470.33 T_z=793.57 M_y=927.93 T_y=-5.25 M_z=8.35 M_x=1.73
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-8.31 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 62 SLU Xl=0.14
Sollecitazioni: N=423.79 T_z=1902.18 M_y=2036.56 T_y=-6.86 M_z=13.36 M_x=2.54
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=150.07 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.34 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.22 $\sigma_{m,d}$=8.13 Sfr.=0.06

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 7 SND Xl=0.23
Sollecitazioni: N=-108.88 T_z=853.92 M_y=1073.58 T_y=20.29 M_z=0.00 M_x=8.39
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=150.07 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-4.19 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 25 SLU Xl=0.14
Sollecitazioni: N=-98.87 T_z=1897.09 M_y=1888.18 T_y=-8.11 M_z=16.03 M_x=4.79
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=150.07 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-7.58 Sfr.=0.06

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 25 SLU
Sollecitazioni: N=-98.87
[Par.] $M_{y,sx}$=-1888.18 $M_{y,dx}$=596.18 $M_{y,eq}$=1614.84
[Lin.] $M_{z,sx}$=-16.03 $M_{z,dx}$=4.96 $M_{z,eq}$=11.60
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=150.07 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.34 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.05 $\sigma_{m,d}$=-6.46 Sfr.=0.05

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 61 SLU Xl=1.50
Sollecitazioni: N=1176.72 T_z=1358.94 M_y=-113.43 T_y=-5.78 M_z=1.68 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.61 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 13 SND Xl=0.14
Sollecitazioni: N=1298.65 T_z=699.77 M_y=694.18 T_y=-50.83 M_z=26.71 M_x=15.18
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 62 SLU Xl=0.14
Sollecitazioni: N=423.79 T_z=1902.18 M_y=2036.56 T_y=-6.86 M_z=13.36 M_x=2.54
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.22 $\sigma_{m,d}$=8.13 Sfr.=0.06

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 25 SLU Xl=0.14
Sollecitazioni: N=-98.87 T_z=1897.09 M_y=1888.18 T_y=-8.11 M_z=16.03 M_x=4.79
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=2.07 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 25 SLU Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=-98.87 T_z=1897.09 M_y=1888.18 T_y=-8.11 M_z=16.03 M_x=4.79
  Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=19.31
  Tensioni: τ_d=2.07 Sfr.=0.11

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 25 SLU Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=-98.87 T_z=1897.09 M_y=1888.18 T_y=-8.11 M_z=16.03 M_x=4.79
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.05 $\sigma_{m,d}$=-7.58 Sfr.=0.06

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 25 SLU Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=-98.87 T_z=1897.09 M_y=1888.18 T_y=-8.11 M_z=16.03 M_x=4.79
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-7.58 Sfr.=0.06

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=-484.69 T_z=1911.09 M_y=1759.73 T_y=-9.38 M_z=18.74 M_x=7.06
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.25 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/24685)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/65081)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/16648)

Asta n. 2171 (2052 2074) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=676.18 T_z=790.78 M_y=947.44 T_y=16.61 M_z=-10.47 M_x=-6.91
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
  L=213.00 $\lambda_{rel,y}$=0.17 $\lambda_{rel,z}$=0.83 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.88
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.68 $\sigma_{m,d}$=8.57 Sfr.=0.03

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=676.18 T_z=790.78 M_y=947.44 T_y=16.61 M_z=-10.47 M_x=-6.91
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.68 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=676.18 T_z=790.78 M_y=947.44 T_y=16.61 M_z=-10.47 M_x=-6.91
  Resistenze: K_{fi}=1.25
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=676.18 T_z=790.78 M_y=947.44 T_y=16.61 M_z=-10.47 M_x=-6.91
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.68 $\sigma_{m,d}$=8.57 Sfr.=0.03

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=676.18 T_z=790.78 M_y=947.44 T_y=16.61 M_z=-10.47 M_x=-6.91
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=1.67 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=676.18 T_z=790.78 M_y=947.44 T_y=16.61 M_z=-10.47 M_x=-6.91
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=1.67 Sfr.=0.04

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=676.18 T_z=790.78 M_y=947.44 T_y=16.61 M_z=-10.47 M_x=-6.91
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-8.57 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 25 SLU Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=305.48 T_z=1114.85 M_y=1984.45 T_y=35.32 M_z=-22.52 M_x=-21.49
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,t}$=105.93
  L=213.00 $\lambda_{rel,y}$=0.15 $\lambda_{rel,z}$=0.49 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.98
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.16 $\sigma_{m,d}$=8.04 Sfr.=0.06

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 75 SLU Xl=0.73
  Sollecitazioni: N=-108.71 T_z=992.98 M_y=1368.11 T_y=37.03 M_z=0.00 M_x=-24.68
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=213.00 $\lambda_{rel,m}$=0.31 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-5.34 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=-99.31 T_z=1061.10 M_y=1983.18 T_y=37.03 M_z=-23.10 M_x=-24.68
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70

Ltors=213.00 $\lambda_{rel,m}$=0.31 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-8.05 Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU
Sollecitazioni: N=-127.50
[Lin.] $M_{y,sx}$=-1983.18 $M_{y,dx}$=-260.35 $M_{y,eq}$=1294.05
[Lin.] $M_{z,sx}$=23.10 $M_{z,dx}$=43.43 $M_{z,eq}$=17.37
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=213.00 $\lambda_{rel,y}$=0.15 $\lambda_{rel,z}$=0.49 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.98
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.07 $\sigma_{m,d}$=-5.28 Sfr.=0.04

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 61 SLU Xl=0.14
Sollecitazioni: N=1543.37 T_z=1224.16 M_y=1692.09 T_y=26.78 M_z=-17.95 M_x=-10.37
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.80 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.14
Sollecitazioni: N=1081.19 T_z=641.45 M_y=828.31 T_y=-13.01 M_z=6.16 M_x=-32.46
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 25 SLU Xl=0.14
Sollecitazioni: N=305.48 T_z=1114.85 M_y=1984.45 T_y=35.32 M_z=-22.52 M_x=-21.49
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=105.93 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.16 $\sigma_{m,d}$=8.04 Sfr.=0.06

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 26 SLU Xl=0.14
Sollecitazioni: N=500.46 T_z=1132.44 M_y=1881.68 T_y=32.67 M_z=-21.22 M_x=-19.26
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=1.24 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 26 SLU Xl=0.14
Sollecitazioni: N=500.46 T_z=1132.44 M_y=1881.68 T_y=32.67 M_z=-21.22 M_x=-19.26
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=19.31
Tensioni: τ_d=1.24 Sfr.=0.06

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU Xl=0.14
Sollecitazioni: N=-99.31 T_z=1061.10 M_y=1983.18 T_y=37.03 M_z=-23.10 M_x=-24.68
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.05 $\sigma_{m,d}$=-8.05 Sfr.=0.05

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 25 SLU Xl=0.14
Sollecitazioni: N=305.48 T_z=1114.85 M_y=1984.45 T_y=35.32 M_z=-22.52 M_x=-21.49
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-8.04 Sfr.=0.06

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=1.93
Sollecitazioni: N=-237.88 T_z=751.42 M_y=-465.12 T_y=44.28 M_z=79.63 M_x=-32.46
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.12 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 5 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/30883)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{z,G}$=0.00 (L/87622)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/19830)

Asta n. 2171 (2074 -2498) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 87 SLU I Xl=0.73
Sollecitazioni: N=-1780.78 T_z=546.00 M_y=167.37 T_y=-24.52 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=119.67 $\lambda_{rel,m}$=0.37 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-1.44 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-1774.36 T_z=592.60 M_y=470.57 T_y=-24.52 M_z=14.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=119.67 $\lambda_{rel,m}$=0.37 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-4.63 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
Sollecitazioni: N=-1786.40
[Par.] $M_{y,sx}$=-470.57 $M_{y,dx}$=77.57 $M_{y,eq}$=356.30
[Lin.] $M_{z,sx}$=-14.00 $M_{z,dx}$=-10.49 $M_{z,eq}$=5.60
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=119.67 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.46 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.98
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.79 $\sigma_{m,d}$=-3.29 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-1774.36 T_z=592.60 M_y=470.57 T_y=-24.52 M_z=14.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=1.25 Sfr.=0.03

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-1774.36 T_z=592.60 M_y=470.57 T_y=-24.52 M_z=14.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.78 $\sigma_{m,d}$=-4.63 Sfr.=0.01

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-1774.36 T_z=592.60 M_y=470.57 T_y=-24.52 M_z=14.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-4.63 Sfr.=0.01

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=1.20
  Sollecitazioni: N=-1786.40 T_z=505.23 M_y=-77.57 T_y=-24.52 M_z=-10.49 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.79 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 37 SLU Xl=0.60
  Sollecitazioni: N=-2938.32 T_z=1358.53 M_y=578.91 T_y=-34.59 M_z=0.00 M_x=-1.19
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=119.67 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-2.26 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 25 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-2944.65 T_z=1524.63 M_y=1208.81 T_y=-49.20 M_z=29.92 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=119.67 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-5.11 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 25 SLU
  Sollecitazioni: N=-2960.29
  [Par.] $M_{y,sx}$=-1208.81 $M_{y,dx}$=256.98 $M_{y,eq}$=952.76
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-29.92 $M_{z,dx}$=-19.21 $M_{z,eq}$=11.97
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=119.67 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.27 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.54 $\sigma_{m,d}$=-3.88 Sfr.=0.04

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 48 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-2720.89 T_z=1176.86 M_y=930.96 T_y=-55.48 M_z=41.48 M_x=3.92
  Resistenze: K_{mod}=0.90
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-2893.89 T_z=1738.12 M_y=1347.88 T_y=-55.00 M_z=34.16 M_x=1.02
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=1.90 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-2893.89 T_z=1738.12 M_y=1347.88 T_y=-55.00 M_z=34.16 M_x=1.02
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=1.90 Sfr.=0.09

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 25 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-2944.65 T_z=1524.63 M_y=1208.81 T_y=-49.20 M_z=29.92 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.53 $\sigma_{m,d}$=-5.11 Sfr.=0.04

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 25 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-2944.65 T_z=1524.63 M_y=1208.81 T_y=-49.20 M_z=29.92 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-5.11 Sfr.=0.04

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 25 SLU Xl=1.20
  Sollecitazioni: N=-2960.29 T_z=1411.05 M_y=-256.98 T_y=-49.20 M_z=-19.21 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.54 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/27555)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/52355)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/20136)

Asta n. 2171 (-2498 -2462) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 87 SLU I Xl=0.54

Sollecitazioni: N=-1824.34 T_z=229.83 M_y=-213.55 T_y=21.06 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=107.46 $\lambda_{rel,m}$=0.35 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=1.83 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=1.07
Sollecitazioni: N=-1830.82 T_z=182.82 M_y=-324.41 T_y=21.06 M_z=12.14 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=107.46 $\lambda_{rel,m}$=0.35 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=3.30 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
Sollecitazioni: N=-1830.82
[Par.] $M_{y,sx}$=77.44 $M_{y,dx}$=324.41 $M_{y,eq}$=-261.20
[Lin.] $M_{z,sx}$=10.49 $M_{z,dx}$=12.14 $M_{z,eq}$=4.86
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=107.46 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.42 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.84 $\sigma_{m,d}$=2.45 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1817.86 T_z=276.84 M_y=-77.44 T_y=21.06 M_z=-10.49 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=0.58 Sfr.=0.01

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.07
Sollecitazioni: N=-1830.82 T_z=182.82 M_y=-324.41 T_y=21.06 M_z=12.14 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.84 $\sigma_{m,d}$=-3.30 Sfr.=0.01

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.07
Sollecitazioni: N=-1830.82 T_z=182.82 M_y=-324.41 T_y=21.06 M_z=12.14 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=3.30 Sfr.=0.01

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=1.07
Sollecitazioni: N=-1830.82 T_z=182.82 M_y=-324.41 T_y=21.06 M_z=12.14 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.84 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 75 SLU Xl=0.61
Sollecitazioni: N=-3022.74 T_z=674.23 M_y=-766.60 T_y=33.24 M_z=0.00 M_x=1.02
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=107.46 $\lambda_{rel,m}$=0.22 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=2.99 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU Xl=1.07
Sollecitazioni: N=-3029.96 T_z=621.85 M_y=-1065.04 T_y=33.24 M_z=14.96 M_x=1.02
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=107.46 $\lambda_{rel,m}$=0.22 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=4.36 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 25 SLU
Sollecitazioni: N=-3080.74
[Lin.] $M_{y,sx}$=257.02 $M_{y,dx}$=899.44 $M_{y,eq}$=-642.47
[Lin.] $M_{z,sx}$=19.21 $M_{z,dx}$=15.73 $M_{z,eq}$=-7.68
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=107.46 $\lambda_{rel,y}$=0.07 $\lambda_{rel,z}$=0.25 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.60 $\sigma_{m,d}$=2.61 Sfr.=0.03

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 48 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-2811.22 T_z=521.13 M_y=-187.47 T_y=17.78 M_z=-11.78 M_x=3.92
Resistenze: K_{mod}=0.90
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-3013.11 T_z=744.07 M_y=-331.15 T_y=33.24 M_z=-20.76 M_x=1.02
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=0.81 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-3013.11 T_z=744.07 M_y=-331.15 T_y=33.24 M_z=-20.76 M_x=1.02
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=0.81 Sfr.=0.04

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU Xl=1.07
Sollecitazioni: N=-3029.96 T_z=621.85 M_y=-1065.04 T_y=33.24 M_z=14.96 M_x=1.02
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.58 $\sigma_{m,d}$=-4.36 Sfr.=0.03

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=1.07
  Sollecitazioni: N=-3029.96 T_z=621.85 M_y=-1065.04 T_y=33.24 M_z=14.96 M_x=1.02
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=4.36 Sfr.=0.03

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 25 SLU Xl=1.07
  Sollecitazioni: N=-3080.74 T_z=536.74 M_y=-899.44 T_y=32.51 M_z=15.73 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.60 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 17 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/160965)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 57 (teorica) $f_{Z,G}$=0.00 (L/321930)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 17 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/112675)

Asta n. 2171 (-2462 -2427) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 87 SLU I Xl=0.68
  Sollecitazioni: N=-1873.59 T_z=-127.26 M_y=-258.00 T_y=-17.12 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=145.47 $\lambda_{rel,m}$=0.41 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=2.21 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-1865.40 T_z=-67.86 M_y=-324.23 T_y=-17.12 M_z=12.14 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=145.47 $\lambda_{rel,m}$=0.41 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=3.29 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
  Sollecitazioni: N=-1882.95
  [Par.] $M_{y,sx}$=324.23 $M_{y,dx}$=132.94 $M_{y,eq}$=-297.16
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-12.14 $M_{z,dx}$=-12.77 $M_{z,eq}$=-5.11
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=145.47 $\lambda_{rel,y}$=0.11 $\lambda_{rel,z}$=0.56 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.96
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.89 $\sigma_{m,d}$=2.76 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=1.45
  Sollecitazioni: N=-1882.95 T_z=-195.14 M_y=-132.94 T_y=-17.12 M_z=-12.77 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=0.41 Sfr.=0.01

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-1865.40 T_z=-67.86 M_y=-324.23 T_y=-17.12 M_z=12.14 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.87 $\sigma_{m,d}$=-3.29 Sfr.=0.01

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-1865.40 T_z=-67.86 M_y=-324.23 T_y=-17.12 M_z=12.14 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=3.29 Sfr.=0.01

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=1.45
  Sollecitazioni: N=-1882.95 T_z=-195.14 M_y=-132.94 T_y=-17.12 M_z=-12.77 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.89 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 75 SLU Xl=0.58
  Sollecitazioni: N=-3153.95 T_z=-420.12 M_y=-839.65 T_y=-25.29 M_z=0.00 M_x=1.02
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=145.47 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=3.28 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-3144.82 T_z=-353.94 M_y=-1064.86 T_y=-25.29 M_z=14.96 M_x=1.02
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=145.47 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=4.35 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 26 SLU
  Sollecitazioni: N=-3182.56
  [Par.] $M_{y,sx}$=812.61 $M_{y,dx}$=325.63 $M_{y,eq}$=-739.85
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-21.17 $M_{z,dx}$=-21.73 $M_{z,eq}$=-8.69
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=145.47 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.33 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.66 $\sigma_{m,d}$=3.00 Sfr.=0.03

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 48 SLU Xl=0.00

Sollecitazioni: N=-2910.69 T_z=-200.12 M_y=-681.55 T_y=-45.25 M_z=14.62 M_x=3.92
Resistenze: K_{mod}=0.90
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU Xl=1.45
Sollecitazioni: N=-3167.64 T_z=-519.40 M_y=-429.65 T_y=-25.29 M_z=-21.83 M_x=1.02
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=0.57 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 25 SLU Xl=1.45
Sollecitazioni: N=-3218.41 T_z=-461.55 M_y=-348.18 T_y=-25.38 M_z=-21.19 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=19.31
Tensioni: τ_d=0.51 Sfr.=0.03

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-3144.82 T_z=-353.94 M_y=-1064.86 T_y=-25.29 M_z=14.96 M_x=1.02
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.64 $\sigma_{m,d}$=-4.35 Sfr.=0.03

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-3144.82 T_z=-353.94 M_y=-1064.86 T_y=-25.29 M_z=14.96 M_x=1.02
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=4.35 Sfr.=0.03

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 25 SLU Xl=1.45
Sollecitazioni: N=-3218.41 T_z=-461.55 M_y=-348.18 T_y=-25.38 M_z=-21.19 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.68 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/72634)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/127110)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/52597)

Asta n. 2171 (-2427 2080) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 87 SLU I Xl=0.52
Sollecitazioni: N=-1925.24 T_z=-501.11 M_y=116.52 T_y=25.05 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=119.07 $\lambda_{rel,m}$=0.37 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-1.00 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=1.04
Sollecitazioni: N=-1931.53 T_z=-546.70 M_y=389.51 T_y=25.05 M_z=13.34 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=119.07 $\lambda_{rel,m}$=0.37 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-3.91 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
Sollecitazioni: N=-1931.53
[Par.] $M_{y,sx}$=132.72 $M_{y,dx}$=-389.51 $M_{y,eq}$=339.45
[Lin.] $M_{z,sx}$=12.76 $M_{z,dx}$=13.34 $M_{z,eq}$=5.34
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=119.07 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.46 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.98
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.94 $\sigma_{m,d}$=-3.14 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=1.04
Sollecitazioni: N=-1931.53 T_z=-546.70 M_y=389.51 T_y=25.05 M_z=13.34 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=1.15 Sfr.=0.03

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.04
Sollecitazioni: N=-1931.53 T_z=-546.70 M_y=389.51 T_y=25.05 M_z=13.34 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.94 $\sigma_{m,d}$=-3.91 Sfr.=0.01

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.04
Sollecitazioni: N=-1931.53 T_z=-546.70 M_y=389.51 T_y=25.05 M_z=13.34 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-3.91 Sfr.=0.01

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=1.04
Sollecitazioni: N=-1931.53 T_z=-546.70 M_y=389.51 T_y=25.05 M_z=13.34 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.94 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 36 SLU Xl=1.04
Sollecitazioni: N=-3355.12 T_z=-1447.03 M_y=1096.93 T_y=5.05 M_z=0.00 M_x=-1.07

Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=119.07 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-4.28 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 25 SLU Xl=1.04
Sollecitazioni: N=-3354.79 T_z=-1448.72 M_y=1100.33 T_y=48.13 M_z=28.97 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=119.07 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-4.68 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 25 SLU
Sollecitazioni: N=-3354.79
[Par.] $M_{y,sx}$=347.68 $M_{y,dx}$=-1100.33 $M_{y,eq}$=941.21
[Lin.] $M_{z,sx}$=21.19 $M_{z,dx}$=28.97 $M_{z,eq}$=11.59
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=119.07 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.27 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.75 $\sigma_{m,d}$=-3.83 Sfr.=0.04

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 48 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-3019.75 T_z=-989.70 M_y=-269.69 T_y=77.46 M_z=-27.52 M_x=3.93
Resistenze: K_{mod}=0.90
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU Xl=1.04
Sollecitazioni: N=-3304.03 T_z=-1656.08 M_y=1235.00 T_y=50.15 M_z=30.43 M_x=1.02
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=1.81 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=1.04
Sollecitazioni: N=-3304.03 T_z=-1656.08 M_y=1235.00 T_y=50.15 M_z=30.43 M_x=1.02
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=1.81 Sfr.=0.08

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 25 SLU Xl=1.04
Sollecitazioni: N=-3354.79 T_z=-1448.72 M_y=1100.33 T_y=48.13 M_z=28.97 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.75 $\sigma_{m,d}$=-4.68 Sfr.=0.03

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 25 SLU Xl=1.04
Sollecitazioni: N=-3354.79 T_z=-1448.72 M_y=1100.33 T_y=48.13 M_z=28.97 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-4.68 Sfr.=0.03

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 25 SLU Xl=1.04
Sollecitazioni: N=-3354.79 T_z=-1448.72 M_y=1100.33 T_y=48.13 M_z=28.97 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.75 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/57514) $f_{Z,G}$=0.00 (L/59068)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/91064)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/42029)

Asta n. 2171 (2080 -2352) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 87 SLU I Xl=0.82
Sollecitazioni: N=-268.46 T_z=540.80 M_y=-66.10 T_y=-23.08 M_z=0.00 M_x=1.84
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=131.89 $\lambda_{rel,m}$=0.39 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=0.57 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=0.15
Sollecitazioni: N=-260.40 T_z=599.31 M_y=315.12 T_y=-23.08 M_z=15.77 M_x=1.84
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=131.89 $\lambda_{rel,m}$=0.39 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-3.37 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
Sollecitazioni: N=-274.51
[Par.] $M_{y,sx}$=-315.12 $M_{y,dx}$=326.33 $M_{y,eq}$=-326.33
[Lin.] $M_{z,sx}$=-15.77 $M_{z,dx}$=-11.24 $M_{z,eq}$=6.31
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=131.89 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.51 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.28 $\sigma_{m,d}$=3.07 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.15
Sollecitazioni: N=-260.40 T_z=599.31 M_y=315.12 T_y=-23.08 M_z=15.77 M_x=1.84
Resistenze: K_{fi}=1.25

Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=0.15
Sollecitazioni: N=-260.40 T_z=599.31 M_y=315.12 T_y=-23.08 M_z=15.77 M_x=1.84
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=1.26 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.15
Sollecitazioni: N=-260.40 T_z=599.31 M_y=315.12 T_y=-23.08 M_z=15.77 M_x=1.84
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=1.26 Sfr.=0.03

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.15
Sollecitazioni: N=-260.40 T_z=599.31 M_y=315.12 T_y=-23.08 M_z=15.77 M_x=1.84
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.26 $\sigma_{m,d}$=-3.37 Sfr.=0.01

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.15
Sollecitazioni: N=-260.40 T_z=599.31 M_y=315.12 T_y=-23.08 M_z=15.77 M_x=1.84
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-3.37 Sfr.=0.01

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=1.32
Sollecitazioni: N=-274.51 T_z=496.92 M_y=-326.33 T_y=-23.08 M_z=-11.24 M_x=1.84
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.28 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 7 SND Xl=1.32
Sollecitazioni: N=264.93 T_z=877.23 M_y=-568.97 T_y=-129.59 M_z=-76.25 M_x=3.21
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
L=131.89 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.30 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.14 $\sigma_{m,d}$=3.22 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 37 SLU Xl=0.48
Sollecitazioni: N=-714.54 T_z=1324.23 M_y=389.04 T_y=-19.45 M_z=0.00 M_x=2.44
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=131.89 $\lambda_{rel,m}$=0.25 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-1.52 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU Xl=0.15
Sollecitazioni: N=-701.06 T_z=1729.56 M_y=1131.87 T_y=-43.42 M_z=30.94 M_x=1.53
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=131.89 $\lambda_{rel,m}$=0.25 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-4.82 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU
Sollecitazioni: N=-719.40
[Par.] $M_{y,sx}$=-1131.87 $M_{y,dx}$=814.34 $M_{y,eq}$=1131.87
[Lin.] $M_{z,sx}$=-30.94 $M_{z,dx}$=-19.88 $M_{z,eq}$=12.38
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=131.89 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.30 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.37 $\sigma_{m,d}$=-4.58 Sfr.=0.03

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 19 SND Xl=0.15
Sollecitazioni: N=385.34 T_z=219.00 M_y=103.34 T_y=-134.06 M_z=78.99 M_x=4.18
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.20 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 19 SND Xl=0.15
Sollecitazioni: N=385.34 T_z=219.00 M_y=103.34 T_y=-134.06 M_z=78.99 M_x=4.18
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 7 SND Xl=1.32
Sollecitazioni: N=264.93 T_z=877.23 M_y=-568.97 T_y=-129.59 M_z=-76.25 M_x=3.21
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.14 $\sigma_{m,d}$=3.22 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU Xl=0.15
Sollecitazioni: N=-701.06 T_z=1729.56 M_y=1131.87 T_y=-43.42 M_z=30.94 M_x=1.53
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=1.89 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=0.15
Sollecitazioni: N=-701.06 T_z=1729.56 M_y=1131.87 T_y=-43.42 M_z=30.94 M_x=1.53
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=1.89 Sfr.=0.09

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU Xl=0.15

Sollecitazioni: N=-701.06 T_z=1729.56 M_y=1131.87 T_y=-43.42 M_z=30.94 M_x=1.53
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.37 $\sigma_{m,d}$=-4.82 Sfr.=0.03

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=0.15
Sollecitazioni: N=-701.06 T_z=1729.56 M_y=1131.87 T_y=-43.42 M_z=30.94 M_x=1.53
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-4.82 Sfr.=0.03

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 26 SLU Xl=1.32
Sollecitazioni: N=-724.80 T_z=1230.01 M_y=-677.00 T_y=-41.14 M_z=-20.46 M_x=2.20
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.38 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/31465)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/58435)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/23598)

Asta n. 2171 (-2352 -2325) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=1.35
Sollecitazioni: N=-327.01 T_z=115.80 M_y=-563.00 T_y=7.17 M_z=-1.54 M_x=1.85
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=135.23 $\lambda_{rel,m}$=0.40 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=4.89 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
Sollecitazioni: N=-327.01
[Lin.] $M_{y,sx}$=326.41 $M_{y,dx}$=563.00 $M_{y,eq}$=-468.37
[Lin.] $M_{z,sx}$=11.24 $M_{z,dx}$=-1.54 $M_{z,eq}$=-7.36
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=135.23 $\lambda_{rel,y}$=0.11 $\lambda_{rel,z}$=0.53 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.33 $\sigma_{m,d}$=4.33 Sfr.=0.02

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-310.70 T_z=234.12 M_y=-326.41 T_y=7.17 M_z=-11.24 M_x=1.85
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-310.70 T_z=234.12 M_y=-326.41 T_y=7.17 M_z=-11.24 M_x=1.85
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=0.49 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-310.70 T_z=234.12 M_y=-326.41 T_y=7.17 M_z=-11.24 M_x=1.85
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=0.49 Sfr.=0.01

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.35
Sollecitazioni: N=-327.01 T_z=115.80 M_y=-563.00 T_y=7.17 M_z=-1.54 M_x=1.85
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.33 $\sigma_{m,d}$=-4.89 Sfr.=0.02

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.35
Sollecitazioni: N=-327.01 T_z=115.80 M_y=-563.00 T_y=7.17 M_z=-1.54 M_x=1.85
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=4.89 Sfr.=0.02

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=1.35
Sollecitazioni: N=-327.01 T_z=115.80 M_y=-563.00 T_y=7.17 M_z=-1.54 M_x=1.85
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.33 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 7 SND Xl=1.35
Sollecitazioni: N=212.45 T_z=496.07 M_y=-1318.24 T_y=31.87 M_z=-33.17 M_x=3.21
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
L=135.23 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.31 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.11 $\sigma_{m,d}$=5.58 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 36 SLU Xl=1.35
Sollecitazioni: N=-860.76 T_z=299.95 M_y=-1206.13 T_y=4.66 M_z=0.00 M_x=2.23
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=135.23 $\lambda_{rel,m}$=0.25 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=4.71 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU Xl=1.35

Sollecitazioni: N=-861.39 T_z=414.66 M_y=-1479.28 T_y=12.89 M_z=-2.44 M_x=1.53
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=135.23 $\lambda_{rel,m}$=0.25 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=5.81 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU
Sollecitazioni: N=-861.39
[Lin.] $M_{y,sx}$=814.55 $M_{y,dx}$=1479.28 $M_{y,eq}$=-1213.39
[Lin.] $M_{z,sx}$=19.88 $M_{z,dx}$=-2.44 $M_{z,eq}$=-12.90
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=135.23 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.31 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.45 $\sigma_{m,d}$=4.91 Sfr.=0.04

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 19 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=335.07 T_z=566.25 M_y=-528.99 T_y=-17.53 M_z=53.76 M_x=4.18
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.17 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 19 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=335.07 T_z=566.25 M_y=-528.99 T_y=-17.53 M_z=53.76 M_x=4.18
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 7 SND Xl=1.35
Sollecitazioni: N=212.45 T_z=496.07 M_y=-1318.24 T_y=31.87 M_z=-33.17 M_x=3.21
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.11 $\sigma_{m,d}$=5.58 Sfr.=0.03

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 74 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-643.98 T_z=574.17 M_y=-776.60 T_y=11.74 M_z=-17.53 M_x=1.48
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=0.63 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 74 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-643.98 T_z=574.17 M_y=-776.60 T_y=11.74 M_z=-17.53 M_x=1.48
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=0.63 Sfr.=0.03

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU Xl=1.35
Sollecitazioni: N=-861.39 T_z=414.66 M_y=-1479.28 T_y=12.89 M_z=-2.44 M_x=1.53
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.45 $\sigma_{m,d}$=-5.81 Sfr.=0.04

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=1.35
Sollecitazioni: N=-861.39 T_z=414.66 M_y=-1479.28 T_y=12.89 M_z=-2.44 M_x=1.53
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=5.81 Sfr.=0.04

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 25 SLU Xl=1.35
Sollecitazioni: N=-857.91 T_z=300.81 M_y=-1206.13 T_y=12.75 M_z=-3.01 M_x=1.99
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.45 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/141797)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/283594)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/94531)

Asta n. 2171 (-2325 -2302) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 87 SLU I Xl=0.08
Sollecitazioni: N=-362.29 T_z=-139.96 M_y=-552.49 T_y=8.19 M_z=0.00 M_x=1.85
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=115.73 $\lambda_{rel,m}$=0.37 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=4.74 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-361.36 T_z=-133.21 M_y=-563.03 T_y=8.19 M_z=-1.54 M_x=1.85
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=115.73 $\lambda_{rel,m}$=0.37 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=4.89 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
Sollecitazioni: N=-375.32
[Lin.] $M_{y,sx}$=563.03 $M_{y,dx}$=350.26 $M_{y,eq}$=-477.92
[Lin.] $M_{z,sx}$=1.54 $M_{z,dx}$=7.93 $M_{z,eq}$=4.14
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=115.73 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.45 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.98

Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.38 $\sigma_{m,d}$=4.27 Sfr.=0.02

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-361.36 T_z=-133.21 M_y=-563.03 T_y=8.19 M_z=-1.54 M_x=1.85
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=1.16
Sollecitazioni: N=-375.32 T_z=-234.47 M_y=-350.26 T_y=8.19 M_z=7.93 M_x=1.85
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=0.49 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=1.16
Sollecitazioni: N=-375.32 T_z=-234.47 M_y=-350.26 T_y=8.19 M_z=7.93 M_x=1.85
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=0.49 Sfr.=0.01

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-361.36 T_z=-133.21 M_y=-563.03 T_y=8.19 M_z=-1.54 M_x=1.85
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.36 $\sigma_{m,d}$=-4.89 Sfr.=0.02

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-361.36 T_z=-133.21 M_y=-563.03 T_y=8.19 M_z=-1.54 M_x=1.85
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=4.89 Sfr.=0.02

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=1.16
Sollecitazioni: N=-375.32 T_z=-234.47 M_y=-350.26 T_y=8.19 M_z=7.93 M_x=1.85
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.38 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 7 SND Xl=1.16
Sollecitazioni: N=164.16 T_z=-566.59 M_y=-1545.34 T_y=73.34 M_z=51.75 M_x=3.21
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
L=115.73 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.27 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.09 $\sigma_{m,d}$=6.71 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 74 SLU Xl=0.08
Sollecitazioni: N=-748.42 T_z=-419.56 M_y=-1417.02 T_y=9.59 M_z=0.00 M_x=1.48
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=115.73 $\lambda_{rel,m}$=0.23 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=5.54 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-975.41 T_z=-553.91 M_y=-1479.24 T_y=11.77 M_z=-2.44 M_x=1.53
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=115.73 $\lambda_{rel,m}$=0.23 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=5.81 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 76 SLU
Sollecitazioni: N=-977.71
[Lin.] $M_{y,sx}$=1448.90 $M_{y,dx}$=821.91 $M_{y,eq}$=-1198.10
[Lin.] $M_{z,sx}$=2.06 $M_{z,dx}$=11.61 $M_{z,eq}$=6.14
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=115.73 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.27 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.51 $\sigma_{m,d}$=4.76 Sfr.=0.04

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 19 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=284.42 T_z=-513.47 M_y=-1213.19 T_y=-56.96 M_z=30.08 M_x=4.18
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.15 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 19 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=284.42 T_z=-513.47 M_y=-1213.19 T_y=-56.96 M_z=30.08 M_x=4.18
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 7 SND Xl=1.16
Sollecitazioni: N=164.16 T_z=-566.59 M_y=-1545.34 T_y=73.34 M_z=51.75 M_x=3.21
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.09 $\sigma_{m,d}$=6.71 Sfr.=0.04

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 25 SLU Xl=1.16
Sollecitazioni: N=-990.09 T_z=-657.55 M_y=-521.24 T_y=13.58 M_z=12.71 M_x=1.99
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=0.72 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 25 SLU Xl=1.16

Sollecitazioni: N=-990.09 T_z=-657.55 M_y=-521.24 T_y=13.58 M_z=12.71 M_x=1.99
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=19.31
Tensioni: τ_d=0.72 Sfr.=0.04

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-975.41 T_z=-553.91 M_y=-1479.24 T_y=11.77 M_z=-2.44 M_x=1.53
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.51 $\sigma_{m,d}$=-5.81 Sfr.=0.04

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-975.41 T_z=-553.91 M_y=-1479.24 T_y=11.77 M_z=-2.44 M_x=1.53
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=5.81 Sfr.=0.04

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 25 SLU Xl=1.16
Sollecitazioni: N=-990.09 T_z=-657.55 M_y=-521.24 T_y=13.58 M_z=12.71 M_x=1.99
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.52 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/60677)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.00 (L/127742)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/43341)

Asta n. 2171 (-2302 1085) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-393.70 T_z=-367.81 M_y=-350.20 T_y=38.09 M_z=7.93 M_x=1.85
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=55.19 $\lambda_{rel,m}$=0.25 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=3.34 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
Sollecitazioni: N=-397.97
[Lin.] $M_{y,sx}$=350.20 $M_{y,dx}$=214.59 $M_{y,eq}$=-295.95
[Lin.] $M_{z,sx}$=-7.93 $M_{z,dx}$=21.41 $M_{z,eq}$=16.02
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=55.19 $\lambda_{rel,y}$=0.04 $\lambda_{rel,z}$=0.21 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.40 $\sigma_{m,d}$=3.22 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-393.70 T_z=-367.81 M_y=-350.20 T_y=38.09 M_z=7.93 M_x=1.85
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=0.35
Sollecitazioni: N=-397.97 T_z=-398.77 M_y=-214.59 T_y=38.09 M_z=21.41 M_x=1.85
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=0.84 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.35
Sollecitazioni: N=-397.97 T_z=-398.77 M_y=-214.59 T_y=38.09 M_z=21.41 M_x=1.85
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=0.84 Sfr.=0.02

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-393.70 T_z=-367.81 M_y=-350.20 T_y=38.09 M_z=7.93 M_x=1.85
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.39 $\sigma_{m,d}$=-3.34 Sfr.=0.01

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-393.70 T_z=-367.81 M_y=-350.20 T_y=38.09 M_z=7.93 M_x=1.85
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=3.34 Sfr.=0.01

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.35
Sollecitazioni: N=-397.97 T_z=-398.77 M_y=-214.59 T_y=38.09 M_z=21.41 M_x=1.85
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.40 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 7 SND Xl=0.35
Sollecitazioni: N=141.50 T_z=-730.90 M_y=-1544.18 T_y=89.94 M_z=83.48 M_x=3.21
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
L=55.19 $\lambda_{rel,y}$=0.04 $\lambda_{rel,z}$=0.13 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.07 $\sigma_{m,d}$=7.12 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 22 SND Xl=0.35
Sollecitazioni: N=-823.22 T_z=-694.69 M_y=-1046.02 T_y=19.47 M_z=0.00 M_x=3.70

Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=55.19 $\lambda_{rel,m}$=0.16 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=4.09 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 7 SND Xl=0.35
Sollecitazioni: N=-1043.73 T_z=-730.90 M_y=-1544.18 T_y=89.94 M_z=83.48 M_x=3.21
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=55.19 $\lambda_{rel,m}$=0.16 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=7.12 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 7 SND
Sollecitazioni: N=-1043.73
[Lin.] $M_{y,sx}$=1545.32 $M_{y,dx}$=1544.18 $M_{y,eq}$=-1544.86
[Lin.] $M_{z,sx}$=-51.74 $M_{z,dx}$=83.48 $M_{z,eq}$=70.78
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=55.19 $\lambda_{rel,y}$=0.04 $\lambda_{rel,z}$=0.13 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.54 $\sigma_{m,d}$=6.96 Sfr.=0.04

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 19 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=252.07 T_z=-748.08 M_y=-1384.39 T_y=96.43 M_z=55.53 M_x=4.18
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.13 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 19 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=252.07 T_z=-748.08 M_y=-1384.39 T_y=96.43 M_z=55.53 M_x=4.18
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 7 SND Xl=0.35
Sollecitazioni: N=141.50 T_z=-730.90 M_y=-1544.18 T_y=89.94 M_z=83.48 M_x=3.21
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.07 $\sigma_{m,d}$=7.12 Sfr.=0.04

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 25 SLU Xl=0.35
Sollecitazioni: N=-1051.50 T_z=-1103.13 M_y=-137.77 T_y=55.76 M_z=32.44 M_x=1.99
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=1.21 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 25 SLU Xl=0.35
Sollecitazioni: N=-1051.50 T_z=-1103.13 M_y=-137.77 T_y=55.76 M_z=32.44 M_x=1.99
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=19.31
Tensioni: τ_d=1.21 Sfr.=0.06

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 7 SND Xl=0.35
Sollecitazioni: N=-1043.73 T_z=-730.90 M_y=-1544.18 T_y=89.94 M_z=83.48 M_x=3.21
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.54 $\sigma_{m,d}$=-7.12 Sfr.=0.04

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 7 SND Xl=0.35
Sollecitazioni: N=141.50 T_z=-730.90 M_y=-1544.18 T_y=89.94 M_z=83.48 M_x=3.21
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=7.12 Sfr.=0.04

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 25 SLU Xl=0.35
Sollecitazioni: N=-1051.50 T_z=-1103.13 M_y=-137.77 T_y=55.76 M_z=32.44 M_x=1.99
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.55 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 17 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/46374)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 5 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/92748)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/30916)

Asta n. 2172 (-2540 -2570) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=1.64
Sollecitazioni: N=-1401.17 T_z=120.20 M_y=-454.29 T_y=-1.53 M_z=2.35 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=163.88 $\lambda_{rel,m}$=0.44 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=3.99 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
Sollecitazioni: N=-1420.95
[Par.] $M_{y,sx}$=139.82 $M_{y,dx}$=454.29 $M_{y,eq}$=-386.17
[Lin.] $M_{z,sx}$=-4.86 $M_{z,dx}$=2.35 $M_{z,eq}$=3.85
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=163.88 $\lambda_{rel,y}$=0.13 $\lambda_{rel,z}$=0.64 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.95
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.43 $\sigma_{m,d}$=3.47 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-1420.95 T_z=263.58 M_y=-139.82 T_y=-1.53 M_z=4.86 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=0.56 Sfr.=0.01

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.64
  Sollecitazioni: N=-1401.17 T_z=120.20 M_y=-454.29 T_y=-1.53 M_z=2.35 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.41 $\sigma_{m,d}$=-3.99 Sfr.=0.01

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.64
  Sollecitazioni: N=-1401.17 T_z=120.20 M_y=-454.29 T_y=-1.53 M_z=2.35 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=3.99 Sfr.=0.01

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-1420.95 T_z=263.58 M_y=-139.82 T_y=-1.53 M_z=4.86 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.43 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 7 SND Xl=1.64
  Sollecitazioni: N=148.16 T_z=177.25 M_y=-727.56 T_y=-27.32 M_z=81.14 M_x=7.31
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
  L=163.88 $\lambda_{rel,y}$=0.11 $\lambda_{rel,z}$=0.38 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.08 $\sigma_{m,d}$=3.90 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 25 SLU Xl=1.64
  Sollecitazioni: N=-3602.27 T_z=493.09 M_y=-1629.85 T_y=-7.03 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=163.88 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=6.37 Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 25 SLU Xl=1.53
  Sollecitazioni: N=-3603.98 T_z=505.51 M_y=-1575.30 T_y=-7.03 M_z=1.57 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=163.88 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=6.17 Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 25 SLU
  Sollecitazioni: N=-3627.98
  [Lin.] $M_{y,sx}$=669.06 $M_{y,dx}$=1629.85 $M_{y,eq}$=-1245.53
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-12.32 $M_{z,dx}$=0.81 $M_{z,eq}$=7.72
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=163.88 $\lambda_{rel,y}$=0.11 $\lambda_{rel,z}$=0.38 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.89 $\sigma_{m,d}$=4.97 Sfr.=0.05

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=1.64
  Sollecitazioni: N=148.16 T_z=177.25 M_y=-727.56 T_y=-27.32 M_z=81.14 M_x=7.31
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.08 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 13 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-413.00 T_z=303.34 M_y=-251.34 T_y=-46.78 M_z=72.13 M_x=13.96
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 7 SND Xl=1.64
  Sollecitazioni: N=148.16 T_z=177.25 M_y=-727.56 T_y=-27.32 M_z=81.14 M_x=7.31
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.08 $\sigma_{m,d}$=3.90 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 13 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-413.00 T_z=303.34 M_y=-251.34 T_y=-46.78 M_z=72.13 M_x=13.96
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=0.34 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-4063.33 T_z=782.97 M_y=-413.37 T_y=-6.51 M_z=11.32 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=0.86 Sfr.=0.04

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 25 SLU Xl=1.64
  Sollecitazioni: N=-3602.27 T_z=493.09 M_y=-1629.85 T_y=-7.03 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.88 $\sigma_{m,d}$=-6.37 Sfr.=0.05

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 25 SLU Xl=1.64
  Sollecitazioni: N=-3602.27 T_z=493.09 M_y=-1629.85 T_y=-7.03 M_z=0.00 M_x=0.00

Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=6.37 Sfr.=0.05

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 25 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-3627.98 T_z=679.48 M_y=-669.06 T_y=-7.03 M_z=12.32 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.89 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,G}$=0.00 (L/73123)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{z,G}$=0.00 (L/110863)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,G}$=0.00 (L/56340)

Asta n. 2172 (2053 -2540) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 87 SLU I Xl=1.07
Sollecitazioni: N=-1507.56 T_z=890.79 M_y=239.39 T_y=12.60 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=150.07 $\lambda_{rel,m}$=0.42 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-2.05 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-1518.05 T_z=966.76 M_y=1045.91 T_y=12.60 M_z=-11.56 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=150.07 $\lambda_{rel,m}$=0.42 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-9.46 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
Sollecitazioni: N=-1518.05
[Par.] $M_{y,sx}$=-1045.91 $M_{y,dx}$=139.12 $M_{y,eq}$=784.43
[Lin.] $M_{z,sx}$=11.56 $M_{z,dx}$=4.86 $M_{z,eq}$=-4.99
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=150.07 $\lambda_{rel,y}$=0.12 $\lambda_{rel,z}$=0.58 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.96
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.52 $\sigma_{m,d}$=-6.94 Sfr.=0.03

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-1518.05 T_z=966.76 M_y=1045.91 T_y=12.60 M_z=-11.56 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=2.04 Sfr.=0.05

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-1518.05 T_z=966.76 M_y=1045.91 T_y=12.60 M_z=-11.56 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.52 $\sigma_{m,d}$=-9.46 Sfr.=0.03

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-1518.05 T_z=966.76 M_y=1045.91 T_y=12.60 M_z=-11.56 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-9.46 Sfr.=0.03

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-1518.05 T_z=966.76 M_y=1045.91 T_y=12.60 M_z=-11.56 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.52 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 19 SND Xl=0.20
Sollecitazioni: N=121.85 T_z=1044.08 M_y=1128.97 T_y=83.54 M_z=-68.93 M_x=7.40
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
L=150.07 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.34 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.06 $\sigma_{m,d}$=5.31 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 25 SLU Xl=0.89
Sollecitazioni: N=-3912.33 T_z=2738.84 M_y=976.39 T_y=21.82 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=150.07 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-3.81 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 25 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-3923.24 T_z=2817.85 M_y=2906.49 T_y=21.82 M_z=-16.10 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=150.07 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-11.56 Sfr.=0.09

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 25 SLU
Sollecitazioni: N=-3923.24
[Par.] $M_{y,sx}$=-2906.49 $M_{y,dx}$=667.42 $M_{y,eq}$=2323.04
[Lin.] $M_{z,sx}$=16.10 $M_{z,dx}$=12.32 $M_{z,eq}$=-6.44
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70

L=150.07 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.34 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.04 $\sigma_{m,d}$=-9.16 Sfr.=0.08

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=1.50
Sollecitazioni: N=174.60 T_z=927.62 M_y=-319.35 T_y=81.55 M_z=39.75 M_x=7.31
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.09 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 13 SND Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-425.98 T_z=917.79 M_y=1001.05 T_y=-125.21 M_z=102.63 M_x=13.97
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 19 SND Xl=0.20
Sollecitazioni: N=121.85 T_z=1044.08 M_y=1128.97 T_y=83.54 M_z=-68.93 M_x=7.40
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.06 $\sigma_{m,d}$=5.31 Sfr.=0.03

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 13 SND Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-425.98 T_z=1018.24 M_y=1105.43 T_y=152.41 M_z=-127.28 M_x=13.97
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=1.13 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 25 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-3923.24 T_z=2817.85 M_y=2906.49 T_y=21.82 M_z=-16.10 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=19.31
Tensioni: τ_d=3.08 Sfr.=0.16

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 25 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-3923.24 T_z=2817.85 M_y=2906.49 T_y=21.82 M_z=-16.10 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.04 $\sigma_{m,d}$=-11.56 Sfr.=0.09

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 25 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-3923.24 T_z=2817.85 M_y=2906.49 T_y=21.82 M_z=-16.10 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-11.56 Sfr.=0.09

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 25 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-3923.24 T_z=2817.85 M_y=2906.49 T_y=21.82 M_z=-16.10 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.04 Sfr.=0.02

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/15346)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/29691)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/11104)

Asta n. 2172 (2053 2075) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=835.03 T_z=150.22 M_y=134.14 T_y=-1.63 M_z=-1.54 M_x=2.88
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=213.00 $\lambda_{rel,y}$=0.17 $\lambda_{rel,z}$=0.83 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.88
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.84 $\sigma_{m,d}$=1.22 Sfr.=0.01

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=835.03 T_z=150.22 M_y=134.14 T_y=-1.63 M_z=-1.54 M_x=2.88
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.84 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=835.03 T_z=150.22 M_y=134.14 T_y=-1.63 M_z=-1.54 M_x=2.88
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=835.03 T_z=150.22 M_y=134.14 T_y=-1.63 M_z=-1.54 M_x=2.88
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.84 $\sigma_{m,d}$=1.22 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=835.03 T_z=150.22 M_y=134.14 T_y=-1.63 M_z=-1.54 M_x=2.88
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=0.32 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=835.03 T_z=150.22 M_y=134.14 T_y=-1.63 M_z=-1.54 M_x=2.88

Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=0.32 Sfr.=0.01

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=835.03 T_z=150.22 M_y=134.14 T_y=-1.63 M_z=-1.54 M_x=2.88
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-1.22 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=2034.03 T_z=131.15 M_y=696.83 T_y=9.27 M_z=-11.48 M_x=5.43
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=213.00 $\lambda_{rel,y}$=0.15 $\lambda_{rel,z}$=0.49 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.98
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.06 $\sigma_{m,d}$=2.87 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 22 SND Xl=1.93
Sollecitazioni: N=-1696.56 T_z=-109.94 M_y=161.43 T_y=-7.64 M_z=0.00 M_x=1.57
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=213.00 $\lambda_{rel,m}$=0.31 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-0.63 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 13 SND Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-1458.32 T_z=277.33 M_y=185.59 T_y=94.54 M_z=-88.75 M_x=19.87
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=213.00 $\lambda_{rel,m}$=0.31 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-1.88 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 19 SND
Sollecitazioni: N=-2506.00
[Par.] $M_{y,sx}$=-193.12 $M_{y,dx}$=-231.87 $M_{y,eq}$=231.87
[Lin.] $M_{z,sx}$=42.64 $M_{z,dx}$=-46.87 $M_{z,eq}$=-45.18
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=213.00 $\lambda_{rel,y}$=0.15 $\lambda_{rel,z}$=0.49 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.98
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.31 $\sigma_{m,d}$=-1.49 Sfr.=0.01

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=0.20
Sollecitazioni: N=4155.14 T_z=-9.34 M_y=75.16 T_y=-48.72 M_z=39.56 M_x=10.45
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=2.16 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 35 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=1164.89 T_z=166.01 M_y=405.04 T_y=-19.50 M_z=-6.28 M_x=19.02
Resistenze: K_{mod}=0.90
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=2034.03 T_z=131.15 M_y=696.83 T_y=9.27 M_z=-11.48 M_x=5.43
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.06 $\sigma_{m,d}$=2.87 Sfr.=0.03

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 13 SND Xl=0.20
Sollecitazioni: N=2929.32 T_z=277.33 M_y=185.59 T_y=94.54 M_z=-88.75 M_x=19.87
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=0.32 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 7 SND Xl=0.20
Sollecitazioni: N=4155.14 T_z=311.30 M_y=186.90 T_y=-48.72 M_z=39.56 M_x=10.45
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=26.55
Tensioni: τ_d=0.34 Sfr.=0.01

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 13 SND Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-1458.32 T_z=277.33 M_y=185.59 T_y=94.54 M_z=-88.75 M_x=19.87
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.76 $\sigma_{m,d}$=-1.88 Sfr.=0.01

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=2034.03 T_z=131.15 M_y=696.83 T_y=9.27 M_z=-11.48 M_x=5.43
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-2.87 Sfr.=0.02

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 19 SND Xl=1.93
Sollecitazioni: N=-2506.00 T_z=158.09 M_y=-212.63 T_y=-44.48 M_z=39.79 M_x=11.02
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.31 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/95680)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/121195)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/82633)

Asta n. 2172 (2075 -2499) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 87 SLU I Xl=0.93
  Sollecitazioni: N=-1179.84 T_z=828.42 M_y=76.82 T_y=30.01 M_z=0.00 M_x=-1.10
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=119.67 $\lambda_{rel,m}$=0.37 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-0.66 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-1171.01 T_z=892.50 M_y=706.93 T_y=30.01 M_z=-21.92 M_x=-1.10
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=119.67 $\lambda_{rel,m}$=0.37 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-6.99 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
  Sollecitazioni: N=-1183.05
  [Par.] $M_{y,sx}$=-706.93 $M_{y,dx}$=140.67 $M_{y,eq}$=550.95
  [Lin.] $M_{z,sx}$=21.92 $M_{z,dx}$=8.05 $M_{z,eq}$=-9.93
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=119.67 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.46 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.98
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.19 $\sigma_{m,d}$=-5.14 Sfr.=0.02

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-1171.01 T_z=892.50 M_y=706.93 T_y=30.01 M_z=-21.92 M_x=-1.10
  Resistenze: K_{fi}=1.25
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-1171.01 T_z=892.50 M_y=706.93 T_y=30.01 M_z=-21.92 M_x=-1.10
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=1.88 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-1171.01 T_z=892.50 M_y=706.93 T_y=30.01 M_z=-21.92 M_x=-1.10
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=1.88 Sfr.=0.04

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-1171.01 T_z=892.50 M_y=706.93 T_y=30.01 M_z=-21.92 M_x=-1.10
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.17 $\sigma_{m,d}$=-6.99 Sfr.=0.02

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-1171.01 T_z=892.50 M_y=706.93 T_y=30.01 M_z=-21.92 M_x=-1.10
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-6.99 Sfr.=0.02

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=1.20
  Sollecitazioni: N=-1183.05 T_z=805.13 M_y=-140.67 T_y=30.01 M_z=8.05 M_x=-1.10
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.19 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 7 SND Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=2482.68 T_z=1040.54 M_y=1100.62 T_y=104.08 M_z=-65.87 M_x=-4.85
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
  L=119.67 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.27 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.29 $\sigma_{m,d}$=5.16 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 48 SLU Xl=0.73
  Sollecitazioni: N=-1837.06 T_z=1857.40 M_y=479.67 T_y=43.30 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=119.67 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-1.87 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-1062.97 T_z=3018.29 M_y=2389.57 T_y=36.94 M_z=-26.27 M_x=-1.52
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=119.67 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-9.68 Sfr.=0.06

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 25 SLU
  Sollecitazioni: N=-1970.76
  [Par.] $M_{y,sx}$=-1968.01 $M_{y,dx}$=540.47 $M_{y,eq}$=1630.51
  [Lin.] $M_{z,sx}$=27.40 $M_{z,dx}$=10.91 $M_{z,eq}$=-12.08
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=119.67 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.27 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.03 $\sigma_{m,d}$=-6.53 Sfr.=0.06

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=2482.68 T_z=755.27 M_y=340.21 T_y=-44.06 M_z=22.17 M_x=-4.85
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.29 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 7 SND Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=2482.68 T_z=755.27 M_y=340.21 T_y=-44.06 M_z=22.17 M_x=-4.85
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 7 SND Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=2482.68 T_z=1040.54 M_y=1100.62 T_y=104.08 M_z=-65.87 M_x=-4.85
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.29 $\sigma_{m,d}$=5.16 Sfr.=0.04

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-1062.97 T_z=3018.29 M_y=2389.57 T_y=36.94 M_z=-26.27 M_x=-1.52
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=3.30 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-1062.97 T_z=3018.29 M_y=2389.57 T_y=36.94 M_z=-26.27 M_x=-1.52
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=3.30 Sfr.=0.15

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-1062.97 T_z=3018.29 M_y=2389.57 T_y=36.94 M_z=-26.27 M_x=-1.52
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.55 $\sigma_{m,d}$=-9.68 Sfr.=0.06

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-1062.97 T_z=3018.29 M_y=2389.57 T_y=36.94 M_z=-26.27 M_x=-1.52
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-9.68 Sfr.=0.06

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 19 SND Xl=1.20
  Sollecitazioni: N=-4836.74 T_z=942.35 M_y=-386.53 T_y=104.08 M_z=38.24 M_x=-4.53
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.52 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/15864)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/27554)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/11765)

Asta n. 2172 (-2499 -2463) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=1.07
  Sollecitazioni: N=-1257.28 T_z=266.42 M_y=-477.46 T_y=7.53 M_z=16.13 M_x=-1.10
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=107.46 $\lambda_{rel,m}$=0.35 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=4.78 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
  Sollecitazioni: N=-1257.28
  [Lin.] $M_{y,sx}$=140.66 $M_{y,dx}$=477.46 $M_{y,eq}$=-342.74
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-8.05 $M_{z,dx}$=16.13 $M_{z,eq}$=12.90
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=107.46 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.42 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.26 $\sigma_{m,d}$=3.49 Sfr.=0.02

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-1244.31 T_z=360.43 M_y=-140.66 T_y=7.53 M_z=8.05 M_x=-1.10
  Resistenze: K_{fi}=1.25
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-1244.31 T_z=360.43 M_y=-140.66 T_y=7.53 M_z=8.05 M_x=-1.10
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=0.76 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-1244.31 T_z=360.43 M_y=-140.66 T_y=7.53 M_z=8.05 M_x=-1.10
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=0.76 Sfr.=0.02

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.07
  Sollecitazioni: N=-1257.28 T_z=266.42 M_y=-477.46 T_y=7.53 M_z=16.13 M_x=-1.10

Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.26 $\sigma_{m,d}$=-4.78 Sfr.=0.02

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.07
Sollecitazioni: N=-1257.28 T_z=266.42 M_y=-477.46 T_y=7.53 M_z=16.13 M_x=-1.10
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=4.78 Sfr.=0.02

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=1.07
Sollecitazioni: N=-1257.28 T_z=266.42 M_y=-477.46 T_y=7.53 M_z=16.13 M_x=-1.10
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.26 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 7 SND Xl=1.07
Sollecitazioni: N=2396.42 T_z=413.99 M_y=-560.03 T_y=30.51 M_z=70.55 M_x=-4.86
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
L=107.46 $\lambda_{rel,y}$=0.07 $\lambda_{rel,z}$=0.25 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.25 $\sigma_{m,d}$=3.11 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU Xl=1.07
Sollecitazioni: N=-1297.06 T_z=1068.77 M_y=-1780.88 T_y=10.34 M_z=21.73 M_x=-1.52
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=107.46 $\lambda_{rel,m}$=0.22 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=7.24 Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 25 SLU
Sollecitazioni: N=-2189.24
[Lin.] $M_{y,sx}$=539.68 $M_{y,dx}$=1539.36 $M_{y,eq}$=-1139.49
[Lin.] $M_{z,sx}$=-10.91 $M_{z,dx}$=22.28 $M_{z,eq}$=17.73
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=107.46 $\lambda_{rel,y}$=0.07 $\lambda_{rel,z}$=0.25 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.14 $\sigma_{m,d}$=4.68 Sfr.=0.04

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=2409.39 T_z=508.01 M_y=-370.21 T_y=30.51 M_z=38.38 M_x=-4.86
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.25 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 7 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=2409.39 T_z=508.01 M_y=-370.21 T_y=30.51 M_z=38.38 M_x=-4.86
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 7 SND Xl=1.07
Sollecitazioni: N=2396.42 T_z=413.99 M_y=-560.03 T_y=30.51 M_z=70.55 M_x=-4.86
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.25 $\sigma_{m,d}$=3.11 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1280.20 T_z=1190.99 M_y=-566.73 T_y=10.34 M_z=10.62 M_x=-1.52
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=1.30 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1280.20 T_z=1190.99 M_y=-566.73 T_y=10.34 M_z=10.62 M_x=-1.52
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=1.30 Sfr.=0.06

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU Xl=1.07
Sollecitazioni: N=-1297.06 T_z=1068.77 M_y=-1780.88 T_y=10.34 M_z=21.73 M_x=-1.52
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.68 $\sigma_{m,d}$=-7.24 Sfr.=0.05

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=1.07
Sollecitazioni: N=-1297.06 T_z=1068.77 M_y=-1780.88 T_y=10.34 M_z=21.73 M_x=-1.52
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=7.24 Sfr.=0.05

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 19 SND Xl=1.07
Sollecitazioni: N=-4910.98 T_z=403.21 M_y=-564.55 T_y=30.63 M_z=70.54 M_x=-4.53
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.56 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/112678)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/187796)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 55 (teorica) $f_{z,G}$=0.00 (L/90142)

Asta n. 2172 (-2463 -2428) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 87 SLU I Xl=1.45
  Sollecitazioni: N=-1339.89 T_z=-332.69 M_y=-86.90 T_y=-10.89 M_z=0.00 M_x=-1.10
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=145.47 $\lambda_{rel,m}$=0.41 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=0.75 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-1322.34 T_z=-205.42 M_y=-478.29 T_y=-10.89 M_z=16.13 M_x=-1.10
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=145.47 $\lambda_{rel,m}$=0.41 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=4.78 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
  Sollecitazioni: N=-1339.89
  [Par.] $M_{y,sx}$=478.29 $M_{y,dx}$=86.90 $M_{y,eq}$=-367.38
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-16.13 $M_{z,dx}$=0.30 $M_{z,eq}$=9.80
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=145.47 $\lambda_{rel,y}$=0.11 $\lambda_{rel,z}$=0.56 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.96
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.34 $\sigma_{m,d}$=3.57 Sfr.=0.02

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-1322.34 T_z=-205.42 M_y=-478.29 T_y=-10.89 M_z=16.13 M_x=-1.10
  Resistenze: K_{fi}=1.25
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=1.45
  Sollecitazioni: N=-1339.89 T_z=-332.69 M_y=-86.90 T_y=-10.89 M_z=0.00 M_x=-1.10
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=0.70 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=1.45
  Sollecitazioni: N=-1339.89 T_z=-332.69 M_y=-86.90 T_y=-10.89 M_z=0.00 M_x=-1.10
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=0.70 Sfr.=0.02

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-1322.34 T_z=-205.42 M_y=-478.29 T_y=-10.89 M_z=16.13 M_x=-1.10
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.33 $\sigma_{m,d}$=-4.78 Sfr.=0.02

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-1322.34 T_z=-205.42 M_y=-478.29 T_y=-10.89 M_z=16.13 M_x=-1.10
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=4.78 Sfr.=0.02

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=1.45
  Sollecitazioni: N=-1339.89 T_z=-332.69 M_y=-86.90 T_y=-10.89 M_z=0.00 M_x=-1.10
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.34 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 7 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=2331.35 T_z=-342.22 M_y=-561.04 T_y=-61.79 M_z=70.55 M_x=-4.86
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
  L=145.47 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.33 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.21 $\sigma_{m,d}$=3.11 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 36 SLU Xl=1.36
  Sollecitazioni: N=-2413.45 T_z=-852.72 M_y=-488.32 T_y=-19.07 M_z=0.00 M_x=-2.95
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=145.47 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=1.91 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-1513.22 T_z=-767.79 M_y=-1782.78 T_y=-14.08 M_z=21.73 M_x=-1.52
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=145.47 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=7.25 Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 25 SLU
  Sollecitazioni: N=-2428.23
  [Lin.] $M_{y,sx}$=1541.21 $M_{y,dx}$=405.03 $M_{y,eq}$=-1086.74
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-22.28 $M_{z,dx}$=0.94 $M_{z,eq}$=13.75
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=145.47 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.33 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.26 $\sigma_{m,d}$=4.42 Sfr.=0.04

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=0.00

Sollecitazioni: N=2331.35 T_z=-342.22 M_y=-561.04 T_y=-61.79 M_z=70.55 M_x=-4.86
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.21 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 7 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=2331.35 T_z=-342.22 M_y=-561.04 T_y=-61.79 M_z=70.55 M_x=-4.86
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 7 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=2331.35 T_z=-342.22 M_y=-561.04 T_y=-61.79 M_z=70.55 M_x=-4.86
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.21 $\sigma_{m,d}$=3.11 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 25 SLU Xl=1.45
Sollecitazioni: N=-2428.23 T_z=-863.78 M_y=-405.03 T_y=-14.67 M_z=0.00 M_x=-1.58
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=0.94 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 25 SLU Xl=1.45
Sollecitazioni: N=-2428.23 T_z=-863.78 M_y=-405.03 T_y=-14.67 M_z=0.00 M_x=-1.58
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=19.31
Tensioni: τ_d=0.94 Sfr.=0.05

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1513.22 T_z=-767.79 M_y=-1782.78 T_y=-14.08 M_z=21.73 M_x=-1.52
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.79 $\sigma_{m,d}$=-7.25 Sfr.=0.05

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1513.22 T_z=-767.79 M_y=-1782.78 T_y=-14.08 M_z=21.73 M_x=-1.52
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=7.25 Sfr.=0.05

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 19 SND Xl=1.45
Sollecitazioni: N=-4993.59 T_z=-480.28 M_y=-203.21 T_y=-61.92 M_z=20.84 M_x=-4.53
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.60 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/42370)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/72635)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/32453)

Asta n. 2172 (-2428 2081) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1409.99 T_z=-839.64 M_y=-88.87 T_y=-19.40 M_z=0.00 M_x=-1.10
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=119.07 $\lambda_{rel,m}$=0.37 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=0.76 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=1.04
Sollecitazioni: N=-1422.58 T_z=-930.82 M_y=833.66 T_y=-19.40 M_z=-19.92 M_x=-1.10
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=119.07 $\lambda_{rel,m}$=0.37 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-7.99 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
Sollecitazioni: N=-1422.58
[Par.] $M_{y,sx}$=88.87 $M_{y,dx}$=-833.66 $M_{y,eq}$=625.24
[Lin.] $M_{z,sx}$=-0.30 $M_{z,dx}$=-19.92 $M_{z,eq}$=-11.84
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=119.07 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.46 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.98
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.43 $\sigma_{m,d}$=-5.86 Sfr.=0.03

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1409.99 T_z=-839.64 M_y=-88.87 T_y=-19.40 M_z=0.00 M_x=-1.10
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=1.04
Sollecitazioni: N=-1422.58 T_z=-930.82 M_y=833.66 T_y=-19.40 M_z=-19.92 M_x=-1.10
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=1.96 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=1.04
Sollecitazioni: N=-1422.58 T_z=-930.82 M_y=833.66 T_y=-19.40 M_z=-19.92 M_x=-1.10

Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=1.96 Sfr.=0.04

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.04
Sollecitazioni: N=-1422.58 T_z=-930.82 M_y=833.66 T_y=-19.40 M_z=-19.92 M_x=-1.10
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.43 $\sigma_{m,d}$=-7.99 Sfr.=0.03

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.04
Sollecitazioni: N=-1422.58 T_z=-930.82 M_y=833.66 T_y=-19.40 M_z=-19.92 M_x=-1.10
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-7.99 Sfr.=0.03

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=1.04
Sollecitazioni: N=-1422.58 T_z=-930.82 M_y=833.66 T_y=-19.40 M_z=-19.92 M_x=-1.10
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.43 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 7 SND Xl=1.04
Sollecitazioni: N=2231.10 T_z=-1067.13 M_y=1092.17 T_y=-46.33 M_z=-28.67 M_x=-4.86
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
L=119.07 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.27 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.16 $\sigma_{m,d}$=4.64 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 76 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1651.88 T_z=-2661.49 M_y=-492.17 T_y=-30.13 M_z=0.00 M_x=-1.62
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=119.07 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=1.92 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 25 SLU Xl=1.04
Sollecitazioni: N=-2678.23 T_z=-2672.98 M_y=2313.53 T_y=-27.34 M_z=-27.56 M_x=-1.59
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=119.07 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-9.40 Sfr.=0.07

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 25 SLU
Sollecitazioni: N=-2678.23
[Par.] $M_{y,sx}$=410.32 $M_{y,dx}$=-2313.53 $M_{y,eq}$=1770.50
[Lin.] $M_{z,sx}$=-0.94 $M_{z,dx}$=-27.56 $M_{z,eq}$=-16.16
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=119.07 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.27 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.39 $\sigma_{m,d}$=-7.13 Sfr.=0.06

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=2243.68 T_z=-975.95 M_y=-216.57 T_y=-46.33 M_z=21.04 M_x=-4.86
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.17 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 7 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=2243.68 T_z=-975.95 M_y=-216.57 T_y=-46.33 M_z=21.04 M_x=-4.86
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 7 SND Xl=1.04
Sollecitazioni: N=2231.10 T_z=-1067.13 M_y=1092.17 T_y=-46.33 M_z=-28.67 M_x=-4.86
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.16 $\sigma_{m,d}$=4.64 Sfr.=0.03

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU Xl=1.04
Sollecitazioni: N=-1786.08 T_z=-3033.52 M_y=2548.02 T_y=-27.88 M_z=-27.81 M_x=-1.53
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=3.32 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=1.04
Sollecitazioni: N=-1786.08 T_z=-3033.52 M_y=2548.02 T_y=-27.88 M_z=-27.81 M_x=-1.53
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=3.32 Sfr.=0.15

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 25 SLU Xl=1.04
Sollecitazioni: N=-2678.23 T_z=-2672.98 M_y=2313.53 T_y=-27.34 M_z=-27.56 M_x=-1.59
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.39 $\sigma_{m,d}$=-9.40 Sfr.=0.07

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 25 SLU Xl=1.04
Sollecitazioni: N=-2678.23 T_z=-2672.98 M_y=2313.53 T_y=-27.34 M_z=-27.56 M_x=-1.59
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-9.40 Sfr.=0.07

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 19 SND Xl=1.04
  Sollecitazioni: N=-5076.25 T_z=-794.50 M_y=575.14 T_y=7.53 M_z=-11.18 M_x=-4.53
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.64 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.00 (L/33623) $f_{Z,L}$=0.00 (L/35250)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/60708)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.00 (L/24556)

Asta n. 2172 (2081 -2353) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=0.15
  Sollecitazioni: N=92.76 T_z=993.17 M_y=773.43 T_y=14.64 M_z=-13.28 M_x=-1.71
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
  L=131.89 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.51 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.97
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.09 $\sigma_{m,d}$=7.19 Sfr.=0.03

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=0.15
  Sollecitazioni: N=92.76 T_z=993.17 M_y=773.43 T_y=14.64 M_z=-13.28 M_x=-1.71
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.09 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.15
  Sollecitazioni: N=92.76 T_z=993.17 M_y=773.43 T_y=14.64 M_z=-13.28 M_x=-1.71
  Resistenze: K_{fi}=1.25
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.15
  Sollecitazioni: N=92.76 T_z=993.17 M_y=773.43 T_y=14.64 M_z=-13.28 M_x=-1.71
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.09 $\sigma_{m,d}$=7.19 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=0.15
  Sollecitazioni: N=92.76 T_z=993.17 M_y=773.43 T_y=14.64 M_z=-13.28 M_x=-1.71
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=2.09 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.15
  Sollecitazioni: N=92.76 T_z=993.17 M_y=773.43 T_y=14.64 M_z=-13.28 M_x=-1.71
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=2.09 Sfr.=0.05

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.15
  Sollecitazioni: N=92.76 T_z=993.17 M_y=773.43 T_y=14.64 M_z=-13.28 M_x=-1.71
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-7.19 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU Xl=0.15
  Sollecitazioni: N=436.27 T_z=3099.19 M_y=2542.36 T_y=21.51 M_z=-19.15 M_x=-2.39
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=131.89 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.30 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.23 $\sigma_{m,d}$=10.18 Sfr.=0.07

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 36 SLU Xl=1.32
  Sollecitazioni: N=-122.67 T_z=2515.55 M_y=-865.42 T_y=15.45 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=131.89 $\lambda_{rel,m}$=0.25 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=3.38 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 25 SLU Xl=0.15
  Sollecitazioni: N=-112.78 T_z=2647.04 M_y=2154.70 T_y=19.05 M_z=-17.79 M_x=-2.32
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=131.89 $\lambda_{rel,m}$=0.25 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-8.65 Sfr.=0.06

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 25 SLU
  Sollecitazioni: N=-131.12
  [Par.] $M_{y,sx}$=-2154.70 $M_{y,dx}$=865.24 $M_{y,eq}$=1962.96
  [Lin.] $M_{z,sx}$=17.79 $M_{z,dx}$=4.51 $M_{z,eq}$=-8.87
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=131.89 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.30 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.07 $\sigma_{m,d}$=-7.78 Sfr.=0.06

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=0.15
  Sollecitazioni: N=1994.27 T_z=622.06 M_y=496.84 T_y=-102.13 M_z=50.60 M_x=-3.76
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.04 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 48 SLU Xl=0.15
  Sollecitazioni: N=-1.01 T_z=2023.23 M_y=1625.45 T_y=25.60 M_z=-16.91 M_x=-5.27
  Resistenze: K_{mod}=0.90
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU Xl=0.15
  Sollecitazioni: N=436.27 T_z=3099.19 M_y=2542.36 T_y=21.51 M_z=-19.15 M_x=-2.39
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.23 $\sigma_{m,d}$=10.18 Sfr.=0.07

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU Xl=0.15
  Sollecitazioni: N=436.27 T_z=3099.19 M_y=2542.36 T_y=21.51 M_z=-19.15 M_x=-2.39
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=3.39 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=0.15
  Sollecitazioni: N=436.27 T_z=3099.19 M_y=2542.36 T_y=21.51 M_z=-19.15 M_x=-2.39
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=3.39 Sfr.=0.16

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 25 SLU Xl=0.15
  Sollecitazioni: N=-112.78 T_z=2647.04 M_y=2154.70 T_y=19.05 M_z=-17.79 M_x=-2.32
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.06 $\sigma_{m,d}$=-8.65 Sfr.=0.06

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=0.15
  Sollecitazioni: N=436.27 T_z=3099.19 M_y=2542.36 T_y=21.51 M_z=-19.15 M_x=-2.39
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-10.18 Sfr.=0.07

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 19 SND Xl=1.32
  Sollecitazioni: N=-1822.86 T_z=1261.89 M_y=-486.69 T_y=131.41 M_z=76.65 M_x=-3.03
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.95 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/16583)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/29930)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/12271)

Asta n. 2172 (-2353 -2326) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=0.54
  Sollecitazioni: N=1.69 T_z=332.01 M_y=-520.95 T_y=-2.82 M_z=2.32 M_x=-1.71
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
  L=135.23 $\lambda_{rel,y}$=0.11 $\lambda_{rel,z}$=0.53 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.97
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.00 $\sigma_{m,d}$=4.56 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 87 SLU I Xl=1.35
  Sollecitazioni: N=-8.10 T_z=261.02 M_y=-761.53 T_y=-2.82 M_z=0.00 M_x=-1.71
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=135.23 $\lambda_{rel,m}$=0.40 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=6.53 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=0.99
  Sollecitazioni: N=-3.75 T_z=292.57 M_y=-661.72 T_y=-2.82 M_z=1.05 M_x=-1.71
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=135.23 $\lambda_{rel,m}$=0.40 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=5.72 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
  Sollecitazioni: N=-8.10
  [Lin.] $M_{y,sx}$=328.56 $M_{y,dx}$=761.53 $M_{y,eq}$=-588.35
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-3.85 $M_{z,dx}$=0.03 $M_{z,eq}$=2.32
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=135.23 $\lambda_{rel,y}$=0.11 $\lambda_{rel,z}$=0.53 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.97
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 $\sigma_{m,d}$=5.14 Sfr.=0.02

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=8.22 T_z=379.33 M_y=-328.56 T_y=-2.82 M_z=3.85 M_x=-1.71
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=8.22 T_z=379.33 M_y=-328.56 T_y=-2.82 M_z=3.85 M_x=-1.71
  Resistenze: K_{fi}=1.25
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.54
  Sollecitazioni: N=1.69 T_z=332.01 M_y=-520.95 T_y=-2.82 M_z=2.32 M_x=-1.71
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.00 $\sigma_{m,d}$=4.56 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=8.22 T_z=379.33 M_y=-328.56 T_y=-2.82 M_z=3.85 M_x=-1.71
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=0.80 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=8.22 T_z=379.33 M_y=-328.56 T_y=-2.82 M_z=3.85 M_x=-1.71
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=0.80 Sfr.=0.02

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.35
  Sollecitazioni: N=-8.10 T_z=261.02 M_y=-761.53 T_y=-2.82 M_z=0.00 M_x=-1.71
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 $\sigma_{m,d}$=6.53 Sfr.=0.02

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.35
  Sollecitazioni: N=-8.10 T_z=261.02 M_y=-761.53 T_y=-2.82 M_z=0.00 M_x=-1.71
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=6.53 Sfr.=0.02

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=1.35
  Sollecitazioni: N=-8.10 T_z=261.02 M_y=-761.53 T_y=-2.82 M_z=0.00 M_x=-1.71
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU Xl=1.35
  Sollecitazioni: N=161.65 T_z=811.76 M_y=-2206.86 T_y=-4.61 M_z=0.00 M_x=-2.39
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=135.23 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.31 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.08 $\sigma_{m,d}$=8.62 Sfr.=0.06

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 25 SLU Xl=1.35
  Sollecitazioni: N=-387.43 T_z=653.45 M_y=-1851.52 T_y=-3.85 M_z=0.00 M_x=-2.32
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=135.23 $\lambda_{rel,m}$=0.25 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=7.23 Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 36 SLU Xl=1.35
  Sollecitazioni: N=-378.98 T_z=655.07 M_y=-1853.90 T_y=1.77 M_z=1.90 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=135.23 $\lambda_{rel,m}$=0.25 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=7.27 Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 25 SLU
  Sollecitazioni: N=-387.43
  [Lin.] $M_{y,sx}$=863.88 $M_{y,dx}$=1851.52 $M_{y,eq}$=-1456.46
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-4.51 $M_{z,dx}$=-0.70 $M_{z,eq}$=2.42
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=135.23 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.31 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.20 $\sigma_{m,d}$=5.72 Sfr.=0.04

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=1909.72 T_z=799.76 M_y=-511.42 T_y=-34.92 M_z=77.83 M_x=-3.77
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.99 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 48 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-188.25 T_z=663.93 M_y=-663.49 T_y=-13.00 M_z=13.05 M_x=-5.27
  Resistenze: K_{mod}=0.90
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU Xl=1.35
  Sollecitazioni: N=161.65 T_z=811.76 M_y=-2206.86 T_y=-4.61 M_z=0.00 M_x=-2.39
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.08 $\sigma_{m,d}$=8.62 Sfr.=0.06

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=182.87 T_z=965.57 M_y=-1005.14 T_y=-4.61 M_z=6.02 M_x=-2.39
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=1.06 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=182.87 T_z=965.57 M_y=-1005.14 T_y=-4.61 M_z=6.02 M_x=-2.39

Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=1.06 Sfr.=0.05

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 25 SLU Xl=1.35
Sollecitazioni: N=-387.43 T_z=653.45 M_y=-1851.52 T_y=-3.85 M_z=0.00 M_x=-2.32
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.20 $\sigma_{m,d}$=-7.23 Sfr.=0.05

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=1.35
Sollecitazioni: N=161.65 T_z=811.76 M_y=-2206.86 T_y=-4.61 M_z=0.00 M_x=-2.39
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=8.62 Sfr.=0.06

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 19 SND Xl=1.35
Sollecitazioni: N=-1909.60 T_z=631.95 M_y=-1420.81 T_y=29.28 M_z=30.02 M_x=-3.04
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.99 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/83410)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/177246)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.00 (L/61650)

Asta n. 2172 (-2326 -2303) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-74.93 T_z=-223.57 M_y=-760.54 T_y=-1.62 M_z=0.00 M_x=-1.71
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=115.73 $\lambda_{rel,m}$=0.37 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=6.52 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=0.69
Sollecitazioni: N=-83.31 T_z=-284.33 M_y=-584.20 T_y=-1.62 M_z=-1.10 M_x=-1.71
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=115.73 $\lambda_{rel,m}$=0.37 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=5.06 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
Sollecitazioni: N=-88.89
[Lin.] $M_{y,sx}$=760.54 $M_{y,dx}$=443.20 $M_{y,eq}$=-633.60
[Lin.] $M_{z,sx}$=-0.03 $M_{z,dx}$=-1.85 $M_{z,eq}$=-1.10
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=115.73 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.45 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.98
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.09 $\sigma_{m,d}$=5.48 Sfr.=0.02

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-74.93 T_z=-223.57 M_y=-760.54 T_y=-1.62 M_z=0.00 M_x=-1.71
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=1.16
Sollecitazioni: N=-88.89 T_z=-324.83 M_y=-443.20 T_y=-1.62 M_z=-1.85 M_x=-1.71
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=0.68 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=1.16
Sollecitazioni: N=-88.89 T_z=-324.83 M_y=-443.20 T_y=-1.62 M_z=-1.85 M_x=-1.71
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=0.68 Sfr.=0.02

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-74.93 T_z=-223.57 M_y=-760.54 T_y=-1.62 M_z=0.00 M_x=-1.71
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.08 $\sigma_{m,d}$=-6.52 Sfr.=0.02

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-74.93 T_z=-223.57 M_y=-760.54 T_y=-1.62 M_z=0.00 M_x=-1.71
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=6.52 Sfr.=0.02

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=1.16
Sollecitazioni: N=-88.89 T_z=-324.83 M_y=-443.20 T_y=-1.62 M_z=-1.85 M_x=-1.71
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.09 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 74 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=562.06 T_z=-840.17 M_y=-2051.62 T_y=-3.51 M_z=0.00 M_x=-2.43
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17

L=115.73 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.27 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.29 $\sigma_{m,d}$=8.01 Sfr.=0.06

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 75 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-60.22 T_z=-1073.14 M_y=-2203.38 T_y=-1.89 M_z=0.00 M_x=-2.39
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=115.73 $\lambda_{rel,m}$=0.23 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=8.61 Sfr.=0.06

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 36 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-600.85 T_z=-953.78 M_y=-1850.93 T_y=1.44 M_z=1.90 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=115.73 $\lambda_{rel,m}$=0.23 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=7.25 Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 76 SLU
Sollecitazioni: N=-104.61
[Lin.] $M_{y,sx}$=2152.20 $M_{y,dx}$=1019.15 $M_{y,eq}$=-1698.98
[Lin.] $M_{z,sx}$=-0.09 $M_{z,dx}$=-1.92 $M_{z,eq}$=-1.11
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=115.73 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.27 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.05 $\sigma_{m,d}$=6.65 Sfr.=0.04

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=1826.58 T_z=-594.46 M_y=-1511.58 T_y=-74.91 M_z=30.67 M_x=-3.77
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.95 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 48 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-369.08 T_z=-647.27 M_y=-1455.13 T_y=-4.39 M_z=-4.52 M_x=-5.27
Resistenze: K_{mod}=0.90
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 74 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=562.06 T_z=-840.17 M_y=-2051.62 T_y=-3.51 M_z=0.00 M_x=-2.43
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.29 $\sigma_{m,d}$=8.01 Sfr.=0.06

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 25 SLU Xl=1.16
Sollecitazioni: N=-627.46 T_z=-1087.04 M_y=-666.66 T_y=0.00 M_z=-1.20 M_x=-2.32
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=1.19 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 25 SLU Xl=1.16
Sollecitazioni: N=-627.46 T_z=-1087.04 M_y=-666.66 T_y=0.00 M_z=-1.20 M_x=-2.32
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=19.31
Tensioni: τ_d=1.19 Sfr.=0.06

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-60.22 T_z=-1073.14 M_y=-2203.38 T_y=-1.89 M_z=0.00 M_x=-2.39
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.03 $\sigma_{m,d}$=-8.61 Sfr.=0.06

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-60.22 T_z=-1073.14 M_y=-2203.38 T_y=-1.89 M_z=0.00 M_x=-2.39
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=8.61 Sfr.=0.06

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 19 SND Xl=1.16
Sollecitazioni: N=-1990.40 T_z=-745.21 M_y=-1531.43 T_y=-71.54 M_z=52.36 M_x=-3.04
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.04 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,G}$=0.00 (L/38525)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/71385)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/28222)

Asta n. 2172 (-2303 1086) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-124.66 T_z=-584.27 M_y=-442.27 T_y=-44.83 M_z=-1.85 M_x=-1.71
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=55.19 $\lambda_{rel,m}$=0.25 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=3.87 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
Sollecitazioni: N=-128.92

[Lin.] $M_{y,sx}$=442.27 $M_{y,dx}$=230.07 $M_{y,eq}$=-357.39
[Lin.] $M_{z,sx}$=1.85 $M_{z,dx}$=-17.71 $M_{z,eq}$=-11.36
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=55.19 $\lambda_{rel,y}$=0.04 $\lambda_{rel,z}$=0.21 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.13 $\sigma_{m,d}$=3.55 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-124.66 T_z=-584.27 M_y=-442.27 T_y=-44.83 M_z=-1.85 M_x=-1.71
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=0.35
Sollecitazioni: N=-128.92 T_z=-615.23 M_y=-230.07 T_y=-44.83 M_z=-17.71 M_x=-1.71
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=1.30 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.35
Sollecitazioni: N=-128.92 T_z=-615.23 M_y=-230.07 T_y=-44.83 M_z=-17.71 M_x=-1.71
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=1.30 Sfr.=0.03

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-124.66 T_z=-584.27 M_y=-442.27 T_y=-44.83 M_z=-1.85 M_x=-1.71
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.13 $\sigma_{m,d}$=-3.87 Sfr.=0.01

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-124.66 T_z=-584.27 M_y=-442.27 T_y=-44.83 M_z=-1.85 M_x=-1.71
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=3.87 Sfr.=0.01

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.35
Sollecitazioni: N=-128.92 T_z=-615.23 M_y=-230.07 T_y=-44.83 M_z=-17.71 M_x=-1.71
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.13 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 7 SND Xl=0.35
Sollecitazioni: N=1772.57 T_z=-986.17 M_y=-1615.80 T_y=-137.66 M_z=-104.71 M_x=-3.77
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
L=55.19 $\lambda_{rel,y}$=0.04 $\lambda_{rel,z}$=0.13 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.92 $\sigma_{m,d}$=7.68 Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 26 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-751.64 T_z=-1637.70 M_y=-798.20 T_y=-72.59 M_z=0.00 M_x=-2.46
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=55.19 $\lambda_{rel,m}$=0.16 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=3.12 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 7 SND Xl=0.35
Sollecitazioni: N=-1880.39 T_z=-986.17 M_y=-1615.80 T_y=-137.66 M_z=-104.71 M_x=-3.77
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=55.19 $\lambda_{rel,m}$=0.16 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=7.68 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 7 SND
Sollecitazioni: N=-1880.39
[Lin.] $M_{y,sx}$=1679.24 $M_{y,dx}$=1615.80 $M_{y,eq}$=-1653.86
[Lin.] $M_{z,sx}$=56.05 $M_{z,dx}$=-104.71 $M_{z,eq}$=-85.25
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=55.19 $\lambda_{rel,y}$=0.04 $\lambda_{rel,z}$=0.13 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.98 $\sigma_{m,d}$=7.57 Sfr.=0.05

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=1776.84 T_z=-955.22 M_y=-1679.24 T_y=45.92 M_z=49.10 M_x=-3.77
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.93 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 48 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-467.25 T_z=-1359.39 M_y=-627.85 T_y=-81.43 M_z=-9.60 M_x=-5.27
Resistenze: K_{mod}=0.90
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 7 SND Xl=0.35
Sollecitazioni: N=1772.57 T_z=-986.17 M_y=-1615.80 T_y=-137.66 M_z=-104.71 M_x=-3.77
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.92 $\sigma_{m,d}$=7.68 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU Xl=0.35
Sollecitazioni: N=-192.63 T_z=-2160.94 M_y=-124.54 T_y=-63.43 M_z=-24.84 M_x=-2.39

Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=2.36 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=0.35
Sollecitazioni: N=-192.63 T_z=-2160.94 M_y=-124.54 T_y=-63.43 M_z=-24.84 M_x=-2.39
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=2.36 Sfr.=0.11

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 7 SND Xl=0.35
Sollecitazioni: N=-1880.39 T_z=-986.17 M_y=-1615.80 T_y=-137.66 M_z=-104.71 M_x=-3.77
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.98 $\sigma_{m,d}$=-7.68 Sfr.=0.04

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 7 SND Xl=0.35
Sollecitazioni: N=1772.57 T_z=-986.17 M_y=-1615.80 T_y=-137.66 M_z=-104.71 M_x=-3.77
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=7.68 Sfr.=0.04

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 19 SND Xl=0.35
Sollecitazioni: N=-2030.42 T_z=-1035.67 M_y=-1449.02 T_y=48.00 M_z=69.29 M_x=-3.04
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.06 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 44 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/30916)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/52999)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 31 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/21823)

Asta n. 2173 (-2273 119) Trave 24x32 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-87.78 T_z=-213.57 M_y=-199.48 T_y=0.00 M_z=-2.68 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=151.68 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=17.46 Sfr.=0.06

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
Sollecitazioni: N=-94.34
[Par.] $M_{y,sx}$=199.48 $M_{y,dx}$=-128.91 $M_{y,eq}$=-199.48
[Lin.] $M_{z,sx}$=2.68 $M_{z,dx}$=-2.64 $M_{z,eq}$=-2.66
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=151.68 $\lambda_{rel,y}$=0.38 $\lambda_{rel,z}$=0.59 $K_{c,y}$=0.99 $K_{c,z}$=0.96
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.30 $\sigma_{m,d}$=17.46 Sfr.=0.06

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=1.38
Sollecitazioni: N=-94.34 T_z=-261.93 M_y=128.91 T_y=0.00 M_z=-2.64 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=1.74 Sfr.=0.04

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-87.78 T_z=-213.57 M_y=-199.48 T_y=0.00 M_z=-2.68 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.28 $\sigma_{m,d}$=-17.46 Sfr.=0.06

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-87.78 T_z=-213.57 M_y=-199.48 T_y=0.00 M_z=-2.68 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=17.46 Sfr.=0.06

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=1.38
Sollecitazioni: N=-94.34 T_z=-261.93 M_y=128.91 T_y=0.00 M_z=-2.64 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.30 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 7 SND Xl=1.38
Sollecitazioni: N=99.04 T_z=-500.85 M_y=514.76 T_y=-8.44 M_z=-9.39 M_x=2.26
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
L=151.68 $\lambda_{rel,y}$=0.26 $\lambda_{rel,z}$=0.35 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.13 $\sigma_{m,d}$=12.87 Sfr.=0.07

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 10 SND Xl=1.29
Sollecitazioni: N=-257.92 T_z=-438.90 M_y=379.73 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=151.68 $\lambda_{rel,m}$=0.17 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-9.27 Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-273.25 T_z=-891.41 M_y=-929.61 T_y=4.94 M_z=-11.35 M_x=0.00

Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=151.68 $\lambda_{rel,m}$=0.17 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=23.06 Sfr.=0.15

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 25 SLU
Sollecitazioni: N=-302.74
[Par.] $M_{y,sx}$=762.56 $M_{y,dx}$=-406.73 $M_{y,eq}$=-760.04
[Lin.] $M_{z,sx}$=9.34 $M_{z,dx}$=-4.89 $M_{z,eq}$=-7.56
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=151.68 $\lambda_{rel,y}$=0.26 $\lambda_{rel,z}$=0.35 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.39 $\sigma_{m,d}$=18.80 Sfr.=0.14

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 19 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=131.27 T_z=-430.91 M_y=-255.34 T_y=-8.29 M_z=12.82 M_x=2.24
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.17 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=44.73 T_z=-381.88 M_y=-233.59 T_y=14.80 M_z=22.73 M_x=3.33
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 7 SND Xl=1.38
Sollecitazioni: N=99.04 T_z=-500.85 M_y=514.76 T_y=-8.44 M_z=-9.39 M_x=2.26
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.13 $\sigma_{m,d}$=12.87 Sfr.=0.07

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 7 SND Xl=1.38
Sollecitazioni: N=99.04 T_z=-500.85 M_y=514.76 T_y=-8.44 M_z=-9.39 M_x=2.26
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=1.37 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 25 SLU Xl=1.38
Sollecitazioni: N=-302.74 T_z=-877.99 M_y=406.73 T_y=3.22 M_z=-4.89 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=19.31
Tensioni: τ_d=2.40 Sfr.=0.12

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-273.25 T_z=-891.41 M_y=-929.61 T_y=4.94 M_z=-11.35 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.36 $\sigma_{m,d}$=-23.06 Sfr.=0.15

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-273.25 T_z=-891.41 M_y=-929.61 T_y=4.94 M_z=-11.35 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=23.06 Sfr.=0.15

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 25 SLU Xl=1.38
Sollecitazioni: N=-302.74 T_z=-877.99 M_y=406.73 T_y=3.22 M_z=-4.89 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.39 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/13136)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/18047)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/10728)

Asta n. 2173 (2008 -2273) Trave 24x32 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=5.92 T_z=477.11 M_y=425.07 T_y=-18.77 M_z=23.16 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=157.48 $\lambda_{rel,y}$=0.39 $\lambda_{rel,z}$=0.61 $K_{c,y}$=0.99 $K_{c,z}$=0.95
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 $\sigma_{m,d}$=39.55 Sfr.=0.14

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 87 SLU I Xl=1.48
Sollecitazioni: N=0.00 T_z=432.36 M_y=-156.19 T_y=-18.77 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=157.48 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=13.39 Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=1.57
Sollecitazioni: N=0.00 T_z=428.92 M_y=-198.54 T_y=-18.77 M_z=-2.68 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=157.48 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=17.38 Sfr.=0.06

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=0.20

Sollecitazioni: N=5.92 T_z=477.11 M_y=425.07 T_y=-18.77 M_z=23.16 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=5.92 T_z=477.11 M_y=425.07 T_y=-18.77 M_z=23.16 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 $\sigma_{m,d}$=39.55 Sfr.=0.13

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=5.92 T_z=477.11 M_y=425.07 T_y=-18.77 M_z=23.16 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=3.18 Sfr.=0.07

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=5.92 T_z=477.11 M_y=425.07 T_y=-18.77 M_z=23.16 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-39.55 Sfr.=0.13

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 62 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=29.39 T_z=1714.92 M_y=1390.42 T_y=-58.62 M_z=69.35 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=157.48 $\lambda_{rel,y}$=0.27 $\lambda_{rel,z}$=0.36 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.04 $\sigma_{m,d}$=36.20 Sfr.=0.24

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 35 SLU Xl=1.28
Sollecitazioni: N=0.00 T_z=998.90 M_y=-233.72 T_y=-35.48 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=157.48 $\lambda_{rel,m}$=0.17 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=5.71 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-10.41 T_z=1118.06 M_y=902.03 T_y=-45.34 M_z=54.68 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=157.48 $\lambda_{rel,m}$=0.17 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-23.80 Sfr.=0.16

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 36 SLU
Sollecitazioni: N=-1.07
[Par.] $M_{y,sx}$=-1143.85 $M_{y,dx}$=760.34 $M_{y,eq}$=1143.85
[Lin.] $M_{z,sx}$=-55.90 $M_{z,dx}$=-11.95 $M_{z,eq}$=28.76
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=157.48 $\lambda_{rel,y}$=0.27 $\lambda_{rel,z}$=0.36 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.00 $\sigma_{m,d}$=-28.86 Sfr.=0.19

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 19 SND Xl=0.20
Sollecitazioni: N=118.83 T_z=245.31 M_y=157.38 T_y=-61.37 M_z=69.15 M_x=2.24
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.15 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.20
Sollecitazioni: N=71.11 T_z=299.54 M_y=219.24 T_y=-72.34 M_z=74.07 M_x=3.33
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 62 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=29.39 T_z=1714.92 M_y=1390.42 T_y=-58.62 M_z=69.35 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.04 $\sigma_{m,d}$=36.20 Sfr.=0.24

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 19 SND Xl=0.20
Sollecitazioni: N=118.83 T_z=730.50 M_y=717.99 T_y=-61.37 M_z=69.15 M_x=2.24
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=2.00 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=29.39 T_z=1714.92 M_y=1390.42 T_y=-58.62 M_z=69.35 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=4.69 Sfr.=0.22

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-10.41 T_z=1118.06 M_y=902.03 T_y=-45.34 M_z=54.68 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 $\sigma_{m,d}$=-23.80 Sfr.=0.16

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=29.39 T_z=1714.92 M_y=1390.42 T_y=-58.62 M_z=69.35 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-36.20 Sfr.=0.24

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 7 SND Xl=1.57
  Sollecitazioni: N=-113.53 T_z=660.72 M_y=-249.95 T_y=23.83 M_z=13.19 M_x=2.26
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.15 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.02 (L/6436)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/12206)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.03 (L/4675)

Asta n. 2173 (-2320 2008) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-1389.92 T_z=-459.04 M_y=-1411.60 T_y=-8.19 M_z=-3.74 M_x=-1.43
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=114.92 $\lambda_{rel,m}$=0.37 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=12.26 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
  Sollecitazioni: N=-1401.21
  [Lin.] $M_{y,sx}$=1411.60 $M_{y,dx}$=935.45 $M_{y,eq}$=-1221.14
  [Lin.] $M_{z,sx}$=3.74 $M_{z,dx}$=-11.54 $M_{z,eq}$=-8.42
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=114.92 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.45 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.98
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.41 $\sigma_{m,d}$=10.83 Sfr.=0.04

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-1389.92 T_z=-459.04 M_y=-1411.60 T_y=-8.19 M_z=-3.74 M_x=-1.43
  Resistenze: K_{fi}=1.25
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=0.95
  Sollecitazioni: N=-1401.21 T_z=-542.27 M_y=-935.45 T_y=-8.19 M_z=-11.54 M_x=-1.43
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=1.14 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.95
  Sollecitazioni: N=-1401.21 T_z=-542.27 M_y=-935.45 T_y=-8.19 M_z=-11.54 M_x=-1.43
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=1.14 Sfr.=0.03

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-1389.92 T_z=-459.04 M_y=-1411.60 T_y=-8.19 M_z=-3.74 M_x=-1.43
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.39 $\sigma_{m,d}$=-12.26 Sfr.=0.04

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-1389.92 T_z=-459.04 M_y=-1411.60 T_y=-8.19 M_z=-3.74 M_x=-1.43
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=12.26 Sfr.=0.04

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.95
  Sollecitazioni: N=-1401.21 T_z=-542.27 M_y=-935.45 T_y=-8.19 M_z=-11.54 M_x=-1.43
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.41 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 19 SND Xl=0.95
  Sollecitazioni: N=611.60 T_z=-925.35 M_y=-2240.65 T_y=-80.04 M_z=-99.68 M_x=-4.79
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
  L=114.92 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.26 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.32 $\sigma_{m,d}$=10.05 Sfr.=0.06

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 63 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-2308.77 T_z=-2078.86 M_y=-2715.19 T_y=-105.89 M_z=0.00 M_x=-2.51
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=114.92 $\lambda_{rel,m}$=0.23 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=10.61 Sfr.=0.07

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 26 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-2822.65 T_z=-1772.31 M_y=-2403.87 T_y=-76.51 M_z=-1.74 M_x=-2.41
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=114.92 $\lambda_{rel,m}$=0.23 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=9.41 Sfr.=0.07

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 26 SLU
  Sollecitazioni: N=-2837.33
  [Lin.] $M_{y,sx}$=2403.87 $M_{y,dx}$=666.87 $M_{y,eq}$=-1709.07

[Lin.] $M_{z,sx}$=1.74 $M_{z,dx}$=-74.50 $M_{z,eq}$=-45.40
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=114.92 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.26 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.48 $\sigma_{m,d}$=7.27 Sfr.=0.06

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 19 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=622.88 T_z=-842.12 M_y=-2313.31 T_y=47.93 M_z=39.85 M_x=-4.79
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.32 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 13 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=28.58 T_z=-715.63 M_y=-2043.36 T_y=77.63 M_z=77.26 M_x=-7.94
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 19 SND Xl=0.95
Sollecitazioni: N=611.60 T_z=-925.35 M_y=-2240.65 T_y=-80.04 M_z=-99.68 M_x=-4.79
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.32 $\sigma_{m,d}$=10.05 Sfr.=0.06

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 62 SLU Xl=0.95
Sollecitazioni: N=-2393.95 T_z=-2486.43 M_y=-354.12 T_y=-124.39 M_z=-116.49 M_x=-2.52
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=2.72 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=0.95
Sollecitazioni: N=-2393.95 T_z=-2486.43 M_y=-354.12 T_y=-124.39 M_z=-116.49 M_x=-2.52
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=2.72 Sfr.=0.13

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 63 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-2308.77 T_z=-2078.86 M_y=-2715.19 T_y=-105.89 M_z=0.00 M_x=-2.51
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.20 $\sigma_{m,d}$=-10.61 Sfr.=0.07

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 63 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-2308.77 T_z=-2078.86 M_y=-2715.19 T_y=-105.89 M_z=0.00 M_x=-2.51
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=10.61 Sfr.=0.07

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU Xl=0.95
Sollecitazioni: N=-3404.01 T_z=-1869.81 M_y=-324.51 T_y=-70.36 M_z=-68.87 M_x=-2.31
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.77 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/27135)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/49246)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/18640)

Asta n. 2173 (-2339 -2320) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=1.21
Sollecitazioni: N=-1321.12 T_z=48.31 M_y=-1417.39 T_y=10.22 M_z=-3.74 M_x=-1.43
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=120.72 $\lambda_{rel,m}$=0.38 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=12.31 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
Sollecitazioni: N=-1321.12
[Lin.] $M_{y,sx}$=1295.29 $M_{y,dx}$=1417.39 $M_{y,eq}$=-1368.55
[Lin.] $M_{z,sx}$=16.08 $M_{z,dx}$=-3.74 $M_{z,eq}$=-11.15
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=120.72 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.47 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.98
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.33 $\sigma_{m,d}$=12.21 Sfr.=0.05

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1306.79 T_z=153.97 M_y=-1295.29 T_y=10.22 M_z=-16.08 M_x=-1.43
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1306.79 T_z=153.97 M_y=-1295.29 T_y=10.22 M_z=-16.08 M_x=-1.43
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=0.33 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1306.79 T_z=153.97 M_y=-1295.29 T_y=10.22 M_z=-16.08 M_x=-1.43

Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=0.33 Sfr.=0.01

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.21
Sollecitazioni: N=-1321.12 T_z=48.31 M_y=-1417.39 T_y=10.22 M_z=-3.74 M_x=-1.43
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.33 $\sigma_{m,d}$=-12.31 Sfr.=0.04

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.21
Sollecitazioni: N=-1321.12 T_z=48.31 M_y=-1417.39 T_y=10.22 M_z=-3.74 M_x=-1.43
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=12.31 Sfr.=0.04

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=1.21
Sollecitazioni: N=-1321.12 T_z=48.31 M_y=-1417.39 T_y=10.22 M_z=-3.74 M_x=-1.43
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.33 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 19 SND Xl=1.21
Sollecitazioni: N=597.40 T_z=485.31 M_y=-2319.92 T_y=35.73 M_z=-52.65 M_x=-4.79
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
L=120.72 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.28 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.31 $\sigma_{m,d}$=9.75 Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 63 SLU Xl=1.13
Sollecitazioni: N=-2104.16 T_z=-283.58 M_y=-2758.45 T_y=16.70 M_z=0.00 M_x=-2.51
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=120.72 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=10.78 Sfr.=0.07

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 25 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-2647.33 T_z=-258.78 M_y=-2770.23 T_y=15.59 M_z=-19.20 M_x=-2.42
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=120.72 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=11.07 Sfr.=0.08

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 25 SLU
Sollecitazioni: N=-2665.96
[Lin.] $M_{y,sx}$=2770.23 $M_{y,dx}$=2374.91 $M_{y,eq}$=-2612.10
[Lin.] $M_{z,sx}$=19.20 $M_{z,dx}$=-0.38 $M_{z,eq}$=-11.67
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=120.72 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.28 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.39 $\sigma_{m,d}$=10.36 Sfr.=0.09

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 19 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=611.74 T_z=590.97 M_y=-1670.28 T_y=-16.49 M_z=24.58 M_x=-4.79
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.32 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 13 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=51.35 T_z=459.91 M_y=-1558.35 T_y=-28.06 M_z=71.21 M_x=-7.93
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 19 SND Xl=1.21
Sollecitazioni: N=597.40 T_z=485.31 M_y=-2319.92 T_y=35.73 M_z=-52.65 M_x=-4.79
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.31 $\sigma_{m,d}$=9.75 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 19 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=611.74 T_z=590.97 M_y=-1670.28 T_y=35.73 M_z=-60.60 M_x=-4.79
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=0.65 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 19 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=611.74 T_z=590.97 M_y=-1670.28 T_y=35.73 M_z=-60.60 M_x=-4.79
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=26.55
Tensioni: τ_d=0.65 Sfr.=0.02

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 25 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-2647.33 T_z=-258.78 M_y=-2770.23 T_y=15.59 M_z=-19.20 M_x=-2.42
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.38 $\sigma_{m,d}$=-11.07 Sfr.=0.08

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 25 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-2647.33 T_z=-258.78 M_y=-2770.23 T_y=15.59 M_z=-19.20 M_x=-2.42
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=11.07 Sfr.=0.08

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU Xl=1.21
  Sollecitazioni: N=-3162.13 T_z=-372.36 M_y=-2066.88 T_y=14.96 M_z=-1.95 M_x=-2.31
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.65 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/35658)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/72335)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/25066)

Asta n. 2173 (-2373 -2339) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 87 SLU I Xl=0.24
  Sollecitazioni: N=-1225.07 T_z=756.44 M_y=-611.89 T_y=-15.69 M_z=0.00 M_x=-1.43
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=120.72 $\lambda_{rel,m}$=0.38 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=5.25 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=1.21
  Sollecitazioni: N=-1236.53 T_z=671.92 M_y=-1301.63 T_y=-15.69 M_z=-16.08 M_x=-1.43
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=120.72 $\lambda_{rel,m}$=0.38 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=11.84 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
  Sollecitazioni: N=-1236.53
  [Lin.] $M_{y,sx}$=426.70 $M_{y,dx}$=1301.63 $M_{y,eq}$=-951.66
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-2.86 $M_{z,dx}$=-16.08 $M_{z,eq}$=-8.51
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=120.72 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.47 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.98
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.24 $\sigma_{m,d}$=8.52 Sfr.=0.04

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-1222.20 T_z=777.58 M_y=-426.70 T_y=-15.69 M_z=2.86 M_x=-1.43
  Resistenze: K_{fi}=1.25
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-1222.20 T_z=777.58 M_y=-426.70 T_y=-15.69 M_z=2.86 M_x=-1.43
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=1.64 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-1222.20 T_z=777.58 M_y=-426.70 T_y=-15.69 M_z=2.86 M_x=-1.43
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=1.64 Sfr.=0.04

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.21
  Sollecitazioni: N=-1236.53 T_z=671.92 M_y=-1301.63 T_y=-15.69 M_z=-16.08 M_x=-1.43
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.24 $\sigma_{m,d}$=-11.84 Sfr.=0.04

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.21
  Sollecitazioni: N=-1236.53 T_z=671.92 M_y=-1301.63 T_y=-15.69 M_z=-16.08 M_x=-1.43
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=11.84 Sfr.=0.04

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=1.21
  Sollecitazioni: N=-1236.53 T_z=671.92 M_y=-1301.63 T_y=-15.69 M_z=-16.08 M_x=-1.43
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.24 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 19 SND Xl=1.21
  Sollecitazioni: N=585.14 T_z=1122.09 M_y=-1677.31 T_y=-44.48 M_z=-60.60 M_x=-4.79
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
  L=120.72 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.28 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.30 $\sigma_{m,d}$=7.34 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 62 SLU Xl=0.32
  Sollecitazioni: N=-1887.25 T_z=1829.31 M_y=-1556.19 T_y=-20.66 M_z=0.00 M_x=-2.52
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=120.72 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=6.08 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 25 SLU Xl=1.21
  Sollecitazioni: N=-2414.79 T_z=1455.48 M_y=-2788.98 T_y=-20.06 M_z=-19.20 M_x=-2.42
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=120.72 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00

Tensioni: $\sigma_{m,d}$=11.14 Sfr.=0.08

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 25 SLU
Sollecitazioni: N=-2414.79
[Lin.] $M_{y,sx}$=948.97 $M_{y,dx}$=2788.98 $M_{y,eq}$=-2052.98
[Lin.] $M_{z,sx}$=-5.02 $M_{z,dx}$=-19.20 $M_{z,eq}$=-9.51
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=120.72 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.28 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.26 $\sigma_{m,d}$=8.14 Sfr.=0.07

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 19 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=599.47 T_z=1227.75 M_y=-574.04 T_y=-44.48 M_z=21.51 M_x=-4.79
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.31 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 13 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=73.97 T_z=1091.97 M_y=-522.23 T_y=-70.85 M_z=37.32 M_x=-7.93
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 19 SND Xl=1.21
Sollecitazioni: N=585.14 T_z=1122.09 M_y=-1677.31 T_y=-44.48 M_z=-60.60 M_x=-4.79
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.30 $\sigma_{m,d}$=7.34 Sfr.=0.04

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1882.28 T_z=1865.94 M_y=-961.39 T_y=-20.66 M_z=6.77 M_x=-2.52
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=2.04 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1882.28 T_z=1865.94 M_y=-961.39 T_y=-20.66 M_z=6.77 M_x=-2.52
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=2.04 Sfr.=0.09

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 25 SLU Xl=1.21
Sollecitazioni: N=-2414.79 T_z=1455.48 M_y=-2788.98 T_y=-20.06 M_z=-19.20 M_x=-2.42
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.26 $\sigma_{m,d}$=-11.14 Sfr.=0.08

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 25 SLU Xl=1.21
Sollecitazioni: N=-2414.79 T_z=1455.48 M_y=-2788.98 T_y=-20.06 M_z=-19.20 M_x=-2.42
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=11.14 Sfr.=0.08

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU Xl=1.21
Sollecitazioni: N=-2910.96 T_z=1185.89 M_y=-2449.24 T_y=-19.29 M_z=-20.01 M_x=-2.31
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.52 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/67512)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/168782)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/45209)

Asta n. 2173 (2027 -2373) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-1138.02 T_z=1398.14 M_y=1004.19 T_y=-14.62 M_z=18.38 M_x=-1.43
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=126.01 $\lambda_{rel,m}$=0.38 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-9.39 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
Sollecitazioni: N=-1150.62
[Par.] $M_{y,sx}$=-1004.19 $M_{y,dx}$=431.16 $M_{y,eq}$=932.97
[Lin.] $M_{z,sx}$=-18.38 $M_{z,dx}$=2.86 $M_{z,eq}$=12.17
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=126.01 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.49 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.98
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.15 $\sigma_{m,d}$=-8.52 Sfr.=0.03

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-1138.02 T_z=1398.14 M_y=1004.19 T_y=-14.62 M_z=18.38 M_x=-1.43
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-1138.02 T_z=1398.14 M_y=1004.19 T_y=-14.62 M_z=18.38 M_x=-1.43

Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=2.95 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-1138.02 T_z=1398.14 M_y=1004.19 T_y=-14.62 M_z=18.38 M_x=-1.43
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=2.95 Sfr.=0.07

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-1138.02 T_z=1398.14 M_y=1004.19 T_y=-14.62 M_z=18.38 M_x=-1.43
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.14 $\sigma_{m,d}$=-9.39 Sfr.=0.03

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-1138.02 T_z=1398.14 M_y=1004.19 T_y=-14.62 M_z=18.38 M_x=-1.43
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-9.39 Sfr.=0.03

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=1.26
Sollecitazioni: N=-1150.62 T_z=1305.21 M_y=-431.16 T_y=-14.62 M_z=2.86 M_x=-1.43
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.15 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 19 SND Xl=0.20
Sollecitazioni: N=584.80 T_z=1861.75 M_y=1664.27 T_y=-69.35 M_z=71.76 M_x=-4.79
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
L=126.01 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.30 $\sigma_{m,d}$=7.44 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 22 SND Xl=1.26
Sollecitazioni: N=-2223.03 T_z=1657.04 M_y=-539.89 T_y=-17.55 M_z=0.00 M_x=-1.18
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=126.01 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=2.11 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 62 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-1628.57 T_z=4036.02 M_y=3246.19 T_y=0.00 M_z=7.49 M_x=-2.52
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=126.01 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-12.78 Sfr.=0.09

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 25 SLU
Sollecitazioni: N=-2158.83
[Par.] $M_{y,sx}$=-2652.03 $M_{y,dx}$=961.37 $M_{y,eq}$=2348.71
[Lin.] $M_{z,sx}$=-12.52 $M_{z,dx}$=5.02 $M_{z,eq}$=9.52
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=126.01 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.12 $\sigma_{m,d}$=-9.30 Sfr.=0.08

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 19 SND Xl=0.20
Sollecitazioni: N=584.80 T_z=975.71 M_y=408.35 T_y=-69.35 M_z=71.76 M_x=-4.79
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.30 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 13 SND Xl=0.20
Sollecitazioni: N=94.94 T_z=1116.30 M_y=609.45 T_y=-122.21 M_z=114.29 M_x=-7.93
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 19 SND Xl=0.20
Sollecitazioni: N=584.80 T_z=1861.75 M_y=1664.27 T_y=-69.35 M_z=71.76 M_x=-4.79
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.30 $\sigma_{m,d}$=7.44 Sfr.=0.04

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 62 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-1628.57 T_z=4036.02 M_y=3246.19 T_y=0.00 M_z=7.49 M_x=-2.52
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=4.41 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.04

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-1628.57 T_z=4036.02 M_y=3246.19 T_y=0.00 M_z=7.49 M_x=-2.52
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=4.41 Sfr.=0.20

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 62 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-1628.57 T_z=4036.02 M_y=3246.19 T_y=0.00 M_z=7.49 M_x=-2.52
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.85 $\sigma_{m,d}$=-12.78 Sfr.=0.09

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-1628.57 T_z=4036.02 M_y=3246.19 T_y=0.00 M_z=7.49 M_x=-2.52
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-12.78 Sfr.=0.09

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 74 SLU Xl=1.26
  Sollecitazioni: N=-2704.64 T_z=1652.15 M_y=-757.43 T_y=-22.53 M_z=1.67 M_x=-2.03
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.41 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/11598)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/22269)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/8372)

Asta n. 2173 (-2439 2027) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=0.96
  Sollecitazioni: N=-2171.90 T_z=-1092.51 M_y=1044.37 T_y=-2.76 M_z=6.82 M_x=1.39
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=115.44 $\lambda_{rel,m}$=0.37 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-9.24 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
  Sollecitazioni: N=-2171.90
  [Lin.] $M_{y,sx}$=-39.71 $M_{y,dx}$=-1044.37 $M_{y,eq}$=642.51
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-9.46 $M_{z,dx}$=6.82 $M_{z,eq}$=8.40
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=115.44 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.45 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.98
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.18 $\sigma_{m,d}$=-5.87 Sfr.=0.03

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-2160.55 T_z=-1008.82 M_y=39.71 T_y=-2.76 M_z=9.46 M_x=1.39
  Resistenze: K_{fi}=1.25
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=0.96
  Sollecitazioni: N=-2171.90 T_z=-1092.51 M_y=1044.37 T_y=-2.76 M_z=6.82 M_x=1.39
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=2.30 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.96
  Sollecitazioni: N=-2171.90 T_z=-1092.51 M_y=1044.37 T_y=-2.76 M_z=6.82 M_x=1.39
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=2.30 Sfr.=0.05

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.96
  Sollecitazioni: N=-2171.90 T_z=-1092.51 M_y=1044.37 T_y=-2.76 M_z=6.82 M_x=1.39
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.18 $\sigma_{m,d}$=-9.24 Sfr.=0.03

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.96
  Sollecitazioni: N=-2171.90 T_z=-1092.51 M_y=1044.37 T_y=-2.76 M_z=6.82 M_x=1.39
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-9.24 Sfr.=0.03

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.96
  Sollecitazioni: N=-2171.90 T_z=-1092.51 M_y=1044.37 T_y=-2.76 M_z=6.82 M_x=1.39
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.18 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 10 SND Xl=0.96
  Sollecitazioni: N=-1212.08 T_z=-1161.83 M_y=1269.40 T_y=-5.20 M_z=0.00 M_x=1.35
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=115.44 $\lambda_{rel,m}$=0.23 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-4.96 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 25 SLU Xl=0.96
  Sollecitazioni: N=-4410.89 T_z=-3132.87 M_y=2937.61 T_y=-5.64 M_z=8.55 M_x=2.30
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=115.44 $\lambda_{rel,m}$=0.23 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-11.59 Sfr.=0.09

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 25 SLU
  Sollecitazioni: N=-4410.89
  [Lin.] $M_{y,sx}$=6.09 $M_{y,dx}$=-2937.61 $M_{y,eq}$=1760.13
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-13.95 $M_{z,dx}$=8.55 $M_{z,eq}$=11.79
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70

L=115.44 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.27 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.30 $\sigma_{m,d}$=-7.03 Sfr.=0.07

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 13 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-868.89 T_z=-928.27 M_y=-121.43 T_y=75.66 M_z=50.88 M_x=11.43
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 62 SLU Xl=0.96
Sollecitazioni: N=-3942.66 T_z=-3557.39 M_y=3220.86 T_y=-2.66 M_z=10.93 M_x=2.32
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=3.89 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.03

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=0.96
Sollecitazioni: N=-3942.66 T_z=-3557.39 M_y=3220.86 T_y=-2.66 M_z=10.93 M_x=2.32
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=3.89 Sfr.=0.18

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 25 SLU Xl=0.96
Sollecitazioni: N=-4410.89 T_z=-3132.87 M_y=2937.61 T_y=-5.64 M_z=8.55 M_x=2.30
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.30 $\sigma_{m,d}$=-11.59 Sfr.=0.09

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 25 SLU Xl=0.96
Sollecitazioni: N=-4410.89 T_z=-3132.87 M_y=2937.61 T_y=-5.64 M_z=8.55 M_x=2.30
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-11.59 Sfr.=0.09

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 25 SLU Xl=0.96
Sollecitazioni: N=-4410.89 T_z=-3132.87 M_y=2937.61 T_y=-5.64 M_z=8.55 M_x=2.30
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.30 Sfr.=0.02

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.00 (L/20053)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/37135)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.01 (L/14531)

Asta n. 2173 (-2467 -2439) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-2077.26 T_z=-394.89 M_y=-496.83 T_y=5.39 M_z=2.95 M_x=1.39
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=120.72 $\lambda_{rel,m}$=0.38 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=4.39 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
Sollecitazioni: N=-2091.59
[Par.] $M_{y,sx}$=496.83 $M_{y,dx}$=-43.66 $M_{y,eq}$=-372.62
[Lin.] $M_{z,sx}$=-2.95 $M_{z,dx}$=9.46 $M_{z,eq}$=6.86
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=120.72 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.47 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.98
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.10 $\sigma_{m,d}$=3.49 Sfr.=0.02

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-2077.26 T_z=-394.89 M_y=-496.83 T_y=5.39 M_z=2.95 M_x=1.39
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=1.21
Sollecitazioni: N=-2091.59 T_z=-500.55 M_y=43.66 T_y=5.39 M_z=9.46 M_x=1.39
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=1.05 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=1.21
Sollecitazioni: N=-2091.59 T_z=-500.55 M_y=43.66 T_y=5.39 M_z=9.46 M_x=1.39
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=1.05 Sfr.=0.02

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-2077.26 T_z=-394.89 M_y=-496.83 T_y=5.39 M_z=2.95 M_x=1.39
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.08 $\sigma_{m,d}$=-4.39 Sfr.=0.01

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-2077.26 T_z=-394.89 M_y=-496.83 T_y=5.39 M_z=2.95 M_x=1.39
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=4.39 Sfr.=0.01

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=1.21
  Sollecitazioni: N=-2091.59 T_z=-500.55 M_y=43.66 T_y=5.39 M_z=9.46 M_x=1.39
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.10 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 51 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-3530.34 T_z=-888.07 M_y=-1124.42 T_y=21.06 M_z=0.00 M_x=4.13
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=120.72 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=4.39 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 62 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-3681.48 T_z=-1345.26 M_y=-1821.36 T_y=5.01 M_z=7.42 M_x=2.32
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=120.72 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=7.21 Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 25 SLU
  Sollecitazioni: N=-4168.35
  [Par.] $M_{y,sx}$=1534.85 $M_{y,dx}$=-6.01 $M_{y,eq}$=-1151.14
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-7.29 $M_{z,dx}$=13.95 $M_{z,eq}$=11.29
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=120.72 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.28 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.17 $\sigma_{m,d}$=4.64 Sfr.=0.05

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 13 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-845.87 T_z=-464.02 M_y=-551.31 T_y=35.69 M_z=14.08 M_x=11.43
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 25 SLU Xl=1.21
  Sollecitazioni: N=-4168.35 T_z=-1345.06 M_y=6.01 T_y=5.51 M_z=13.95 M_x=2.30
  Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=1.47 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 25 SLU Xl=1.21
  Sollecitazioni: N=-4168.35 T_z=-1345.06 M_y=6.01 T_y=5.51 M_z=13.95 M_x=2.30
  Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=19.31
  Tensioni: τ_d=1.47 Sfr.=0.08

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 62 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-3681.48 T_z=-1345.26 M_y=-1821.36 T_y=5.01 M_z=7.42 M_x=2.32
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.92 $\sigma_{m,d}$=-7.21 Sfr.=0.05

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-3681.48 T_z=-1345.26 M_y=-1821.36 T_y=5.01 M_z=7.42 M_x=2.32
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=7.21 Sfr.=0.05

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 25 SLU Xl=1.21
  Sollecitazioni: N=-4168.35 T_z=-1345.06 M_y=6.01 T_y=5.51 M_z=13.95 M_x=2.30
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.17 Sfr.=0.02

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/38651)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/65758)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/28606)

Asta n. 2173 (-2502 -2467) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=1.21
  Sollecitazioni: N=-2007.00 T_z=123.06 M_y=-490.80 T_y=-4.23 M_z=2.95 M_x=1.39
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=120.72 $\lambda_{rel,m}$=0.38 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=4.33 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
  Sollecitazioni: N=-2007.00
  [Lin.] $M_{y,sx}$=278.47 $M_{y,dx}$=490.80 $M_{y,eq}$=-405.87
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-8.06 $M_{z,dx}$=2.95 $M_{z,eq}$=6.02
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=120.72 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.47 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.98
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.01 $\sigma_{m,d}$=3.74 Sfr.=0.02

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.00

Sollecitazioni: N=-1992.67 T_z=228.71 M_y=-278.47 T_y=-4.23 M_z=8.06 M_x=1.39
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1992.67 T_z=228.71 M_y=-278.47 T_y=-4.23 M_z=8.06 M_x=1.39
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=0.48 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1992.67 T_z=228.71 M_y=-278.47 T_y=-4.23 M_z=8.06 M_x=1.39
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=0.48 Sfr.=0.01

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.21
Sollecitazioni: N=-2007.00 T_z=123.06 M_y=-490.80 T_y=-4.23 M_z=2.95 M_x=1.39
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.01 $\sigma_{m,d}$=-4.33 Sfr.=0.01

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.21
Sollecitazioni: N=-2007.00 T_z=123.06 M_y=-490.80 T_y=-4.23 M_z=2.95 M_x=1.39
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=4.33 Sfr.=0.01

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=1.21
Sollecitazioni: N=-2007.00 T_z=123.06 M_y=-490.80 T_y=-4.23 M_z=2.95 M_x=1.39
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.01 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 51 SLU Xl=1.21
Sollecitazioni: N=-3362.93 T_z=346.10 M_y=-1111.08 T_y=-1.30 M_z=0.00 M_x=4.13
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=120.72 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=4.34 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 62 SLU Xl=1.21
Sollecitazioni: N=-3448.95 T_z=662.36 M_y=-1800.30 T_y=-5.46 M_z=7.42 M_x=2.32
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=120.72 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=7.13 Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 25 SLU
Sollecitazioni: N=-3917.19
[Lin.] $M_{y,sx}$=822.37 $M_{y,dx}$=1516.80 $M_{y,eq}$=-1239.03
[Lin.] $M_{z,sx}$=-14.32 $M_{z,dx}$=7.29 $M_{z,eq}$=11.51
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=120.72 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.28 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.04 $\sigma_{m,d}$=4.99 Sfr.=0.05

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 13 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-822.79 T_z=325.62 M_y=-321.72 T_y=-60.73 M_z=79.49 M_x=11.43
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-3430.32 T_z=799.71 M_y=-917.78 T_y=-5.46 M_z=14.01 M_x=2.32
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=0.87 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-3430.32 T_z=799.71 M_y=-917.78 T_y=-5.46 M_z=14.01 M_x=2.32
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=0.87 Sfr.=0.04

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 62 SLU Xl=1.21
Sollecitazioni: N=-3448.95 T_z=662.36 M_y=-1800.30 T_y=-5.46 M_z=7.42 M_x=2.32
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.80 $\sigma_{m,d}$=-7.13 Sfr.=0.05

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=1.21
Sollecitazioni: N=-3448.95 T_z=662.36 M_y=-1800.30 T_y=-5.46 M_z=7.42 M_x=2.32
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=7.13 Sfr.=0.05

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 25 SLU Xl=1.21
Sollecitazioni: N=-3917.19 T_z=506.55 M_y=-1516.80 T_y=-5.82 M_z=7.29 M_x=2.30
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.04 Sfr.=0.02

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/112521)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/194749)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/85821)

Asta n. 2173 (2033 -2502) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-1907.92 T_z=853.43 M_y=595.49 T_y=42.20 M_z=-37.38 M_x=1.39
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=127.51 $\lambda_{rel,m}$=0.39 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-6.69 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
  Sollecitazioni: N=-1920.71
  [Par.] $M_{y,sx}$=-595.49 $M_{y,dx}$=272.85 $M_{y,eq}$=564.42
  [Lin.] $M_{z,sx}$=37.38 $M_{z,dx}$=8.06 $M_{z,eq}$=-19.20
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=127.51 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.50 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.98
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.93 $\sigma_{m,d}$=-5.65 Sfr.=0.03

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-1907.92 T_z=853.43 M_y=595.49 T_y=42.20 M_z=-37.38 M_x=1.39
  Resistenze: K_{fi}=1.25
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-1907.92 T_z=853.43 M_y=595.49 T_y=42.20 M_z=-37.38 M_x=1.39
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=1.80 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-1907.92 T_z=853.43 M_y=595.49 T_y=42.20 M_z=-37.38 M_x=1.39
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=1.80 Sfr.=0.04

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-1907.92 T_z=853.43 M_y=595.49 T_y=42.20 M_z=-37.38 M_x=1.39
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.91 $\sigma_{m,d}$=-6.69 Sfr.=0.02

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-1907.92 T_z=853.43 M_y=595.49 T_y=42.20 M_z=-37.38 M_x=1.39
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-6.69 Sfr.=0.02

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=1.28
  Sollecitazioni: N=-1920.71 T_z=759.18 M_y=-272.85 T_y=42.20 M_z=8.06 M_x=1.39
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.93 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 49 SLU Xl=1.20
  Sollecitazioni: N=-3640.78 T_z=2413.95 M_y=-630.51 T_y=65.87 M_z=0.00 M_x=4.27
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=127.51 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=2.46 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 62 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-3174.96 T_z=2983.66 M_y=2248.84 T_y=63.67 M_z=-54.55 M_x=2.32
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=127.51 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-9.49 Sfr.=0.06

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 25 SLU
  Sollecitazioni: N=-3659.82
  [Par.] $M_{y,sx}$=-1848.99 $M_{y,dx}$=805.65 $M_{y,eq}$=1725.51
  [Lin.] $M_{z,sx}$=55.97 $M_{z,dx}$=14.32 $M_{z,eq}$=-27.85
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=127.51 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.91 $\sigma_{m,d}$=-7.10 Sfr.=0.07

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 13 SND Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-801.04 T_z=767.42 M_y=460.11 T_y=-55.96 M_z=137.80 M_x=11.43
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 62 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-3174.96 T_z=2983.66 M_y=2248.84 T_y=63.67 M_z=-54.55 M_x=2.32

Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=3.26 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-3174.96 T_z=2983.66 M_y=2248.84 T_y=63.67 M_z=-54.55 M_x=2.32
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=3.26 Sfr.=0.15

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 62 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-3174.96 T_z=2983.66 M_y=2248.84 T_y=63.67 M_z=-54.55 M_x=2.32
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.65 $\sigma_{m,d}$=-9.49 Sfr.=0.06

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-3174.96 T_z=2983.66 M_y=2248.84 T_y=63.67 M_z=-54.55 M_x=2.32
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-9.49 Sfr.=0.06

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 25 SLU Xl=1.28
Sollecitazioni: N=-3659.82 T_z=2403.73 M_y=-805.65 T_y=65.27 M_z=14.32 M_x=2.30
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.91 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/15961)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/27047)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/12109)

Asta n. 2173 (2042 2033) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=0.14
Sollecitazioni: N=32.43 T_z=620.29 M_y=1185.04 T_y=21.09 M_z=-15.53 M_x=1.99
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=201.83 $\lambda_{rel,y}$=0.16 $\lambda_{rel,z}$=0.78 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.90
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.03 $\sigma_{m,d}$=10.82 Sfr.=0.04

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=0.14
Sollecitazioni: N=32.43 T_z=620.29 M_y=1185.04 T_y=21.09 M_z=-15.53 M_x=1.99
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.03 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.14
Sollecitazioni: N=32.43 T_z=620.29 M_y=1185.04 T_y=21.09 M_z=-15.53 M_x=1.99
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.14
Sollecitazioni: N=32.43 T_z=620.29 M_y=1185.04 T_y=21.09 M_z=-15.53 M_x=1.99
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.03 $\sigma_{m,d}$=10.82 Sfr.=0.04

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=0.14
Sollecitazioni: N=32.43 T_z=620.29 M_y=1185.04 T_y=21.09 M_z=-15.53 M_x=1.99
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=1.31 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.14
Sollecitazioni: N=32.43 T_z=620.29 M_y=1185.04 T_y=21.09 M_z=-15.53 M_x=1.99
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=1.31 Sfr.=0.03

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.14
Sollecitazioni: N=32.43 T_z=620.29 M_y=1185.04 T_y=21.09 M_z=-15.53 M_x=1.99
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-10.82 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 13 SND Xl=0.14
Sollecitazioni: N=405.00 T_z=711.94 M_y=1294.99 T_y=148.56 M_z=-154.86 M_x=43.82
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
L=201.83 $\lambda_{rel,y}$=0.14 $\lambda_{rel,z}$=0.46 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.98
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.21 $\sigma_{m,d}$=7.07 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 25 SLU Xl=0.81
Sollecitazioni: N=-1173.75 T_z=814.31 M_y=2507.57 T_y=36.63 M_z=0.00 M_x=5.14
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=201.83 $\lambda_{rel,m}$=0.31 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-9.80 Sfr.=0.07

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 25 SLU Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=-1163.34 T_z=890.99 M_y=3082.21 T_y=36.63 M_z=-25.60 M_x=5.14
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=201.83 $\lambda_{rel,m}$=0.31 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-12.37 Sfr.=0.09

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 25 SLU
  Sollecitazioni: N=-1189.35
  [Lin.] $M_{y,sx}$=-3082.21 $M_{y,dx}$=-1742.51 $M_{y,eq}$=2546.33
  [Lin.] $M_{z,sx}$=25.60 $M_{z,dx}$=36.12 $M_{z,eq}$=14.45
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=201.83 $\lambda_{rel,y}$=0.14 $\lambda_{rel,z}$=0.46 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.98
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.62 $\sigma_{m,d}$=-10.13 Sfr.=0.08

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 13 SND Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=405.00 T_z=562.02 M_y=1121.59 T_y=-95.61 M_z=120.77 M_x=43.82
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.21 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=129.27 T_z=528.65 M_y=1075.09 T_y=-106.37 M_z=123.80 M_x=45.90
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.02 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 13 SND Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=405.00 T_z=711.94 M_y=1294.99 T_y=148.56 M_z=-154.86 M_x=43.82
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.21 $\sigma_{m,d}$=7.07 Sfr.=0.04

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 26 SLU Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=-881.16 T_z=904.44 M_y=2836.45 T_y=36.41 M_z=-25.40 M_x=4.75
  Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=0.99 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 26 SLU Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=-881.16 T_z=904.44 M_y=2836.45 T_y=36.41 M_z=-25.40 M_x=4.75
  Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=19.31
  Tensioni: τ_d=0.99 Sfr.=0.05

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 25 SLU Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=-1163.34 T_z=890.99 M_y=3082.21 T_y=36.63 M_z=-25.60 M_x=5.14
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.61 $\sigma_{m,d}$=-12.37 Sfr.=0.09

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 25 SLU Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=-1163.34 T_z=890.99 M_y=3082.21 T_y=36.63 M_z=-25.60 M_x=5.14
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-12.37 Sfr.=0.09

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU Xl=1.82
  Sollecitazioni: N=-1399.79 T_z=731.09 M_y=1590.42 T_y=37.75 M_z=37.72 M_x=4.17
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.73 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/19850)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/41815)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/13910)

Asta n. 2173 (2042 -2556) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=-229.91 T_z=1254.52 M_y=1145.16 T_y=-10.97 M_z=16.61 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=147.80 $\lambda_{rel,m}$=0.42 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-10.52 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
  Sollecitazioni: N=-229.91
  [Par.] $M_{y,sx}$=-1145.16 $M_{y,dx}$=460.39 $M_{y,eq}$=1043.61
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-16.61 $M_{z,dx}$=1.88 $M_{z,eq}$=10.72
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=147.80 $\lambda_{rel,y}$=0.12 $\lambda_{rel,z}$=0.57 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.96
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.23 $\sigma_{m,d}$=-9.40 Sfr.=0.03

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=-229.91 T_z=1254.52 M_y=1145.16 T_y=-10.97 M_z=16.61 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75

Tensioni: τ_d=2.64 Sfr.=0.06

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.14
Sollecitazioni: N=-229.91 T_z=1254.52 M_y=1145.16 T_y=-10.97 M_z=16.61 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.23 $\sigma_{m,d}$=-10.52 Sfr.=0.03

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.14
Sollecitazioni: N=-229.91 T_z=1254.52 M_y=1145.16 T_y=-10.97 M_z=16.61 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-10.52 Sfr.=0.03

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.14
Sollecitazioni: N=-229.91 T_z=1254.52 M_y=1145.16 T_y=-10.97 M_z=16.61 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.23 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 13 SND Xl=0.14
Sollecitazioni: N=145.18 T_z=1323.89 M_y=1294.73 T_y=-71.29 M_z=164.86 M_x=-20.68
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
L=147.80 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.34 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.08 $\sigma_{m,d}$=7.20 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 61 SLU Xl=1.48
Sollecitazioni: N=-755.72 T_z=2862.51 M_y=-1704.49 T_y=-16.94 M_z=0.00 M_x=-2.28
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=147.80 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=6.66 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 25 SLU Xl=0.14
Sollecitazioni: N=-1820.58 T_z=3501.79 M_y=2971.71 T_y=-18.62 M_z=28.10 M_x=-1.97
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=147.80 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-11.97 Sfr.=0.09

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 25 SLU
Sollecitazioni: N=-1820.58
[Par.] $M_{y,sx}$=-2971.71 $M_{y,dx}$=1627.60 $M_{y,eq}$=2971.71
[Lin.] $M_{z,sx}$=-28.10 $M_{z,dx}$=3.10 $M_{z,eq}$=18.10
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=147.80 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.34 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.95 $\sigma_{m,d}$=-11.84 Sfr.=0.10

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 13 SND Xl=1.48
Sollecitazioni: N=161.12 T_z=1206.37 M_y=-553.28 T_y=-71.29 M_z=77.03 M_x=-20.68
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.08 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.14
Sollecitazioni: N=-132.49 T_z=1185.15 M_y=995.60 T_y=-74.01 M_z=163.07 M_x=-21.44
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 13 SND Xl=0.14
Sollecitazioni: N=145.18 T_z=1323.89 M_y=1294.73 T_y=-71.29 M_z=164.86 M_x=-20.68
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.08 $\sigma_{m,d}$=7.20 Sfr.=0.04

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 25 SLU Xl=0.14
Sollecitazioni: N=-1820.58 T_z=3501.79 M_y=2971.71 T_y=-18.62 M_z=28.10 M_x=-1.97
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=3.83 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.04

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 25 SLU Xl=0.14
Sollecitazioni: N=-1820.58 T_z=3501.79 M_y=2971.71 T_y=-18.62 M_z=28.10 M_x=-1.97
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=19.31
Tensioni: τ_d=3.83 Sfr.=0.20

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 25 SLU Xl=0.14
Sollecitazioni: N=-1820.58 T_z=3501.79 M_y=2971.71 T_y=-18.62 M_z=28.10 M_x=-1.97
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.95 $\sigma_{m,d}$=-11.97 Sfr.=0.09

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 25 SLU Xl=0.14
Sollecitazioni: N=-1820.58 T_z=3501.79 M_y=2971.71 T_y=-18.62 M_z=28.10 M_x=-1.97
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-11.97 Sfr.=0.09

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 25 SLU Xl=0.14

Sollecitazioni: N=-1820.58 T_z=3501.79 M_y=2971.71 T_y=-18.62 M_z=28.10 M_x=-1.97
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.95 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/15058)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/31287)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/10686)

Asta n. 2173 (-2556 -2571) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 87 SLU I Xl=0.66
Sollecitazioni: N=-118.36 T_z=432.16 M_y=-762.40 T_y=-4.21 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=164.03 $\lambda_{rel,m}$=0.44 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=6.54 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=1.64
Sollecitazioni: N=-106.67 T_z=346.02 M_y=-1145.35 T_y=-4.21 M_z=-5.03 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=164.03 $\lambda_{rel,m}$=0.44 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=10.03 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
Sollecitazioni: N=-126.14
[Lin.] $M_{y,sx}$=460.00 $M_{y,dx}$=1145.35 $M_{y,eq}$=-871.21
[Lin.] $M_{z,sx}$=-1.89 $M_{z,dx}$=-5.03 $M_{z,eq}$=-2.26
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=164.03 $\lambda_{rel,y}$=0.13 $\lambda_{rel,z}$=0.64 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.95
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.13 $\sigma_{m,d}$=7.57 Sfr.=0.03

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-126.14 T_z=489.59 M_y=-460.00 T_y=-4.21 M_z=1.89 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=1.03 Sfr.=0.02

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.64
Sollecitazioni: N=-106.67 T_z=346.02 M_y=-1145.35 T_y=-4.21 M_z=-5.03 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.11 $\sigma_{m,d}$=-10.03 Sfr.=0.03

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.64
Sollecitazioni: N=-106.67 T_z=346.02 M_y=-1145.35 T_y=-4.21 M_z=-5.03 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=10.03 Sfr.=0.03

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-126.14 T_z=489.59 M_y=-460.00 T_y=-4.21 M_z=1.89 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.13 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 13 SND Xl=1.64
Sollecitazioni: N=280.46 T_z=425.23 M_y=-1249.93 T_y=-121.49 M_z=-131.20 M_x=-20.68
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
L=164.03 $\lambda_{rel,y}$=0.11 $\lambda_{rel,z}$=0.38 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.15 $\sigma_{m,d}$=6.59 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 25 SLU Xl=0.55
Sollecitazioni: N=-1494.88 T_z=1100.78 M_y=-2245.31 T_y=-7.17 M_z=0.00 M_x=-1.97
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=164.03 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=8.77 Sfr.=0.07

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 25 SLU Xl=1.64
Sollecitazioni: N=-1478.00 T_z=976.37 M_y=-3381.06 T_y=-7.17 M_z=-8.66 M_x=-1.97
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=164.03 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=13.32 Sfr.=0.10

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 25 SLU
Sollecitazioni: N=-1503.32
[Lin.] $M_{y,sx}$=1626.41 $M_{y,dx}$=3381.06 $M_{y,eq}$=-2679.20
[Lin.] $M_{z,sx}$=-3.10 $M_{z,dx}$=-8.66 $M_{z,eq}$=-3.96
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=164.03 $\lambda_{rel,y}$=0.11 $\lambda_{rel,z}$=0.38 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.78 $\sigma_{m,d}$=10.52 Sfr.=0.09

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 19 SND Xl=1.64

Sollecitazioni: N=308.19 T_z=460.33 M_y=-1261.64 T_y=54.51 M_z=68.83 M_x=-13.49
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.16 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-16.68 T_z=537.06 M_y=-527.28 T_y=113.06 M_z=71.59 M_x=-21.44
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 13 SND Xl=1.64
Sollecitazioni: N=280.46 T_z=425.23 M_y=-1249.93 T_y=-121.49 M_z=-131.20 M_x=-20.68
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.15 $\sigma_{m,d}$=6.59 Sfr.=0.03

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1668.05 T_z=1321.93 M_y=-1293.23 T_y=-7.86 M_z=4.49 M_x=-1.52
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=1.45 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1668.05 T_z=1321.93 M_y=-1293.23 T_y=-7.86 M_z=4.49 M_x=-1.52
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=1.45 Sfr.=0.07

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 25 SLU Xl=1.64
Sollecitazioni: N=-1478.00 T_z=976.37 M_y=-3381.06 T_y=-7.17 M_z=-8.66 M_x=-1.97
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.77 $\sigma_{m,d}$=-13.32 Sfr.=0.10

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 25 SLU Xl=1.64
Sollecitazioni: N=-1478.00 T_z=976.37 M_y=-3381.06 T_y=-7.17 M_z=-8.66 M_x=-1.97
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=13.32 Sfr.=0.10

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 25 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1503.32 T_z=1162.99 M_y=-1626.41 T_y=-7.17 M_z=3.10 M_x=-1.97
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.78 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.00 (L/40953)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.00 (L/68801)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.01 (L/30714)

Asta n. 2174 (-2542 -2572) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=1.64
Sollecitazioni: N=279.52 T_z=362.57 M_y=-1284.09 T_y=0.00 M_z=2.34 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=163.88 $\lambda_{rel,y}$=0.13 $\lambda_{rel,z}$=0.64 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.95
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.28 $\sigma_{m,d}$=11.11 Sfr.=0.04

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=1.64
Sollecitazioni: N=279.52 T_z=362.57 M_y=-1284.09 T_y=0.00 M_z=2.34 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.28 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.64
Sollecitazioni: N=279.52 T_z=362.57 M_y=-1284.09 T_y=0.00 M_z=2.34 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.28 $\sigma_{m,d}$=11.11 Sfr.=0.04

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=259.75 T_z=505.95 M_y=-572.44 T_y=0.00 M_z=3.87 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=1.07 Sfr.=0.02

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.64
Sollecitazioni: N=279.52 T_z=362.57 M_y=-1284.09 T_y=0.00 M_z=2.34 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=11.11 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 25 SLU Xl=1.64
Sollecitazioni: N=500.57 T_z=1192.70 M_y=-4044.20 T_y=-4.09 M_z=1.51 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,t}$=105.93
L=163.88 $\lambda_{rel,y}$=0.11 $\lambda_{rel,z}$=0.38 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.26 $\sigma_{m,d}$=15.82 Sfr.=0.12

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 10 SND Xl=1.64
  Sollecitazioni: N=-178.29 T_z=359.46 M_y=-1305.18 T_y=1.67 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=163.88 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=5.10 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 13 SND Xl=1.64
  Sollecitazioni: N=-87.83 T_z=390.89 M_y=-1368.80 T_y=-57.68 M_z=148.39 M_x=17.51
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=163.88 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=7.28 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 13 SND
  Sollecitazioni: N=-107.60
  [Lin.] $M_{y,sx}$=620.85 $M_{y,dx}$=1368.80 $M_{y,eq}$=-1069.62
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-60.84 $M_{z,dx}$=148.39 $M_{z,eq}$=113.37
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=163.88 $\lambda_{rel,y}$=0.11 $\lambda_{rel,z}$=0.38 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.06 $\sigma_{m,d}$=5.65 Sfr.=0.03

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 74 SLU Xl=1.64
  Sollecitazioni: N=780.34 T_z=615.30 M_y=-2980.73 T_y=-3.05 M_z=2.86 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.41 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 13 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=751.49 T_z=534.27 M_y=-620.85 T_y=-57.68 M_z=60.84 M_x=17.51
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 25 SLU Xl=1.64
  Sollecitazioni: N=500.57 T_z=1192.70 M_y=-4044.20 T_y=-4.09 M_z=1.51 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=105.93 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.26 $\sigma_{m,d}$=15.82 Sfr.=0.12

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 36 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=486.24 T_z=1380.56 M_y=-1937.48 T_y=3.53 M_z=0.00 M_x=1.35
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=1.51 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 25 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=474.86 T_z=1379.09 M_y=-1936.89 T_y=-4.09 M_z=8.20 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=19.31
  Tensioni: τ_d=1.51 Sfr.=0.08

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 13 SND Xl=1.64
  Sollecitazioni: N=-87.83 T_z=390.89 M_y=-1368.80 T_y=-57.68 M_z=148.39 M_x=17.51
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.05 $\sigma_{m,d}$=-7.28 Sfr.=0.04

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 25 SLU Xl=1.64
  Sollecitazioni: N=500.57 T_z=1192.70 M_y=-4044.20 T_y=-4.09 M_z=1.51 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=15.82 Sfr.=0.12

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 7 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-369.18 T_z=510.94 M_y=-636.91 T_y=-32.88 M_z=34.71 M_x=8.83
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.19 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/35069)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/59254)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/25647)

Asta n. 2174 (2055 -2542) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=142.55 T_z=1354.69 M_y=1195.62 T_y=6.84 M_z=-5.47 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
  L=150.07 $\lambda_{rel,y}$=0.12 $\lambda_{rel,z}$=0.58 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.96
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.14 $\sigma_{m,d}$=10.48 Sfr.=0.04

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=1.50
  Sollecitazioni: N=159.04 T_z=1235.22 M_y=-572.58 T_y=6.84 M_z=3.87 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.16 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=142.55 T_z=1354.69 M_y=1195.62 T_y=6.84 M_z=-5.47 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.14 $\sigma_{m,d}$=10.48 Sfr.=0.04

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=142.55 T_z=1354.69 M_y=1195.62 T_y=6.84 M_z=-5.47 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=2.85 Sfr.=0.07

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=142.55 T_z=1354.69 M_y=1195.62 T_y=6.84 M_z=-5.47 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-10.48 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 25 SLU Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=113.33 T_z=3997.47 M_y=3414.67 T_y=10.90 M_z=-6.69 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,t}$=105.93
  L=150.07 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.34 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.06 $\sigma_{m,d}$=13.43 Sfr.=0.10

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 62 SLU Xl=0.77
  Sollecitazioni: N=-63.42 T_z=3647.81 M_y=951.31 T_y=10.60 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=150.07 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-3.72 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 62 SLU Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=-73.42 T_z=3720.28 M_y=3298.83 T_y=10.60 M_z=-6.90 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=150.07 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-12.98 Sfr.=0.09

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 62 SLU
  Sollecitazioni: N=-73.42
  [Par.] $M_{y,sx}$=-3298.83 $M_{y,dx}$=1675.02 $M_{y,eq}$=3233.00
  [Lin.] $M_{z,sx}$=6.90 $M_{z,dx}$=7.57 $M_{z,eq}$=3.03
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=150.07 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.34 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.04 $\sigma_{m,d}$=-12.67 Sfr.=0.09

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 19 SND Xl=1.50
  Sollecitazioni: N=909.95 T_z=1267.63 M_y=-641.98 T_y=51.23 M_z=35.26 M_x=9.13
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.47 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 13 SND Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=709.85 T_z=1343.22 M_y=1182.04 T_y=-72.20 M_z=48.75 M_x=17.52
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 25 SLU Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=113.33 T_z=3997.47 M_y=3414.67 T_y=10.90 M_z=-6.69 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=105.93 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.06 $\sigma_{m,d}$=13.43 Sfr.=0.10

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 36 SLU Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=124.70 T_z=3998.94 M_y=3416.08 T_y=15.69 M_z=-20.89 M_x=1.35
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=4.37 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.04

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 25 SLU Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=113.33 T_z=3997.47 M_y=3414.67 T_y=10.90 M_z=-6.69 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=19.31
  Tensioni: τ_d=4.37 Sfr.=0.23

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 62 SLU Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=-73.42 T_z=3720.28 M_y=3298.83 T_y=10.60 M_z=-6.90 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.04 $\sigma_{m,d}$=-12.98 Sfr.=0.09

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 25 SLU Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=113.33 T_z=3997.47 M_y=3414.67 T_y=10.90 M_z=-6.69 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-13.43 Sfr.=0.10

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 7 SND Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=-608.35 T_z=1322.28 M_y=1133.90 T_y=-37.54 M_z=24.88 M_x=8.84
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07

Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.32 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/12898)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{z,G}$=0.01 (L/24474)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/9358)

Asta n. 2174 (2055 -2529) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=0.14
Sollecitazioni: N=456.82 T_z=795.19 M_y=1204.89 T_y=-4.85 M_z=5.65 M_x=1.03
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=153.05 $\lambda_{rel,y}$=0.12 $\lambda_{rel,z}$=0.59 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.96
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.46 $\sigma_{m,d}$=10.57 Sfr.=0.04

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=0.14
Sollecitazioni: N=456.82 T_z=795.19 M_y=1204.89 T_y=-4.85 M_z=5.65 M_x=1.03
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.46 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.14
Sollecitazioni: N=456.82 T_z=795.19 M_y=1204.89 T_y=-4.85 M_z=5.65 M_x=1.03
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.14
Sollecitazioni: N=456.82 T_z=795.19 M_y=1204.89 T_y=-4.85 M_z=5.65 M_x=1.03
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.46 $\sigma_{m,d}$=10.57 Sfr.=0.04

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=0.14
Sollecitazioni: N=456.82 T_z=795.19 M_y=1204.89 T_y=-4.85 M_z=5.65 M_x=1.03
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=1.68 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.14
Sollecitazioni: N=456.82 T_z=795.19 M_y=1204.89 T_y=-4.85 M_z=5.65 M_x=1.03
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=1.68 Sfr.=0.04

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.14
Sollecitazioni: N=456.82 T_z=795.19 M_y=1204.89 T_y=-4.85 M_z=5.65 M_x=1.03
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-10.57 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 25 SLU Xl=0.14
Sollecitazioni: N=1025.52 T_z=2267.79 M_y=3458.12 T_y=-7.81 M_z=6.85 M_x=1.86
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,t}$=105.93
L=153.05 $\lambda_{rel,y}$=0.11 $\lambda_{rel,z}$=0.35 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.53 $\sigma_{m,d}$=13.60 Sfr.=0.11

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 10 SND Xl=0.23
Sollecitazioni: N=-155.06 T_z=980.06 M_y=1288.96 T_y=-2.14 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=153.05 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-5.03 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 7 SND Xl=0.14
Sollecitazioni: N=-362.97 T_z=1050.61 M_y=1445.88 T_y=-23.77 M_z=38.34 M_x=10.45
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=153.05 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-6.15 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 7 SND
Sollecitazioni: N=-379.79
[Lin.] $M_{y,sx}$=-1445.88 $M_{y,dx}$=-276.76 $M_{y,eq}$=978.23
[Lin.] $M_{z,sx}$=-38.34 $M_{z,dx}$=-8.52 $M_{z,eq}$=19.60
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=153.05 $\lambda_{rel,y}$=0.11 $\lambda_{rel,z}$=0.35 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.20 $\sigma_{m,d}$=-4.08 Sfr.=0.02

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 74 SLU Xl=0.14
Sollecitazioni: N=1336.46 T_z=2260.71 M_y=2978.16 T_y=-7.94 M_z=7.11 M_x=1.82
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.70 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 13 SND Xl=0.14
Sollecitazioni: N=1067.39 T_z=618.98 M_y=1033.51 T_y=-32.37 M_z=52.64 M_x=20.60

Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 25 SLU Xl=0.14
Sollecitazioni: N=1025.52 T_z=2267.79 M_y=3458.12 T_y=-7.81 M_z=6.85 M_x=1.86
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=105.93 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.53 $\sigma_{m,d}$=13.60 Sfr.=0.11

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU Xl=0.14
Sollecitazioni: N=1324.34 T_z=2603.78 M_y=3689.22 T_y=-8.07 M_z=6.66 M_x=1.95
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=2.85 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=0.14
Sollecitazioni: N=1324.34 T_z=2603.78 M_y=3689.22 T_y=-8.07 M_z=6.66 M_x=1.95
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=2.85 Sfr.=0.13

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 7 SND Xl=0.14
Sollecitazioni: N=-362.97 T_z=1050.61 M_y=1445.88 T_y=-23.77 M_z=38.34 M_x=10.45
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.19 $\sigma_{m,d}$=-6.15 Sfr.=0.03

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 25 SLU Xl=0.14
Sollecitazioni: N=1025.52 T_z=2267.79 M_y=3458.12 T_y=-7.81 M_z=6.85 M_x=1.86
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-13.60 Sfr.=0.10

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 7 SND Xl=1.53
Sollecitazioni: N=-379.79 T_z=431.76 M_y=64.47 T_y=12.81 M_z=7.10 M_x=10.45
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.20 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/15563)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/28686)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/11429)

Asta n. 2174 (-2529 -2509) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=1.46
Sollecitazioni: N=325.97 T_z=-154.24 M_y=312.45 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=1.03
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=146.34 $\lambda_{rel,y}$=0.11 $\lambda_{rel,z}$=0.57 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.96
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.33 $\sigma_{m,d}$=2.68 Sfr.=0.01

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=343.63 T_z=-26.20 M_y=180.43 T_y=0.00 M_z=-1.11 M_x=1.03
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.34 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=343.63 T_z=-26.20 M_y=180.43 T_y=0.00 M_z=-1.11 M_x=1.03
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.46
Sollecitazioni: N=325.97 T_z=-154.24 M_y=312.45 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=1.03
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.33 $\sigma_{m,d}$=2.68 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=1.46
Sollecitazioni: N=325.97 T_z=-154.24 M_y=312.45 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=1.03
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=0.32 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=1.46
Sollecitazioni: N=325.97 T_z=-154.24 M_y=312.45 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=1.03
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=0.32 Sfr.=0.01

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.46
Sollecitazioni: N=325.97 T_z=-154.24 M_y=312.45 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=1.03
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-2.68 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 25 SLU Xl=1.46
Sollecitazioni: N=656.31 T_z=-411.29 M_y=884.13 T_y=3.61 M_z=1.23 M_x=1.86

Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,t}$=105.93
L=146.34 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.34 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.34 $\sigma_{m,d}$=3.47 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 22 SND Xl=1.17
Sollecitazioni: N=-237.41 T_z=-308.82 M_y=575.87 T_y=-2.45 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=146.34 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-2.25 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 19 SND Xl=1.46
Sollecitazioni: N=-474.81 T_z=-393.33 M_y=778.10 T_y=10.22 M_z=10.62 M_x=10.81
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=146.34 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-3.18 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 19 SND
Sollecitazioni: N=-474.81
[Par.] $M_{y,sx}$=-296.59 $M_{y,dx}$=-778.10 $M_{y,eq}$=698.55
[Lin.] $M_{z,sx}$=9.33 $M_{z,dx}$=10.62 $M_{z,eq}$=4.25
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=146.34 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.34 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.25 $\sigma_{m,d}$=-2.78 Sfr.=0.02

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 74 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=1082.06 T_z=-264.63 M_y=-65.90 T_y=2.97 M_z=-3.96 M_x=1.83
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.56 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 13 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=1026.99 T_z=125.72 M_y=124.75 T_y=-9.26 M_z=12.81 M_x=20.60
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 25 SLU Xl=1.46
Sollecitazioni: N=656.31 T_z=-411.29 M_y=884.13 T_y=3.61 M_z=1.23 M_x=1.86
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=105.93 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.34 $\sigma_{m,d}$=3.47 Sfr.=0.03

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU Xl=1.46
Sollecitazioni: N=955.13 T_z=-482.74 M_y=750.95 T_y=3.85 M_z=1.04 M_x=1.95
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=0.53 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=1.46
Sollecitazioni: N=955.13 T_z=-482.74 M_y=750.95 T_y=3.85 M_z=1.04 M_x=1.95
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=0.53 Sfr.=0.02

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 19 SND Xl=1.46
Sollecitazioni: N=-474.81 T_z=-393.33 M_y=778.10 T_y=10.22 M_z=10.62 M_x=10.81
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.25 $\sigma_{m,d}$=-3.18 Sfr.=0.02

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=1.46
Sollecitazioni: N=370.92 T_z=-341.14 M_y=1021.13 T_y=3.38 M_z=1.44 M_x=1.78
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-4.01 Sfr.=0.03

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 7 SND Xl=1.46
Sollecitazioni: N=-610.84 T_z=84.86 M_y=-153.20 T_y=9.49 M_z=10.36 M_x=10.45
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.32 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 42 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/127874)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 42 (teorica) $f_{z,G}$=0.00 (L/180528)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 42 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/95905)

Asta n. 2174 (-2509 2104) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=1.21
Sollecitazioni: N=218.35 T_z=-933.99 M_y=1377.97 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=1.03
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=140.74 $\lambda_{rel,y}$=0.11 $\lambda_{rel,z}$=0.55 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.97
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.22 $\sigma_{m,d}$=11.81 Sfr.=0.04

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=0.00

Sollecitazioni: N=232.95 T_z=-828.18 M_y=312.50 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=1.03
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.23 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=232.95 T_z=-828.18 M_y=312.50 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=1.03
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.21
Sollecitazioni: N=218.35 T_z=-933.99 M_y=1377.97 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=1.03
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.22 $\sigma_{m,d}$=11.81 Sfr.=0.04

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=1.21
Sollecitazioni: N=218.35 T_z=-933.99 M_y=1377.97 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=1.03
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=1.97 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=1.21
Sollecitazioni: N=218.35 T_z=-933.99 M_y=1377.97 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=1.03
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=1.97 Sfr.=0.04

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.21
Sollecitazioni: N=218.35 T_z=-933.99 M_y=1377.97 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=1.03
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-11.81 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 25 SLU Xl=1.21
Sollecitazioni: N=325.17 T_z=-2810.35 M_y=4199.38 T_y=3.26 M_z=5.18 M_x=1.86
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,t}$=105.93
L=140.74 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.32 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.17 $\sigma_{m,d}$=16.47 Sfr.=0.13

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 22 SND Xl=0.56
Sollecitazioni: N=-429.44 T_z=-1045.40 M_y=1246.35 T_y=-6.94 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=140.74 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-4.87 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 61 SLU Xl=1.21
Sollecitazioni: N=-157.48 T_z=-1304.04 M_y=2387.44 T_y=0.00 M_z=2.00 M_x=1.53
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=140.74 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-9.35 Sfr.=0.06

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 61 SLU
Sollecitazioni: N=-157.48
[Lin.] $M_{y,sx}$=-893.66 $M_{y,dx}$=-2387.44 $M_{y,eq}$=1789.93
[Lin.] $M_{z,sx}$=-1.06 $M_{z,dx}$=2.00 $M_{z,eq}$=1.62
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=140.74 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.32 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.08 $\sigma_{m,d}$=-7.01 Sfr.=0.05

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 19 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=1282.42 T_z=-618.89 M_y=-112.94 T_y=83.77 M_z=10.62 M_x=10.81
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.67 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 13 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=986.49 T_z=-686.09 M_y=35.00 T_y=139.19 M_z=15.40 M_x=20.60
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 25 SLU Xl=1.21
Sollecitazioni: N=325.17 T_z=-2810.35 M_y=4199.38 T_y=3.26 M_z=5.18 M_x=1.86
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=105.93 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.17 $\sigma_{m,d}$=16.47 Sfr.=0.13

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU Xl=1.21
Sollecitazioni: N=623.97 T_z=-3272.49 M_y=4624.94 T_y=4.25 M_z=6.18 M_x=1.95
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=3.58 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.03

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=1.21
Sollecitazioni: N=623.97 T_z=-3272.49 M_y=4624.94 T_y=4.25 M_z=6.18 M_x=1.95
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=3.58 Sfr.=0.16

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 61 SLU Xl=1.21
  Sollecitazioni: N=-157.48 T_z=-1304.04 M_y=2387.44 T_y=0.00 M_z=2.00 M_x=1.53
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.08 $\sigma_{m,d}$=-9.35 Sfr.=0.06

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 25 SLU Xl=1.21
  Sollecitazioni: N=325.17 T_z=-2810.35 M_y=4199.38 T_y=3.26 M_z=5.18 M_x=1.86
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-16.47 Sfr.=0.12

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 7 SND Xl=1.21
  Sollecitazioni: N=-831.12 T_z=-710.60 M_y=641.87 T_y=-82.80 M_z=91.48 M_x=10.45
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.43 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/20127)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/35222)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/15095)

Asta n. 2174 (2104 -2425) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=203.97 T_z=1830.22 M_y=2111.54 T_y=1.28 M_z=1.04 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
  L=145.16 $\lambda_{rel,y}$=0.11 $\lambda_{rel,z}$=0.56 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.96
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.20 $\sigma_{m,d}$=18.15 Sfr.=0.07

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=203.97 T_z=1830.22 M_y=2111.54 T_y=1.28 M_z=1.04 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.20 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=203.97 T_z=1830.22 M_y=2111.54 T_y=1.28 M_z=1.04 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.20 $\sigma_{m,d}$=18.15 Sfr.=0.06

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=203.97 T_z=1830.22 M_y=2111.54 T_y=1.28 M_z=1.04 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=3.86 Sfr.=0.09

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=203.97 T_z=1830.22 M_y=2111.54 T_y=1.28 M_z=1.04 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-18.15 Sfr.=0.06

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=583.00 T_z=6295.71 M_y=7585.49 T_y=2.07 M_z=2.10 M_x=-1.04
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=145.16 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.33 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.30 $\sigma_{m,d}$=29.66 Sfr.=0.20

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 19 SND Xl=1.20
  Sollecitazioni: N=-276.24 T_z=2138.21 M_y=966.66 T_y=-114.62 M_z=0.00 M_x=-4.29
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=145.16 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-3.78 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 7 SND Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-423.63 T_z=2265.00 M_y=3254.36 T_y=117.18 M_z=122.36 M_x=-5.04
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=145.16 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-14.31 Sfr.=0.08

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 7 SND
  Sollecitazioni: N=-438.75
  [Par.] $M_{y,sx}$=-3254.36 $M_{y,dx}$=661.15 $M_{y,eq}$=2545.08
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-122.36 $M_{z,dx}$=28.32 $M_{z,eq}$=84.75
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=145.16 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.33 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.23 $\sigma_{m,d}$=-11.05 Sfr.=0.06

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 74 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=724.33 T_z=5546.38 M_y=6826.47 T_y=1.80 M_z=1.76 M_x=-1.10
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17

Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.38 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=513.74 T_z=1572.54 M_y=1432.50 T_y=152.36 M_z=159.93 M_x=-5.09
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=583.00 T_z=6295.71 M_y=7585.49 T_y=2.07 M_z=2.10 M_x=-1.04
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.30 $\sigma_{m,d}$=29.66 Sfr.=0.20

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=583.00 T_z=6295.71 M_y=7585.49 T_y=2.07 M_z=2.10 M_x=-1.04
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=6.89 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.10

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=583.00 T_z=6295.71 M_y=7585.49 T_y=2.07 M_z=2.10 M_x=-1.04
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=6.89 Sfr.=0.32

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 7 SND Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-423.63 T_z=2265.00 M_y=3254.36 T_y=117.18 M_z=122.36 M_x=-5.04
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.22 $\sigma_{m,d}$=-14.31 Sfr.=0.08

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=583.00 T_z=6295.71 M_y=7585.49 T_y=2.07 M_z=2.10 M_x=-1.04
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-29.66 Sfr.=0.20

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 7 SND Xl=1.45
  Sollecitazioni: N=-438.75 T_z=2155.33 M_y=-661.15 T_y=117.18 M_z=28.32 M_x=-5.04
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.23 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.02 (L/6443)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/10953)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.03 (L/4850)

Asta n. 2174 (-2425 -2391) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=1.19
  Sollecitazioni: N=88.09 T_z=988.58 M_y=-1356.16 T_y=-6.20 M_z=-4.76 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
  L=119.38 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.46 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.98
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.09 $\sigma_{m,d}$=11.83 Sfr.=0.04

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=102.50 T_z=1093.03 M_y=-113.69 T_y=-6.20 M_z=2.64 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.10 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.19
  Sollecitazioni: N=88.09 T_z=988.58 M_y=-1356.16 T_y=-6.20 M_z=-4.76 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.09 $\sigma_{m,d}$=11.83 Sfr.=0.04

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=102.50 T_z=1093.03 M_y=-113.69 T_y=-6.20 M_z=2.64 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=2.30 Sfr.=0.05

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.19
  Sollecitazioni: N=88.09 T_z=988.58 M_y=-1356.16 T_y=-6.20 M_z=-4.76 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=11.83 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU Xl=1.19
  Sollecitazioni: N=256.69 T_z=3564.96 M_y=-4552.82 T_y=-9.96 M_z=-7.19 M_x=-1.04
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=119.38 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.27 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.13 $\sigma_{m,d}$=17.88 Sfr.=0.12

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 62 SLU Xl=0.56
  Sollecitazioni: N=-210.84 T_z=2484.50 M_y=-1886.27 T_y=-10.27 M_z=0.00 M_x=0.00

Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=119.38 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=7.37 Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 49 SLU Xl=1.19
Sollecitazioni: N=0.00 T_z=2988.75 M_y=-3998.98 T_y=-8.64 M_z=-3.89 M_x=-1.49
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=119.38 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=15.67 Sfr.=0.11

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 62 SLU
Sollecitazioni: N=-220.83
[Lin.] $M_{y,sx}$=484.54 $M_{y,dx}$=3445.02 $M_{y,eq}$=-2260.83
[Lin.] $M_{z,sx}$=-4.89 $M_{z,dx}$=-7.37 $M_{z,eq}$=-2.95
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=119.38 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.27 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.12 $\sigma_{m,d}$=8.87 Sfr.=0.06

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 19 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=730.14 T_z=1488.70 M_y=-711.11 T_y=-7.32 M_z=29.11 M_x=-4.29
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.38 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=412.30 T_z=1389.73 M_y=-469.49 T_y=-8.78 M_z=34.85 M_x=-5.08
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU Xl=1.19
Sollecitazioni: N=256.69 T_z=3564.96 M_y=-4552.82 T_y=-9.96 M_z=-7.19 M_x=-1.04
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.13 $\sigma_{m,d}$=17.88 Sfr.=0.12

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=275.41 T_z=3700.74 M_y=-216.08 T_y=-9.96 M_z=4.70 M_x=-1.04
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=4.05 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.03

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=275.41 T_z=3700.74 M_y=-216.08 T_y=-9.96 M_z=4.70 M_x=-1.04
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=4.05 Sfr.=0.19

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 62 SLU Xl=1.19
Sollecitazioni: N=-220.83 T_z=2412.08 M_y=-3445.02 T_y=-10.27 M_z=-7.37 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.12 $\sigma_{m,d}$=-13.55 Sfr.=0.09

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=1.19
Sollecitazioni: N=256.69 T_z=3564.96 M_y=-4552.82 T_y=-9.96 M_z=-7.19 M_x=-1.04
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=17.88 Sfr.=0.12

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 7 SND Xl=1.19
Sollecitazioni: N=-539.55 T_z=1423.33 M_y=-1430.75 T_y=-5.09 M_z=21.91 M_x=-5.03
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.28 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.00 (L/33379)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/54423)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.00 (L/25545)

Asta n. 2174 (-2391 -2350) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=0.35
Sollecitazioni: N=1.13 T_z=358.03 M_y=-1487.38 T_y=3.52 M_z=-3.52 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=131.72 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.51 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.97
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.00 $\sigma_{m,d}$=12.90 Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 87 SLU I Xl=1.32
Sollecitazioni: N=-10.52 T_z=273.52 M_y=-1792.40 T_y=3.52 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=131.72 $\lambda_{rel,m}$=0.39 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=15.37 Sfr.=0.06

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=1.05

Sollecitazioni: N=-7.34 T_z=296.56 M_y=-1717.31 T_y=3.52 M_z=-1.05 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=131.72 $\lambda_{rel,m}$=0.39 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=14.77 Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
Sollecitazioni: N=-10.52
[Lin.] $M_{y,sx}$=1356.22 $M_{y,dx}$=1792.40 $M_{y,eq}$=-1617.93
[Lin.] $M_{z,sx}$=4.76 $M_{z,dx}$=-0.13 $M_{z,eq}$=-2.91
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=131.72 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.51 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 $\sigma_{m,d}$=14.00 Sfr.=0.05

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=5.37 T_z=388.76 M_y=-1356.22 T_y=3.52 M_z=-4.76 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.35
Sollecitazioni: N=1.13 T_z=358.03 M_y=-1487.38 T_y=3.52 M_z=-3.52 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.00 $\sigma_{m,d}$=12.90 Sfr.=0.04

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=5.37 T_z=388.76 M_y=-1356.22 T_y=3.52 M_z=-4.76 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=0.82 Sfr.=0.02

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.32
Sollecitazioni: N=-10.52 T_z=273.52 M_y=-1792.40 T_y=3.52 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 $\sigma_{m,d}$=15.37 Sfr.=0.05

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.32
Sollecitazioni: N=-10.52 T_z=273.52 M_y=-1792.40 T_y=3.52 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=15.37 Sfr.=0.05

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=1.32
Sollecitazioni: N=-10.52 T_z=273.52 M_y=-1792.40 T_y=3.52 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 76 SLU Xl=1.32
Sollecitazioni: N=18.39 T_z=1005.75 M_y=-5598.38 T_y=5.38 M_z=0.00 M_x=-1.23
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=131.72 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.30 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=21.87 Sfr.=0.15

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 75 SLU Xl=1.32
Sollecitazioni: N=-38.63 T_z=1081.93 M_y=-6076.59 T_y=4.86 M_z=0.00 M_x=-1.04
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=131.72 $\lambda_{rel,m}$=0.25 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=23.74 Sfr.=0.16

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU Xl=1.23
Sollecitazioni: N=-37.25 T_z=1091.91 M_y=-5981.14 T_y=4.86 M_z=-1.21 M_x=-1.04
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=131.72 $\lambda_{rel,m}$=0.25 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=23.38 Sfr.=0.16

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU
Sollecitazioni: N=-38.63
[Lin.] $M_{y,sx}$=4552.77 $M_{y,dx}$=6076.59 $M_{y,eq}$=-5467.06
[Lin.] $M_{z,sx}$=7.19 $M_{z,dx}$=-0.78 $M_{z,eq}$=-4.63
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=131.72 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.30 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.02 $\sigma_{m,d}$=21.42 Sfr.=0.14

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 19 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=633.01 T_z=784.43 M_y=-1434.65 T_y=-19.14 M_z=22.98 M_x=-4.29
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.33 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=315.17 T_z=685.46 M_y=-1404.46 T_y=-19.73 M_z=29.77 M_x=-5.08
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 76 SLU Xl=1.32
  Sollecitazioni: N=18.39 T_z=1005.75 M_y=-5598.38 T_y=5.38 M_z=0.00 M_x=-1.23
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=21.87 Sfr.=0.15

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-17.97 T_z=1231.75 M_y=-4552.77 T_y=4.86 M_z=-7.19 M_x=-1.04
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=1.35 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-17.97 T_z=1231.75 M_y=-4552.77 T_y=4.86 M_z=-7.19 M_x=-1.04
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=1.35 Sfr.=0.06

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU Xl=1.32
  Sollecitazioni: N=-38.63 T_z=1081.93 M_y=-6076.59 T_y=4.86 M_z=0.00 M_x=-1.04
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.02 $\sigma_{m,d}$=-23.74 Sfr.=0.16

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=1.32
  Sollecitazioni: N=-38.63 T_z=1081.93 M_y=-6076.59 T_y=4.86 M_z=0.00 M_x=-1.04
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=23.74 Sfr.=0.16

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 61 SLU Xl=1.32
  Sollecitazioni: N=-534.97 T_z=229.95 M_y=-2449.88 T_y=3.41 M_z=-2.82 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.28 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/26060)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/44555)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/18920)

Asta n. 2174 (-2350 -2328) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-97.79 T_z=-359.30 M_y=-1792.59 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=135.40 $\lambda_{rel,m}$=0.40 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=15.37 Sfr.=0.06

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
  Sollecitazioni: N=-114.13
  [Lin.] $M_{y,sx}$=1792.59 $M_{y,dx}$=1225.90 $M_{y,eq}$=-1565.91
  [Lin.] $M_{z,sx}$=0.13 $M_{z,dx}$=0.58 $M_{z,eq}$=0.30
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=135.40 $\lambda_{rel,y}$=0.11 $\lambda_{rel,z}$=0.53 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.97
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.11 $\sigma_{m,d}$=13.44 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=1.35
  Sollecitazioni: N=-114.13 T_z=-477.76 M_y=-1225.90 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=1.01 Sfr.=0.02

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-97.79 T_z=-359.30 M_y=-1792.59 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.10 $\sigma_{m,d}$=-15.37 Sfr.=0.05

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-97.79 T_z=-359.30 M_y=-1792.59 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=15.37 Sfr.=0.05

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=1.35
  Sollecitazioni: N=-114.13 T_z=-477.76 M_y=-1225.90 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.11 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 74 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=51.66 T_z=-1110.60 M_y=-5327.12 T_y=1.49 M_z=0.00 M_x=-1.10
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=135.40 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.31 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.03 $\sigma_{m,d}$=20.81 Sfr.=0.14

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 75 SLU Xl=0.00

Sollecitazioni: N=-329.84 T_z=-1393.30 M_y=-6076.93 T_y=2.16 M_z=0.00 M_x=-1.04
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=135.40 $\lambda_{rel,m}$=0.25 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=23.74 Sfr.=0.16

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 25 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-576.37 T_z=-1262.72 M_y=-5216.10 T_y=2.21 M_z=-1.75 M_x=-1.02
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=135.40 $\lambda_{rel,m}$=0.25 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=20.40 Sfr.=0.15

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU
Sollecitazioni: N=-351.08
[Lin.] $M_{y,sx}$=6076.93 $M_{y,dx}$=4086.18 $M_{y,eq}$=-5280.63
[Lin.] $M_{z,sx}$=0.78 $M_{z,dx}$=2.14 $M_{z,eq}$=0.97
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=135.40 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.31 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.18 $\sigma_{m,d}$=20.64 Sfr.=0.14

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 19 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=529.85 T_z=-794.05 M_y=-2239.04 T_y=-22.71 M_z=55.72 M_x=-4.29
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.28 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=212.01 T_z=-616.93 M_y=-2131.19 T_y=30.17 M_z=66.35 M_x=-5.08
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 74 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=51.66 T_z=-1110.60 M_y=-5327.12 T_y=1.49 M_z=0.00 M_x=-1.10
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.03 $\sigma_{m,d}$=20.81 Sfr.=0.14

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 25 SLU Xl=1.35
Sollecitazioni: N=-597.60 T_z=-1416.72 M_y=-3402.16 T_y=2.21 M_z=1.23 M_x=-1.02
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=1.55 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 25 SLU Xl=1.35
Sollecitazioni: N=-597.60 T_z=-1416.72 M_y=-3402.16 T_y=2.21 M_z=1.23 M_x=-1.02
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=19.31
Tensioni: τ_d=1.55 Sfr.=0.08

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-329.84 T_z=-1393.30 M_y=-6076.93 T_y=2.16 M_z=0.00 M_x=-1.04
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.17 $\sigma_{m,d}$=-23.74 Sfr.=0.16

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-329.84 T_z=-1393.30 M_y=-6076.93 T_y=2.16 M_z=0.00 M_x=-1.04
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=23.74 Sfr.=0.16

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 62 SLU Xl=1.35
Sollecitazioni: N=-828.59 T_z=-1289.80 M_y=-2708.71 T_y=2.24 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.43 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/15601)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/26787)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/11449)

Asta n. 2174 (-2328 -2305) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-196.85 T_z=-1077.58 M_y=-1226.14 T_y=-1.69 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=115.70 $\lambda_{rel,m}$=0.37 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=10.51 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=1.00
Sollecitazioni: N=-208.95 T_z=-1165.32 M_y=-101.61 T_y=-1.69 M_z=-1.11 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=115.70 $\lambda_{rel,m}$=0.37 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=0.92 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
  Sollecitazioni: N=-210.81
  [Par.] $M_{y,sx}$=1226.14 $M_{y,dx}$=-79.20 $M_{y,eq}$=-919.60
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-0.58 $M_{z,dx}$=-1.37 $M_{z,eq}$=-0.59
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=115.70 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.45 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.98
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.21 $\sigma_{m,d}$=7.91 Sfr.=0.03

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=1.16
  Sollecitazioni: N=-210.81 T_z=-1178.81 M_y=79.20 T_y=-1.69 M_z=-1.37 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=2.48 Sfr.=0.06

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-196.85 T_z=-1077.58 M_y=-1226.14 T_y=-1.69 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.20 $\sigma_{m,d}$=-10.51 Sfr.=0.04

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-196.85 T_z=-1077.58 M_y=-1226.14 T_y=-1.69 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=10.51 Sfr.=0.04

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=1.16
  Sollecitazioni: N=-210.81 T_z=-1178.81 M_y=79.20 T_y=-1.69 M_z=-1.37 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.21 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 7 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=271.31 T_z=-1473.25 M_y=-2308.52 T_y=-80.23 M_z=26.50 M_x=-5.03
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
  L=115.70 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.27 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.14 $\sigma_{m,d}$=9.36 Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 26 SLU Xl=0.08
  Sollecitazioni: N=-756.81 T_z=-3060.66 M_y=-2887.49 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-1.21
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=115.70 $\lambda_{rel,m}$=0.23 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=11.28 Sfr.=0.09

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-625.74 T_z=-3880.51 M_y=-4086.85 T_y=-3.41 M_z=2.14 M_x=-1.04
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=115.70 $\lambda_{rel,m}$=0.23 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=15.99 Sfr.=0.11

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU
  Sollecitazioni: N=-643.89
  [Par.] $M_{y,sx}$=4086.85 $M_{y,dx}$=-479.07 $M_{y,eq}$=-3065.14
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-2.14 $M_{z,dx}$=-1.81 $M_{z,eq}$=0.85
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=115.70 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.27 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.34 $\sigma_{m,d}$=11.98 Sfr.=0.08

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 19 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=430.79 T_z=-1512.32 M_y=-2208.08 T_y=-75.91 M_z=25.20 M_x=-4.29
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.22 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=112.95 T_z=-1335.21 M_y=-1966.30 T_y=-92.54 M_z=28.00 M_x=-5.08
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 7 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=271.31 T_z=-1473.25 M_y=-2308.52 T_y=-80.23 M_z=26.50 M_x=-5.03
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.14 $\sigma_{m,d}$=9.36 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU Xl=1.16
  Sollecitazioni: N=-643.89 T_z=-4012.11 M_y=479.07 T_y=-3.41 M_z=-1.81 M_x=-1.04
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=4.39 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.04

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=1.16
  Sollecitazioni: N=-643.89 T_z=-4012.11 M_y=479.07 T_y=-3.41 M_z=-1.81 M_x=-1.04
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=4.39 Sfr.=0.20

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-625.74 T_z=-3880.51 M_y=-4086.85 T_y=-3.41 M_z=2.14 M_x=-1.04
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.33 $\sigma_{m,d}$=-15.99 Sfr.=0.11

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-625.74 T_z=-3880.51 M_y=-4086.85 T_y=-3.41 M_z=2.14 M_x=-1.04
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=15.99 Sfr.=0.11

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 62 SLU Xl=1.16
  Sollecitazioni: N=-1121.40 T_z=-3071.21 M_y=767.94 T_y=0.00 M_z=1.21 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.58 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/14617)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/25813)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/10832)

Asta n. 2174 (-2305 1088) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=0.35
  Sollecitazioni: N=-259.35 T_z=-1530.76 M_y=615.55 T_y=-11.29 M_z=-5.37 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=55.23 $\lambda_{rel,m}$=0.25 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-5.51 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
  Sollecitazioni: N=-259.35
  [Lin.] $M_{y,sx}$=-78.94 $M_{y,dx}$=-615.55 $M_{y,eq}$=400.91
  [Lin.] $M_{z,sx}$=1.37 $M_{z,dx}$=-5.37 $M_{z,eq}$=-3.77
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=55.23 $\lambda_{rel,y}$=0.04 $\lambda_{rel,z}$=0.21 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.26 $\sigma_{m,d}$=-3.60 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.35
  Sollecitazioni: N=-259.35 T_z=-1530.76 M_y=615.55 T_y=-11.29 M_z=-5.37 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=3.22 Sfr.=0.07

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.35
  Sollecitazioni: N=-259.35 T_z=-1530.76 M_y=615.55 T_y=-11.29 M_z=-5.37 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.26 $\sigma_{m,d}$=-5.51 Sfr.=0.02

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.35
  Sollecitazioni: N=-259.35 T_z=-1530.76 M_y=615.55 T_y=-11.29 M_z=-5.37 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-5.51 Sfr.=0.02

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.35
  Sollecitazioni: N=-259.35 T_z=-1530.76 M_y=615.55 T_y=-11.29 M_z=-5.37 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.26 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 19 SND Xl=0.35
  Sollecitazioni: N=368.30 T_z=-1965.50 M_y=2354.71 T_y=-71.11 M_z=-87.53 M_x=-4.28
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
  L=55.23 $\lambda_{rel,y}$=0.04 $\lambda_{rel,z}$=0.13 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.19 $\sigma_{m,d}$=10.34 Sfr.=0.06

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 61 SLU Xl=0.35
  Sollecitazioni: N=-1085.75 T_z=-2326.15 M_y=1433.72 T_y=-7.51 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=55.23 $\lambda_{rel,m}$=0.16 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-5.60 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 25 SLU Xl=0.35
  Sollecitazioni: N=-1030.51 T_z=-4555.72 M_y=2221.98 T_y=-18.13 M_z=-6.78 M_x=-1.02
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=55.23 $\lambda_{rel,m}$=0.16 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-8.77 Sfr.=0.07

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 25 SLU
  Sollecitazioni: N=-1030.51
  [Lin.] $M_{y,sx}$=-615.77 $M_{y,dx}$=-2221.98 $M_{y,eq}$=1579.49
  [Lin.] $M_{z,sx}$=0.36 $M_{z,dx}$=-6.78 $M_{z,eq}$=-4.21

Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=55.23 $\lambda_{rel,y}$=0.04 $\lambda_{rel,z}$=0.13 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.54 $\sigma_{m,d}$=-6.22 Sfr.=0.05

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 19 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=372.57 T_z=-1104.11 M_y=-1360.63 T_y=-71.11 M_z=63.62 M_x=-4.28
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.19 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=54.73 T_z=-1203.08 M_y=-1004.39 T_y=53.37 M_z=72.70 M_x=-5.08
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 19 SND Xl=0.35
Sollecitazioni: N=368.30 T_z=-1965.50 M_y=2354.71 T_y=-71.11 M_z=-87.53 M_x=-4.28
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.19 $\sigma_{m,d}$=10.34 Sfr.=0.06

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU Xl=0.35
Sollecitazioni: N=-783.99 T_z=-5185.45 M_y=2307.30 T_y=-23.07 M_z=-9.98 M_x=-1.04
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=5.67 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.07

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=0.35
Sollecitazioni: N=-783.99 T_z=-5185.45 M_y=2307.30 T_y=-23.07 M_z=-9.98 M_x=-1.04
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=5.67 Sfr.=0.26

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 25 SLU Xl=0.35
Sollecitazioni: N=-1030.51 T_z=-4555.72 M_y=2221.98 T_y=-18.13 M_z=-6.78 M_x=-1.02
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.54 $\sigma_{m,d}$=-8.77 Sfr.=0.07

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 25 SLU Xl=0.35
Sollecitazioni: N=-1030.51 T_z=-4555.72 M_y=2221.98 T_y=-18.13 M_z=-6.78 M_x=-1.02
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-8.77 Sfr.=0.07

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 62 SLU Xl=0.35
Sollecitazioni: N=-1261.49 T_z=-3929.66 M_y=2151.62 T_y=-12.71 M_z=-3.29 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.66 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/10314)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/18566)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/7736)

Asta n. 2175 (-2543 -2573) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=1.64
Sollecitazioni: N=-399.93 T_z=376.09 M_y=-848.10 T_y=-1.24 M_z=4.27 M_x=1.50
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=163.88 $\lambda_{rel,m}$=0.44 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=7.45 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
Sollecitazioni: N=-419.70
[Par.] $M_{y,sx}$=114.29 $M_{y,dx}$=848.10 $M_{y,eq}$=-636.08
[Lin.] $M_{z,sx}$=-6.30 $M_{z,dx}$=4.27 $M_{z,eq}$=5.49
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=163.88 $\lambda_{rel,y}$=0.13 $\lambda_{rel,z}$=0.64 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.95
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.42 $\sigma_{m,d}$=5.69 Sfr.=0.02

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-419.70 T_z=519.47 M_y=-114.29 T_y=-1.24 M_z=6.30 M_x=1.50
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-419.70 T_z=519.47 M_y=-114.29 T_y=-1.24 M_z=6.30 M_x=1.50
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=1.09 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-419.70 T_z=519.47 M_y=-114.29 T_y=-1.24 M_z=6.30 M_x=1.50
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75

Tensioni: τ_d=1.09 Sfr.=0.03

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.64
Sollecitazioni: N=-399.93 T_z=376.09 M_y=-848.10 T_y=-1.24 M_z=4.27 M_x=1.50
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.40 $\sigma_{m,d}$=-7.45 Sfr.=0.02

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.64
Sollecitazioni: N=-399.93 T_z=376.09 M_y=-848.10 T_y=-1.24 M_z=4.27 M_x=1.50
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=7.45 Sfr.=0.02

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-419.70 T_z=519.47 M_y=-114.29 T_y=-1.24 M_z=6.30 M_x=1.50
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.42 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 19 SND Xl=1.64
Sollecitazioni: N=2318.20 T_z=815.22 M_y=-1695.55 T_y=-40.29 M_z=107.83 M_x=15.44
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
L=163.88 $\lambda_{rel,y}$=0.11 $\lambda_{rel,z}$=0.38 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.21 $\sigma_{m,d}$=8.03 Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 35 SLU Xl=0.76
Sollecitazioni: N=-1205.46 T_z=930.51 M_y=-1137.62 T_y=5.85 M_z=0.00 M_x=1.84
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=163.88 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=4.44 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 25 SLU Xl=1.64
Sollecitazioni: N=-1795.35 T_z=1117.35 M_y=-2603.94 T_y=-2.96 M_z=5.59 M_x=1.98
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=163.88 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=10.24 Sfr.=0.08

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 25 SLU
Sollecitazioni: N=-1821.06
[Lin.] $M_{y,sx}$=620.11 $M_{y,dx}$=2603.94 $M_{y,eq}$=-1810.41
[Lin.] $M_{z,sx}$=-10.44 $M_{z,dx}$=5.59 $M_{z,eq}$=8.50
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=163.88 $\lambda_{rel,y}$=0.11 $\lambda_{rel,z}$=0.38 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.95 $\sigma_{m,d}$=7.18 Sfr.=0.06

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 19 SND Xl=1.64
Sollecitazioni: N=2318.20 T_z=815.22 M_y=-1695.55 T_y=-40.29 M_z=107.83 M_x=15.44
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.21 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 13 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=1362.24 T_z=815.78 M_y=-195.09 T_y=-71.82 M_z=78.35 M_x=29.07
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 19 SND Xl=1.64
Sollecitazioni: N=2318.20 T_z=815.22 M_y=-1695.55 T_y=-40.29 M_z=107.83 M_x=15.44
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.21 $\sigma_{m,d}$=8.03 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1662.45 T_z=1486.77 M_y=-409.40 T_y=-2.89 M_z=10.06 M_x=2.01
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=1.63 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1662.45 T_z=1486.77 M_y=-409.40 T_y=-2.89 M_z=10.06 M_x=2.01
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=1.63 Sfr.=0.07

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 25 SLU Xl=1.64
Sollecitazioni: N=-1795.35 T_z=1117.35 M_y=-2603.94 T_y=-2.96 M_z=5.59 M_x=1.98
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.94 $\sigma_{m,d}$=-10.24 Sfr.=0.08

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 25 SLU Xl=1.64
Sollecitazioni: N=-1795.35 T_z=1117.35 M_y=-2603.94 T_y=-2.96 M_z=5.59 M_x=1.98
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=10.24 Sfr.=0.08

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 7 SND Xl=0.00

Sollecitazioni: N=-3137.83 T_z=924.49 M_y=-229.29 T_y=-39.93 M_z=47.02 M_x=14.92
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.63 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,G}$=0.00 (L/61371)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/107399)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 17 (teorica) $f_{z,G}$=0.00 (L/45823)

Asta n. 2175 (2056 -2543) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 87 SLU I Xl=1.07
Sollecitazioni: N=-525.12 T_z=1282.79 M_y=434.44 T_y=14.51 M_z=0.00 M_x=1.50
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=150.07 $\lambda_{rel,m}$=0.42 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-3.72 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-535.60 T_z=1358.77 M_y=1581.36 T_y=14.51 M_z=-12.60 M_x=1.50
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=150.07 $\lambda_{rel,m}$=0.42 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-14.09 Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
Sollecitazioni: N=-535.60
[Par.] $M_{y,sx}$=-1581.36 $M_{y,dx}$=114.28 $M_{y,eq}$=1186.02
[Lin.] $M_{z,sx}$=12.60 $M_{z,dx}$=6.30 $M_{z,eq}$=-5.04
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=150.07 $\lambda_{rel,y}$=0.12 $\lambda_{rel,z}$=0.58 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.96
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.54 $\sigma_{m,d}$=-10.38 Sfr.=0.04

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-535.60 T_z=1358.77 M_y=1581.36 T_y=14.51 M_z=-12.60 M_x=1.50
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-535.60 T_z=1358.77 M_y=1581.36 T_y=14.51 M_z=-12.60 M_x=1.50
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=2.86 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-535.60 T_z=1358.77 M_y=1581.36 T_y=14.51 M_z=-12.60 M_x=1.50
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=2.86 Sfr.=0.07

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-535.60 T_z=1358.77 M_y=1581.36 T_y=14.51 M_z=-12.60 M_x=1.50
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.54 $\sigma_{m,d}$=-14.09 Sfr.=0.05

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-535.60 T_z=1358.77 M_y=1581.36 T_y=14.51 M_z=-12.60 M_x=1.50
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-14.09 Sfr.=0.05

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-535.60 T_z=1358.77 M_y=1581.36 T_y=14.51 M_z=-12.60 M_x=1.50
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.54 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 19 SND Xl=0.20
Sollecitazioni: N=2073.58 T_z=1783.18 M_y=2005.86 T_y=125.66 M_z=-117.28 M_x=15.45
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
L=150.07 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.34 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.08 $\sigma_{m,d}$=9.36 Sfr.=0.06

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 49 SLU Xl=0.72
Sollecitazioni: N=-2163.33 T_z=3844.87 M_y=2350.47 T_y=24.34 M_z=0.00 M_x=2.11
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=150.07 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-9.18 Sfr.=0.06

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 25 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-2179.79 T_z=3901.68 M_y=4365.91 T_y=19.12 M_z=-14.47 M_x=1.98
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=150.07 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-17.24 Sfr.=0.13

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 25 SLU
  Sollecitazioni: N=-2179.79
  [Par.] $M_{y,sx}$=-4365.91 $M_{y,dx}$=619.74 $M_{y,eq}$=3274.43
  [Lin.] $M_{z,sx}$=14.47 $M_{z,dx}$=10.44 $M_{z,eq}$=-5.79
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=150.07 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.34 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.14 $\sigma_{m,d}$=-12.87 Sfr.=0.11

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 19 SND Xl=1.50
  Sollecitazioni: N=2089.31 T_z=1669.22 M_y=-242.80 T_y=125.66 M_z=46.96 M_x=15.45
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.09 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 13 SND Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=1180.86 T_z=1105.37 M_y=1318.94 T_y=-181.92 M_z=172.33 M_x=29.08
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 19 SND Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=2073.58 T_z=1783.18 M_y=2005.86 T_y=125.66 M_z=-117.28 M_x=15.45
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.08 $\sigma_{m,d}$=9.36 Sfr.=0.06

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 25 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-2179.79 T_z=3901.68 M_y=4365.91 T_y=19.12 M_z=-14.47 M_x=1.98
  Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=4.27 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 25 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-2179.79 T_z=3901.68 M_y=4365.91 T_y=19.12 M_z=-14.47 M_x=1.98
  Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=19.31
  Tensioni: τ_d=4.27 Sfr.=0.22

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 25 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-2179.79 T_z=3901.68 M_y=4365.91 T_y=19.12 M_z=-14.47 M_x=1.98
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.14 $\sigma_{m,d}$=-17.24 Sfr.=0.13

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 25 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-2179.79 T_z=3901.68 M_y=4365.91 T_y=19.12 M_z=-14.47 M_x=1.98
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-17.24 Sfr.=0.13

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 7 SND Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-3144.79 T_z=934.36 M_y=1156.87 T_y=-96.64 M_z=92.08 M_x=14.93
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.64 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/10347)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/20694)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.02 (L/7382)

Asta n. 2175 (2056 -2530) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=538.95 T_z=690.90 M_y=798.27 T_y=-4.31 M_z=6.08 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
  L=153.05 $\lambda_{rel,y}$=0.12 $\lambda_{rel,z}$=0.59 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.96
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.54 $\sigma_{m,d}$=7.10 Sfr.=0.03

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=538.95 T_z=690.90 M_y=798.27 T_y=-4.31 M_z=6.08 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.54 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=538.95 T_z=690.90 M_y=798.27 T_y=-4.31 M_z=6.08 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.54 $\sigma_{m,d}$=7.10 Sfr.=0.03

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=538.95 T_z=690.90 M_y=798.27 T_y=-4.31 M_z=6.08 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=1.46 Sfr.=0.03

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.20

Sollecitazioni: N=538.95 T_z=690.90 M_y=798.27 T_y=-4.31 M_z=6.08 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-7.10 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 25 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=921.40 T_z=1904.71 M_y=2170.02 T_y=-3.17 M_z=8.03 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,t}$=105.93
L=153.05 $\lambda_{rel,y}$=0.11 $\lambda_{rel,z}$=0.35 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.48 $\sigma_{m,d}$=8.58 Sfr.=0.07

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 10 SND Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-464.60 T_z=769.85 M_y=1076.03 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=153.05 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-4.20 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 19 SND Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-618.12 T_z=809.96 M_y=1206.14 T_y=-43.97 M_z=19.67 M_x=-4.95
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=153.05 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-4.97 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 7 SND
Sollecitazioni: N=-768.22
[Par.] $M_{y,sx}$=-1167.06 $M_{y,dx}$=293.82 $M_{y,eq}$=949.57
[Lin.] $M_{z,sx}$=-21.27 $M_{z,dx}$=40.32 $M_{z,eq}$=32.70
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=153.05 $\lambda_{rel,y}$=0.11 $\lambda_{rel,z}$=0.35 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.40 $\sigma_{m,d}$=-4.14 Sfr.=0.02

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 19 SND Xl=0.20
Sollecitazioni: N=1830.06 T_z=585.73 M_y=429.49 T_y=-43.97 M_z=19.67 M_x=-4.95
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.95 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.20
Sollecitazioni: N=1275.30 T_z=610.55 M_y=524.18 T_y=-69.93 M_z=22.48 M_x=-9.13
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 25 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=921.40 T_z=1904.71 M_y=2170.02 T_y=-3.17 M_z=8.03 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=105.93 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.48 $\sigma_{m,d}$=8.58 Sfr.=0.07

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 76 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=1299.95 T_z=2024.43 M_y=2208.21 T_y=-3.22 M_z=8.48 M_x=-1.06
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=2.21 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=1292.67 T_z=2190.40 M_y=2384.39 T_y=-2.51 M_z=8.26 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=2.40 Sfr.=0.11

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 19 SND Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-618.12 T_z=809.96 M_y=1206.14 T_y=-43.97 M_z=19.67 M_x=-4.95
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.32 $\sigma_{m,d}$=-4.97 Sfr.=0.03

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 25 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=921.40 T_z=1904.71 M_y=2170.02 T_y=-3.17 M_z=8.03 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-8.58 Sfr.=0.06

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 7 SND Xl=1.53
Sollecitazioni: N=-768.22 T_z=679.50 M_y=-293.82 T_y=-44.93 M_z=40.32 M_x=-5.02
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.40 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/20247)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/36764)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/14862)

Asta n. 2175 (-2530 -2525) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=0.50

Sollecitazioni: N=468.70 T_z=180.93 M_y=-145.65 T_y=1.11 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=49.96 $\lambda_{rel,y}$=0.04 $\lambda_{rel,z}$=0.19 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.47 $\sigma_{m,d}$=1.25 Sfr.=0.01

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=474.73 T_z=224.65 M_y=-44.33 T_y=1.11 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.48 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.50
Sollecitazioni: N=468.70 T_z=180.93 M_y=-145.65 T_y=1.11 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.47 $\sigma_{m,d}$=1.25 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=474.73 T_z=224.65 M_y=-44.33 T_y=1.11 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=0.47 Sfr.=0.01

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.50
Sollecitazioni: N=468.70 T_z=180.93 M_y=-145.65 T_y=1.11 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=1.25 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU Xl=0.50
Sollecitazioni: N=1101.84 T_z=601.28 M_y=-746.72 T_y=-49.45 M_z=-19.80 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=49.96 $\lambda_{rel,y}$=0.03 $\lambda_{rel,z}$=0.11 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.57 $\sigma_{m,d}$=3.17 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 1 SND Xl=0.37
Sollecitazioni: N=-361.63 T_z=107.01 M_y=0.00 T_y=441.83 M_z=92.59 M_x=-9.14
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=49.96 $\lambda_{rel,m}$=0.15 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-1.21 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 1 SND Xl=0.50
Sollecitazioni: N=-363.24 T_z=252.63 M_y=-269.91 T_y=441.83 M_z=151.09 M_x=-9.14
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=49.96 $\lambda_{rel,m}$=0.15 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=3.02 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 1 SND
Sollecitazioni: N=-363.24
[Lin.] $M_{y,sx}$=211.33 $M_{y,dx}$=269.91 $M_{y,eq}$=-246.48
[Lin.] $M_{z,sx}$=-72.40 $M_{z,dx}$=151.09 $M_{z,eq}$=119.62
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=49.96 $\lambda_{rel,y}$=0.03 $\lambda_{rel,z}$=0.11 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.19 $\sigma_{m,d}$=2.52 Sfr.=0.01

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 19 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=1701.62 T_z=352.44 M_y=-272.92 T_y=251.41 M_z=40.00 M_x=-4.95
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.89 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=1172.62 T_z=296.35 M_y=-211.33 T_y=441.83 M_z=72.40 M_x=-9.14
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU Xl=0.50
Sollecitazioni: N=1101.84 T_z=601.28 M_y=-746.72 T_y=-49.45 M_z=-19.80 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.57 $\sigma_{m,d}$=3.17 Sfr.=0.03

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 76 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=1134.16 T_z=617.09 M_y=-387.25 T_y=-40.39 M_z=4.19 M_x=-1.06
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=0.68 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=1109.67 T_z=658.11 M_y=-432.10 T_y=-49.45 M_z=4.91 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=0.72 Sfr.=0.03

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 1 SND Xl=0.50
Sollecitazioni: N=-363.24 T_z=252.63 M_y=-269.91 T_y=441.83 M_z=151.09 M_x=-9.14
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70

Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.19 $\sigma_{m,d}$=-3.02 Sfr.=0.01

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=0.50
Sollecitazioni: N=1101.84 T_z=601.28 M_y=-746.72 T_y=-49.45 M_z=-19.80 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=3.17 Sfr.=0.02

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 7 SND Xl=0.50
Sollecitazioni: N=-758.20 T_z=294.85 M_y=-330.96 T_y=253.32 M_z=87.90 M_x=-5.03
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.39 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 18 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/87318)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 16 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/174636)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 17 (teorica) $f_{z,G}$=0.00 (L/69854)

Asta n. 2175 (-2525 -2510) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=418.18 T_z=-185.42 M_y=-145.56 T_y=7.13 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=96.38 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.37 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.42 $\sigma_{m,d}$=1.25 Sfr.=0.01

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=418.18 T_z=-185.42 M_y=-145.56 T_y=7.13 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.42 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=418.18 T_z=-185.42 M_y=-145.56 T_y=7.13 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.42 $\sigma_{m,d}$=1.25 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.96
Sollecitazioni: N=406.55 T_z=-269.74 M_y=73.77 T_y=7.13 M_z=7.76 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=0.57 Sfr.=0.01

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=418.18 T_z=-185.42 M_y=-145.56 T_y=7.13 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=1.25 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 74 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=1201.51 T_z=-719.73 M_y=-719.75 T_y=33.95 M_z=-15.28 M_x=-1.01
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=96.38 $\lambda_{rel,y}$=0.07 $\lambda_{rel,z}$=0.22 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.63 $\sigma_{m,d}$=3.01 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 10 SND Xl=0.19
Sollecitazioni: N=-491.40 T_z=-308.29 M_y=-230.88 T_y=-1.17 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=96.38 $\lambda_{rel,m}$=0.21 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=0.90 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-380.62 T_z=-275.58 M_y=-269.81 T_y=208.18 M_z=151.12 M_x=-9.14
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=96.38 $\lambda_{rel,m}$=0.21 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=3.02 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 1 SND
Sollecitazioni: N=-392.25
[Par.] $M_{y,sx}$=269.81 $M_{y,dx}$=-110.96 $M_{y,eq}$=-247.50
[Lin.] $M_{z,sx}$=-151.12 $M_{z,dx}$=53.99 $M_{z,eq}$=112.26
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=96.38 $\lambda_{rel,y}$=0.07 $\lambda_{rel,z}$=0.22 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.20 $\sigma_{m,d}$=2.43 Sfr.=0.01

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 19 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=1589.49 T_z=-307.00 M_y=-317.18 T_y=125.52 M_z=86.64 M_x=-4.95
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.83 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=1082.93 T_z=-275.58 M_y=-269.81 T_y=208.18 M_z=151.12 M_x=-9.14

Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 74 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=1201.51 T_z=-719.73 M_y=-719.75 T_y=33.95 M_z=-15.28 M_x=-1.01
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.63 $\sigma_{m,d}$=3.01 Sfr.=0.03

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 76 SLU Xl=0.96
Sollecitazioni: N=958.09 T_z=-875.60 M_y=109.82 T_y=37.78 M_z=20.42 M_x=-1.06
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=0.96 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=0.96
Sollecitazioni: N=915.31 T_z=-967.12 M_y=132.65 T_y=40.90 M_z=19.62 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=1.06 Sfr.=0.05

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-380.62 T_z=-275.58 M_y=-269.81 T_y=208.18 M_z=151.12 M_x=-9.14
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.20 $\sigma_{m,d}$=-3.02 Sfr.=0.01

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=930.43 T_z=-857.50 M_y=-746.60 T_y=40.90 M_z=-19.80 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=3.17 Sfr.=0.02

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 7 SND Xl=0.96
Sollecitazioni: N=-764.76 T_z=-148.16 M_y=19.03 T_y=123.32 M_z=34.53 M_x=-5.03
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.40 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/63161)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/91870)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/48122)

Asta n. 2175 (-2510 -2488) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=0.35
Sollecitazioni: N=355.88 T_z=-637.22 M_y=290.80 T_y=-57.80 M_z=-12.40 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=34.89 $\lambda_{rel,y}$=0.03 $\lambda_{rel,z}$=0.14 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.36 $\sigma_{m,d}$=3.02 Sfr.=0.01

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=360.09 T_z=-606.69 M_y=73.78 T_y=-57.80 M_z=7.76 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.36 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.35
Sollecitazioni: N=355.88 T_z=-637.22 M_y=290.80 T_y=-57.80 M_z=-12.40 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.36 $\sigma_{m,d}$=3.02 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.35
Sollecitazioni: N=355.88 T_z=-637.22 M_y=290.80 T_y=-57.80 M_z=-12.40 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=1.35 Sfr.=0.03

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.35
Sollecitazioni: N=355.88 T_z=-637.22 M_y=290.80 T_y=-57.80 M_z=-12.40 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-3.02 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 25 SLU Xl=0.35
Sollecitazioni: N=382.67 T_z=-2003.37 M_y=902.66 T_y=-99.62 M_z=-16.85 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,t}$=105.93
L=34.89 $\lambda_{rel,y}$=0.02 $\lambda_{rel,z}$=0.08 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.20 $\sigma_{m,d}$=3.75 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 61 SLU Xl=0.16
Sollecitazioni: N=-139.14 T_z=-883.63 M_y=428.45 T_y=-77.99 M_z=0.00 M_x=-1.18
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=34.89 $\lambda_{rel,m}$=0.13 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-1.67 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 61 SLU Xl=0.35
  Sollecitazioni: N=-142.06 T_z=-904.80 M_y=594.85 T_y=-77.99 M_z=-15.42 M_x=-1.18
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=34.89 $\lambda_{rel,m}$=0.13 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-2.52 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 61 SLU
  Sollecitazioni: N=-142.06
  [Lin.] $M_{y,sx}$=-286.08 $M_{y,dx}$=-594.85 $M_{y,eq}$=471.34
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-11.79 $M_{z,dx}$=-15.42 $M_{z,eq}$=-6.17
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=34.89 $\lambda_{rel,y}$=0.02 $\lambda_{rel,z}$=0.08 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.07 $\sigma_{m,d}$=-1.92 Sfr.=0.01

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 19 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=1481.46 T_z=-464.33 M_y=19.47 T_y=-123.39 M_z=35.37 M_x=-4.95
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.77 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=994.98 T_z=-526.26 M_y=36.46 T_y=-182.40 M_z=53.98 M_x=-9.14
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 25 SLU Xl=0.35
  Sollecitazioni: N=382.67 T_z=-2003.37 M_y=902.66 T_y=-99.62 M_z=-16.85 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=105.93 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.20 $\sigma_{m,d}$=3.75 Sfr.=0.03

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 76 SLU Xl=0.35
  Sollecitazioni: N=813.24 T_z=-2121.53 M_y=843.29 T_y=-117.89 M_z=-20.71 M_x=-1.06
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=2.32 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=0.35
  Sollecitazioni: N=753.94 T_z=-2332.86 M_y=939.88 T_y=-107.38 M_z=-17.85 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=2.55 Sfr.=0.12

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 61 SLU Xl=0.35
  Sollecitazioni: N=-142.06 T_z=-904.80 M_y=594.85 T_y=-77.99 M_z=-15.42 M_x=-1.18
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.07 $\sigma_{m,d}$=-2.52 Sfr.=0.02

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 25 SLU Xl=0.35
  Sollecitazioni: N=382.67 T_z=-2003.37 M_y=902.66 T_y=-99.62 M_z=-16.85 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-3.75 Sfr.=0.03

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 7 SND Xl=0.35
  Sollecitazioni: N=-765.50 T_z=-508.73 M_y=285.66 T_y=7.80 M_z=-4.31 M_x=-5.03
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.40 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/40652)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/52266)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/30489)

Asta n. 2175 (-2488 2078) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=0.86
  Sollecitazioni: N=306.47 T_z=-995.08 M_y=1114.49 T_y=8.27 M_z=-5.29 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
  L=105.85 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.41 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.31 $\sigma_{m,d}$=9.78 Sfr.=0.04

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=316.86 T_z=-919.80 M_y=290.76 T_y=8.27 M_z=-12.41 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.32 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.86
  Sollecitazioni: N=306.47 T_z=-995.08 M_y=1114.49 T_y=8.27 M_z=-5.29 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.31 $\sigma_{m,d}$=9.78 Sfr.=0.03

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.86

Sollecitazioni: N=306.47 T_z=-995.08 M_y=1114.49 T_y=8.27 M_z=-5.29 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=2.10 Sfr.=0.05

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.86
Sollecitazioni: N=306.47 T_z=-995.08 M_y=1114.49 T_y=8.27 M_z=-5.29 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-9.78 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU Xl=0.86
Sollecitazioni: N=611.36 T_z=-3523.92 M_y=3929.17 T_y=22.71 M_z=1.68 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=105.85 $\lambda_{rel,y}$=0.07 $\lambda_{rel,z}$=0.24 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.32 $\sigma_{m,d}$=15.37 Sfr.=0.11

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 10 SND Xl=0.80
Sollecitazioni: N=-521.27 T_z=-1106.80 M_y=1149.38 T_y=-6.59 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=105.85 $\lambda_{rel,m}$=0.22 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-4.49 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 62 SLU Xl=0.86
Sollecitazioni: N=-115.22 T_z=-2543.89 M_y=3011.23 T_y=15.23 M_z=-2.76 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=105.85 $\lambda_{rel,m}$=0.22 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-11.80 Sfr.=0.08

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 62 SLU
Sollecitazioni: N=-115.22
[Lin.] $M_{y,sx}$=-864.69 $M_{y,dx}$=-3011.23 $M_{y,eq}$=2152.62
[Lin.] $M_{z,sx}$=15.86 $M_{z,dx}$=-2.76 $M_{z,eq}$=-10.62
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=105.85 $\lambda_{rel,y}$=0.07 $\lambda_{rel,z}$=0.24 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.06 $\sigma_{m,d}$=-8.55 Sfr.=0.06

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 19 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=1390.09 T_z=-770.96 M_y=280.99 T_y=-93.43 M_z=-4.08 M_x=-4.95
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.72 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=922.98 T_z=-835.47 M_y=285.76 T_y=-156.55 M_z=-3.02 M_x=-9.13
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU Xl=0.86
Sollecitazioni: N=611.36 T_z=-3523.92 M_y=3929.17 T_y=22.71 M_z=1.68 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.32 $\sigma_{m,d}$=15.37 Sfr.=0.11

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 76 SLU Xl=0.86
Sollecitazioni: N=684.22 T_z=-3214.69 M_y=3566.59 T_y=23.71 M_z=0.00 M_x=-1.05
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=3.52 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.03

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=0.86
Sollecitazioni: N=611.36 T_z=-3523.92 M_y=3929.17 T_y=22.71 M_z=1.68 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=3.85 Sfr.=0.18

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 62 SLU Xl=0.86
Sollecitazioni: N=-115.22 T_z=-2543.89 M_y=3011.23 T_y=15.23 M_z=-2.76 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.06 $\sigma_{m,d}$=-11.80 Sfr.=0.08

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=0.86
Sollecitazioni: N=611.36 T_z=-3523.92 M_y=3929.17 T_y=22.71 M_z=1.68 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-15.37 Sfr.=0.10

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 7 SND Xl=0.86
Sollecitazioni: N=-766.76 T_z=-860.08 M_y=1007.78 T_y=-94.63 M_z=76.93 M_x=-5.02
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.40 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/18042)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/30071)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/13668)

Asta n. 2175 (2078 -2426) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 87 SLU I Xl=0.56
  Sollecitazioni: N=-538.61 T_z=1823.98 M_y=1605.30 T_y=4.31 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=145.16 $\lambda_{rel,m}$=0.41 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-13.76 Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-534.29 T_z=1855.31 M_y=2264.16 T_y=4.31 M_z=-2.51 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=145.16 $\lambda_{rel,m}$=0.41 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-19.52 Sfr.=0.07

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
  Sollecitazioni: N=-549.41
  [Lin.] $M_{y,sx}$=-2264.16 $M_{y,dx}$=-7.26 $M_{y,eq}$=1361.40
  [Lin.] $M_{z,sx}$=2.51 $M_{z,dx}$=2.90 $M_{z,eq}$=1.16
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=145.16 $\lambda_{rel,y}$=0.11 $\lambda_{rel,z}$=0.56 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.96
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.55 $\sigma_{m,d}$=-11.72 Sfr.=0.04

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-534.29 T_z=1855.31 M_y=2264.16 T_y=4.31 M_z=-2.51 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=3.91 Sfr.=0.09

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-534.29 T_z=1855.31 M_y=2264.16 T_y=4.31 M_z=-2.51 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.54 $\sigma_{m,d}$=-19.52 Sfr.=0.06

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-534.29 T_z=1855.31 M_y=2264.16 T_y=4.31 M_z=-2.51 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-19.52 Sfr.=0.06

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=1.45
  Sollecitazioni: N=-549.41 T_z=1745.64 M_y=7.26 T_y=4.31 M_z=2.90 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.55 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 7 SND Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=778.50 T_z=2151.63 M_y=2779.91 T_y=141.16 M_z=-143.02 M_x=-4.23
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
  L=145.16 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.33 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.41 $\sigma_{m,d}$=12.72 Sfr.=0.07

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 25 SLU Xl=0.29
  Sollecitazioni: N=-1757.02 T_z=5403.40 M_y=6149.50 T_y=5.66 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=145.16 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-24.02 Sfr.=0.18

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-1104.89 T_z=6327.61 M_y=7844.70 T_y=6.22 M_z=-2.05 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=145.16 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-30.67 Sfr.=0.21

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU
  Sollecitazioni: N=-1124.54
  [Lin.] $M_{y,sx}$=-7844.70 $M_{y,dx}$=-2.39 $M_{y,eq}$=4707.78
  [Lin.] $M_{z,sx}$=2.05 $M_{z,dx}$=5.75 $M_{z,eq}$=2.63
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=145.16 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.33 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.59 $\sigma_{m,d}$=-18.42 Sfr.=0.13

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=778.50 T_z=1579.09 M_y=1780.26 T_y=-133.49 M_z=138.51 M_x=-4.23
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.41 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=299.32 T_z=1682.80 M_y=1963.68 T_y=-173.37 M_z=179.82 M_x=-4.34
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 7 SND Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=778.50 T_z=2151.63 M_y=2779.91 T_y=141.16 M_z=-143.02 M_x=-4.23
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.41 $\sigma_{m,d}$=12.72 Sfr.=0.07

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 7 SND Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=778.50 T_z=2151.63 M_y=2779.91 T_y=141.16 M_z=-143.02 M_x=-4.23
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=2.36 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-1104.89 T_z=6327.61 M_y=7844.70 T_y=6.22 M_z=-2.05 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=6.92 Sfr.=0.32

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-1104.89 T_z=6327.61 M_y=7844.70 T_y=6.22 M_z=-2.05 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.58 $\sigma_{m,d}$=-30.67 Sfr.=0.21

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-1104.89 T_z=6327.61 M_y=7844.70 T_y=6.22 M_z=-2.05 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-30.67 Sfr.=0.21

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 62 SLU Xl=1.45
  Sollecitazioni: N=-2432.72 T_z=4354.59 M_y=-128.79 T_y=5.15 M_z=5.75 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.27 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.02 (L/6319)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/10862)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.03 (L/4711)

Asta n. 2175 (-2426 -2392) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 87 SLU I Xl=1.19
  Sollecitazioni: N=-649.65 T_z=1017.08 M_y=-1269.33 T_y=-3.15 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=119.38 $\lambda_{rel,m}$=0.37 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=10.88 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=0.60
  Sollecitazioni: N=-642.45 T_z=1069.30 M_y=-646.67 T_y=-3.15 M_z=1.02 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=119.38 $\lambda_{rel,m}$=0.37 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=5.59 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
  Sollecitazioni: N=-649.65
  [Lin.] $M_{y,sx}$=-7.15 $M_{y,dx}$=1269.33 $M_{y,eq}$=-758.74
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-2.90 $M_{z,dx}$=-0.86 $M_{z,eq}$=1.39
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=119.38 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.46 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.98
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.65 $\sigma_{m,d}$=6.56 Sfr.=0.03

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-635.25 T_z=1121.52 M_y=7.15 T_y=-3.15 M_z=2.90 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=2.36 Sfr.=0.05

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.19
  Sollecitazioni: N=-649.65 T_z=1017.08 M_y=-1269.33 T_y=-3.15 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.65 $\sigma_{m,d}$=-10.88 Sfr.=0.04

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.19
  Sollecitazioni: N=-649.65 T_z=1017.08 M_y=-1269.33 T_y=-3.15 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=10.88 Sfr.=0.04

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=1.19
  Sollecitazioni: N=-649.65 T_z=1017.08 M_y=-1269.33 T_y=-3.15 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.65 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 7 SND Xl=1.19
  Sollecitazioni: N=663.34 T_z=1313.26 M_y=-1478.39 T_y=-12.51 M_z=-43.69 M_x=-4.23
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
  L=119.38 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.27 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.35 $\sigma_{m,d}$=6.34 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 49 SLU Xl=1.19
  Sollecitazioni: N=-2081.93 T_z=3053.34 M_y=-3789.06 T_y=-5.64 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=119.38 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=14.80 Sfr.=0.10

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU Xl=1.19
  Sollecitazioni: N=-1429.58 T_z=3610.01 M_y=-4388.31 T_y=-6.60 M_z=-2.13 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=119.38 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=17.17 Sfr.=0.12

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 25 SLU
  Sollecitazioni: N=-2080.37
  [Lin.] $M_{y,sx}$=63.00 $M_{y,dx}$=3789.91 $M_{y,eq}$=-2299.15
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-5.74 $M_{z,dx}$=-2.49 $M_{z,eq}$=2.45
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=119.38 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.27 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.08 $\sigma_{m,d}$=9.01 Sfr.=0.08

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=677.74 T_z=845.43 M_y=-130.73 T_y=-12.51 M_z=33.93 M_x=-4.23
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.35 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=198.14 T_z=949.09 M_y=-77.31 T_y=-14.21 M_z=42.62 M_x=-4.34
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 7 SND Xl=1.19
  Sollecitazioni: N=663.34 T_z=1313.26 M_y=-1478.39 T_y=-12.51 M_z=-43.69 M_x=-4.23
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.35 $\sigma_{m,d}$=6.34 Sfr.=0.04

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 7 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=677.74 T_z=1417.70 M_y=151.72 T_y=-12.51 M_z=33.93 M_x=-4.23
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=1.55 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-1410.85 T_z=3745.79 M_y=2.19 T_y=-6.60 M_z=5.75 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=4.10 Sfr.=0.19

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU Xl=1.19
  Sollecitazioni: N=-1429.58 T_z=3610.01 M_y=-4388.31 T_y=-6.60 M_z=-2.13 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.74 $\sigma_{m,d}$=-17.17 Sfr.=0.12

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=1.19
  Sollecitazioni: N=-1429.58 T_z=3610.01 M_y=-4388.31 T_y=-6.60 M_z=-2.13 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=17.17 Sfr.=0.12

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 62 SLU Xl=1.19
  Sollecitazioni: N=-2737.90 T_z=2495.86 M_y=-3189.46 T_y=-7.17 M_z=-2.82 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.43 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.00 (L/33379)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/56897)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/25034)

Asta n. 2175 (-2392 -2351) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 87 SLU I Xl=1.32
  Sollecitazioni: N=-747.82 T_z=305.24 M_y=-1747.39 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=131.72 $\lambda_{rel,m}$=0.39 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=14.98 Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
  Sollecitazioni: N=-747.82
  [Lin.] $M_{y,sx}$=1269.42 $M_{y,dx}$=1747.39 $M_{y,eq}$=-1556.20
  [Lin.] $M_{z,sx}$=0.86 $M_{z,dx}$=-0.56 $M_{z,eq}$=-0.74
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=131.72 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.51 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.97
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.75 $\sigma_{m,d}$=13.37 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-731.92 T_z=420.49 M_y=-1269.42 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=0.89 Sfr.=0.02

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.32
  Sollecitazioni: N=-747.82 T_z=305.24 M_y=-1747.39 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.75 $\sigma_{m,d}$=-14.98 Sfr.=0.05

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.32
  Sollecitazioni: N=-747.82 T_z=305.24 M_y=-1747.39 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=14.98 Sfr.=0.05

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=1.32
  Sollecitazioni: N=-747.82 T_z=305.24 M_y=-1747.39 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.75 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 7 SND Xl=1.32
  Sollecitazioni: N=565.16 T_z=601.42 M_y=-2346.58 T_y=12.69 M_z=-58.94 M_x=-4.23
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
  L=131.72 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.30 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.29 $\sigma_{m,d}$=9.93 Sfr.=0.06

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 74 SLU Xl=1.32
  Sollecitazioni: N=-631.58 T_z=1044.07 M_y=-5276.31 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=131.72 $\lambda_{rel,m}$=0.25 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=20.61 Sfr.=0.14

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU Xl=1.32
  Sollecitazioni: N=-1723.41 T_z=1139.58 M_y=-5988.25 T_y=0.00 M_z=-2.19 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=131.72 $\lambda_{rel,m}$=0.25 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=23.42 Sfr.=0.16

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU
  Sollecitazioni: N=-1723.41
  [Lin.] $M_{y,sx}$=4388.49 $M_{y,dx}$=5988.25 $M_{y,eq}$=-5348.34
  [Lin.] $M_{z,sx}$=2.13 $M_{z,dx}$=-2.19 $M_{z,eq}$=-2.17
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=131.72 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.30 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.90 $\sigma_{m,d}$=20.92 Sfr.=0.15

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=581.06 T_z=716.67 M_y=-1478.48 T_y=-11.71 M_z=41.34 M_x=-4.23
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.30 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=101.46 T_z=613.01 M_y=-1408.25 T_y=-11.40 M_z=52.04 M_x=-4.34
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 7 SND Xl=1.32
  Sollecitazioni: N=565.16 T_z=601.42 M_y=-2346.58 T_y=12.69 M_z=-58.94 M_x=-4.23
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.29 $\sigma_{m,d}$=9.93 Sfr.=0.06

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 7 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=581.06 T_z=716.67 M_y=-1478.48 T_y=12.69 M_z=-43.69 M_x=-4.23
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=0.78 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-1702.74 T_z=1289.40 M_y=-4388.49 T_y=0.00 M_z=-2.13 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=1.41 Sfr.=0.06

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU Xl=1.32
  Sollecitazioni: N=-1723.41 T_z=1139.58 M_y=-5988.25 T_y=0.00 M_z=-2.19 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.90 $\sigma_{m,d}$=-23.42 Sfr.=0.16

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=1.32
  Sollecitazioni: N=-1723.41 T_z=1139.58 M_y=-5988.25 T_y=0.00 M_z=-2.19 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=23.42 Sfr.=0.16

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 62 SLU Xl=1.32
  Sollecitazioni: N=-3031.73 T_z=705.11 M_y=-4217.04 T_y=0.00 M_z=-3.90 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.58 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/26561)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.00 (L/46820)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/19731)

Asta n. 2175 (-2351 -2329) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-834.62 T_z=-324.23 M_y=-1747.32 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=135.40 $\lambda_{rel,m}$=0.40 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=14.98 Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
  Sollecitazioni: N=-850.96
  [Lin.] $M_{y,sx}$=1747.32 $M_{y,dx}$=1228.12 $M_{y,eq}$=-1539.64
  [Lin.] $M_{z,sx}$=0.56 $M_{z,dx}$=0.51 $M_{z,eq}$=-0.22
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=135.40 $\lambda_{rel,y}$=0.11 $\lambda_{rel,z}$=0.53 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.97
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.85 $\sigma_{m,d}$=13.21 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=1.35
  Sollecitazioni: N=-850.96 T_z=-442.69 M_y=-1228.12 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=0.93 Sfr.=0.02

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-834.62 T_z=-324.23 M_y=-1747.32 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.84 $\sigma_{m,d}$=-14.98 Sfr.=0.05

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-834.62 T_z=-324.23 M_y=-1747.32 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=14.98 Sfr.=0.05

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=1.35
  Sollecitazioni: N=-850.96 T_z=-442.69 M_y=-1228.12 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.85 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 7 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=478.45 T_z=-600.32 M_y=-2346.64 T_y=24.70 M_z=-58.94 M_x=-4.23
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
  L=135.40 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.31 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.25 $\sigma_{m,d}$=9.93 Sfr.=0.06

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 75 SLU Xl=0.36
  Sollecitazioni: N=-2018.73 T_z=-1363.62 M_y=-5503.07 T_y=3.73 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=135.40 $\lambda_{rel,m}$=0.25 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=21.50 Sfr.=0.14

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-2013.07 T_z=-1322.55 M_y=-5988.01 T_y=3.73 M_z=-2.19 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=135.40 $\lambda_{rel,m}$=0.25 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=23.42 Sfr.=0.16

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU
  Sollecitazioni: N=-2034.30
  [Lin.] $M_{y,sx}$=5988.01 $M_{y,dx}$=4093.05 $M_{y,eq}$=-5230.03

[Lin.] $M_{z,sx}$=2.19 $M_{z,dx}$=2.85 $M_{z,eq}$=1.14
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=135.40 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.31 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.06 $\sigma_{m,d}$=20.44 Sfr.=0.14

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=478.45 T_z=-600.32 M_y=-2346.64 T_y=-22.07 M_z=57.89 M_x=-4.23
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.25 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1.35 T_z=-496.66 M_y=-2139.77 T_y=-28.54 M_z=68.16 M_x=-4.34
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 7 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=478.45 T_z=-600.32 M_y=-2346.64 T_y=24.70 M_z=-58.94 M_x=-4.23
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.25 $\sigma_{m,d}$=9.93 Sfr.=0.06

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 19 SND Xl=1.35
Sollecitazioni: N=403.36 T_z=-738.88 M_y=-2157.49 T_y=23.65 M_z=-27.30 M_x=4.07
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=0.81 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 25 SLU Xl=1.35
Sollecitazioni: N=-2685.09 T_z=-1331.02 M_y=-3407.09 T_y=3.55 M_z=1.76 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=19.31
Tensioni: τ_d=1.46 Sfr.=0.08

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-2013.07 T_z=-1322.55 M_y=-5988.01 T_y=3.73 M_z=-2.19 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.05 $\sigma_{m,d}$=-23.42 Sfr.=0.16

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-2013.07 T_z=-1322.55 M_y=-5988.01 T_y=3.73 M_z=-2.19 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=23.42 Sfr.=0.16

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 62 SLU Xl=1.35
Sollecitazioni: N=-3342.62 T_z=-1187.87 M_y=-2712.73 T_y=3.34 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.74 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/15952)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/27302)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/11831)

Asta n. 2175 (-2329 -2306) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-933.24 T_z=-1039.27 M_y=-1227.92 T_y=-2.03 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=115.70 $\lambda_{rel,m}$=0.37 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=10.53 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=0.77
Sollecitazioni: N=-942.54 T_z=-1106.76 M_y=-400.27 T_y=-2.03 M_z=-1.05 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=115.70 $\lambda_{rel,m}$=0.37 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=3.48 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
Sollecitazioni: N=-947.20
[Par.] $M_{y,sx}$=1227.92 $M_{y,dx}$=-33.08 $M_{y,eq}$=-920.94
[Lin.] $M_{z,sx}$=-0.51 $M_{z,dx}$=-1.84 $M_{z,eq}$=-0.90
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=115.70 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.45 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.98
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.95 $\sigma_{m,d}$=7.93 Sfr.=0.03

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=1.16
Sollecitazioni: N=-947.20 T_z=-1140.50 M_y=33.08 T_y=-2.03 M_z=-1.84 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=2.40 Sfr.=0.05

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.00

Sollecitazioni: N=-933.24 T_z=-1039.27 M_y=-1227.92 T_y=-2.03 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.94 $\sigma_{m,d}$=-10.53 Sfr.=0.04

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-933.24 T_z=-1039.27 M_y=-1227.92 T_y=-2.03 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=10.53 Sfr.=0.04

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=1.16
Sollecitazioni: N=-947.20 T_z=-1140.50 M_y=33.08 T_y=-2.03 M_z=-1.84 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.95 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 7 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=379.84 T_z=-1315.35 M_y=-2228.46 T_y=-94.74 M_z=28.32 M_x=-4.23
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
L=115.70 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.27 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.20 $\sigma_{m,d}$=9.07 Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 37 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-2636.49 T_z=-2962.65 M_y=-3127.39 T_y=2.95 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=115.70 $\lambda_{rel,m}$=0.23 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=12.22 Sfr.=0.08

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-2307.48 T_z=-3797.14 M_y=-4092.62 T_y=-3.74 M_z=2.85 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=115.70 $\lambda_{rel,m}$=0.23 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=16.02 Sfr.=0.11

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU
Sollecitazioni: N=-2325.63
[Par.] $M_{y,sx}$=4092.62 $M_{y,dx}$=-376.83 $M_{y,eq}$=-3069.47
[Lin.] $M_{z,sx}$=-2.85 $M_{z,dx}$=-1.48 $M_{z,eq}$=1.14
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=115.70 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.27 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.21 $\sigma_{m,d}$=12.01 Sfr.=0.09

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=379.84 T_z=-1315.35 M_y=-2228.46 T_y=-94.74 M_z=28.32 M_x=-4.23
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.20 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-99.96 T_z=-1211.70 M_y=-1881.14 T_y=-110.09 M_z=29.82 M_x=-4.34
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 7 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=379.84 T_z=-1315.35 M_y=-2228.46 T_y=-94.74 M_z=28.32 M_x=-4.23
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.20 $\sigma_{m,d}$=9.07 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 19 SND Xl=1.16
Sollecitazioni: N=307.12 T_z=-1436.67 M_y=1376.29 T_y=-91.72 M_z=-79.39 M_x=4.07
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=1.57 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=1.16
Sollecitazioni: N=-2325.63 T_z=-3928.74 M_y=376.83 T_y=-3.74 M_z=-1.48 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=4.30 Sfr.=0.20

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-2307.48 T_z=-3797.14 M_y=-4092.62 T_y=-3.74 M_z=2.85 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.20 $\sigma_{m,d}$=-16.02 Sfr.=0.11

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-2307.48 T_z=-3797.14 M_y=-4092.62 T_y=-3.74 M_z=2.85 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=16.02 Sfr.=0.11

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 62 SLU Xl=1.16
Sollecitazioni: N=-3633.95 T_z=-2960.35 M_y=636.68 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.89 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/15165)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/26960)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/11233)

Asta n. 2175 (-2306 1089) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 87 SLU I Xl=0.31
  Sollecitazioni: N=-994.93 T_z=-1486.64 M_y=485.45 T_y=9.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=55.23 $\lambda_{rel,m}$=0.25 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-4.16 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=0.35
  Sollecitazioni: N=-995.50 T_z=-1490.77 M_y=555.74 T_y=9.00 M_z=1.35 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=55.23 $\lambda_{rel,m}$=0.25 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-4.82 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
  Sollecitazioni: N=-995.50
  [Lin.] $M_{y,sx}$=-33.29 $M_{y,dx}$=-555.74 $M_{y,eq}$=346.76
  [Lin.] $M_{z,sx}$=1.84 $M_{z,dx}$=1.35 $M_{z,eq}$=-0.73
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=55.23 $\lambda_{rel,y}$=0.04 $\lambda_{rel,z}$=0.21 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.00 $\sigma_{m,d}$=-3.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.35
  Sollecitazioni: N=-995.50 T_z=-1490.77 M_y=555.74 T_y=9.00 M_z=1.35 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=3.14 Sfr.=0.07

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.35
  Sollecitazioni: N=-995.50 T_z=-1490.77 M_y=555.74 T_y=9.00 M_z=1.35 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.00 $\sigma_{m,d}$=-4.82 Sfr.=0.02

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.35
  Sollecitazioni: N=-995.50 T_z=-1490.77 M_y=555.74 T_y=9.00 M_z=1.35 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-4.82 Sfr.=0.02

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.35
  Sollecitazioni: N=-995.50 T_z=-1490.77 M_y=555.74 T_y=9.00 M_z=1.35 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.00 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 19 SND Xl=0.35
  Sollecitazioni: N=258.82 T_z=-1786.95 M_y=2003.99 T_y=85.02 M_z=103.51 M_x=4.07
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
  L=55.23 $\lambda_{rel,y}$=0.04 $\lambda_{rel,z}$=0.13 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.13 $\sigma_{m,d}$=9.18 Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 76 SLU Xl=0.35
  Sollecitazioni: N=-2131.84 T_z=-4651.67 M_y=1895.78 T_y=5.07 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=55.23 $\lambda_{rel,m}$=0.16 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-7.41 Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 25 SLU Xl=0.35
  Sollecitazioni: N=-3115.81 T_z=-4454.17 M_y=2071.61 T_y=6.34 M_z=1.86 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=55.23 $\lambda_{rel,m}$=0.16 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-8.12 Sfr.=0.06

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 25 SLU
  Sollecitazioni: N=-3115.81
  [Lin.] $M_{y,sx}$=-501.35 $M_{y,dx}$=-2071.61 $M_{y,eq}$=1443.50
  [Lin.] $M_{z,sx}$=0.38 $M_{z,dx}$=1.86 $M_{z,eq}$=0.96
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=55.23 $\lambda_{rel,y}$=0.04 $\lambda_{rel,z}$=0.13 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.62 $\sigma_{m,d}$=-5.65 Sfr.=0.05

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=321.84 T_z=-1735.88 M_y=-1310.07 T_y=51.16 M_z=75.71 M_x=-4.23
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.17 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-157.95 T_z=-1632.22 M_y=-842.76 T_y=42.99 M_z=91.98 M_x=-4.34
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 19 SND Xl=0.35
  Sollecitazioni: N=258.82 T_z=-1786.95 M_y=2003.99 T_y=85.02 M_z=103.51 M_x=4.07
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.13 $\sigma_{m,d}$=9.18 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 19 SND Xl=0.35
  Sollecitazioni: N=258.82 T_z=-1786.95 M_y=2003.99 T_y=85.02 M_z=103.51 M_x=4.07
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=1.96 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=0.35
  Sollecitazioni: N=-2465.02 T_z=-5096.18 M_y=2174.60 T_y=-4.29 M_z=-3.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=5.57 Sfr.=0.26

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 25 SLU Xl=0.35
  Sollecitazioni: N=-3115.81 T_z=-4454.17 M_y=2071.61 T_y=6.34 M_z=1.86 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.62 $\sigma_{m,d}$=-8.12 Sfr.=0.06

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 25 SLU Xl=0.35
  Sollecitazioni: N=-3115.81 T_z=-4454.17 M_y=2071.61 T_y=6.34 M_z=1.86 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-8.12 Sfr.=0.06

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 62 SLU Xl=0.35
  Sollecitazioni: N=-3773.33 T_z=-3814.54 M_y=1980.62 T_y=18.10 M_z=7.19 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.97 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,G}$=0.00 (L/9168)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{z,G}$=0.00 (L/16145)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,G}$=0.01 (L/6751)

Asta n. 2176 (-2544 -2574) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=1.64
  Sollecitazioni: N=607.05 T_z=67.62 M_y=-601.37 T_y=-9.03 M_z=1.49 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
  L=163.88 $\lambda_{rel,y}$=0.13 $\lambda_{rel,z}$=0.64 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.95
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.61 $\sigma_{m,d}$=5.22 Sfr.=0.02

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=1.64
  Sollecitazioni: N=607.05 T_z=67.62 M_y=-601.37 T_y=-9.03 M_z=1.49 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.61 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.64
  Sollecitazioni: N=607.05 T_z=67.62 M_y=-601.37 T_y=-9.03 M_z=1.49 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.61 $\sigma_{m,d}$=5.22 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=587.28 T_z=211.00 M_y=-373.07 T_y=-9.03 M_z=16.28 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=0.44 Sfr.=0.01

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.64
  Sollecitazioni: N=607.05 T_z=67.62 M_y=-601.37 T_y=-9.03 M_z=1.49 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=5.22 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU Xl=1.64
  Sollecitazioni: N=1802.62 T_z=300.26 M_y=-2154.63 T_y=-14.17 M_z=1.83 M_x=-1.03
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=163.88 $\lambda_{rel,y}$=0.11 $\lambda_{rel,z}$=0.38 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.94 $\sigma_{m,d}$=8.44 Sfr.=0.06

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 13 SND Xl=1.64
  Sollecitazioni: N=-6.61 T_z=271.10 M_y=-976.28 T_y=-66.71 M_z=204.25 M_x=-26.60
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70

Ltors=163.88 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=6.47 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 13 SND
Sollecitazioni: N=-26.38
[Par.] $M_{y,sx}$=425.37 $M_{y,dx}$=976.28 $M_{y,eq}$=-911.08
[Lin.] $M_{z,sx}$=-128.49 $M_{z,dx}$=204.25 $M_{z,eq}$=173.94
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=163.88 $\lambda_{rel,y}$=0.11 $\lambda_{rel,z}$=0.38 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 $\sigma_{m,d}$=5.82 Sfr.=0.03

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 25 SLU Xl=1.64
Sollecitazioni: N=1631.04 T_z=293.89 M_y=-1867.18 T_y=-14.21 M_z=1.55 M_x=-1.07
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=105.93
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.85 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=1200.94 T_z=399.06 M_y=-422.86 T_y=-66.03 M_z=127.81 M_x=-26.95
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU Xl=1.64
Sollecitazioni: N=1802.62 T_z=300.26 M_y=-2154.63 T_y=-14.17 M_z=1.83 M_x=-1.03
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.94 $\sigma_{m,d}$=8.44 Sfr.=0.06

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 25 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=1605.33 T_z=480.28 M_y=-1232.83 T_y=-14.21 M_z=24.84 M_x=-1.07
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=0.53 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 25 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=1605.33 T_z=480.28 M_y=-1232.83 T_y=-14.21 M_z=24.84 M_x=-1.07
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=19.31
Tensioni: τ_d=0.53 Sfr.=0.03

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 13 SND Xl=1.64
Sollecitazioni: N=-6.61 T_z=271.10 M_y=-976.28 T_y=-66.71 M_z=204.25 M_x=-26.60
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.00 $\sigma_{m,d}$=6.47 Sfr.=0.03

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=1.64
Sollecitazioni: N=1802.62 T_z=300.26 M_y=-2154.63 T_y=-14.17 M_z=1.83 M_x=-1.03
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=8.44 Sfr.=0.06

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 7 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-260.21 T_z=492.43 M_y=-395.32 T_y=-38.77 M_z=79.90 M_x=-14.13
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.14 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/53699)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/90441)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/41911)

Asta n. 2176 (2057 -2544) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=472.07 T_z=1045.59 M_y=915.05 T_y=37.35 M_z=-32.38 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=150.07 $\lambda_{rel,y}$=0.12 $\lambda_{rel,z}$=0.58 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.96
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.47 $\sigma_{m,d}$=9.22 Sfr.=0.03

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=1.50
Sollecitazioni: N=487.80 T_z=931.62 M_y=-372.65 T_y=37.35 M_z=16.28 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.49 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=472.07 T_z=1045.59 M_y=915.05 T_y=37.35 M_z=-32.38 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.47 $\sigma_{m,d}$=9.22 Sfr.=0.03

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=472.07 T_z=1045.59 M_y=915.05 T_y=37.35 M_z=-32.38 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=2.20 Sfr.=0.05

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=472.07 T_z=1045.59 M_y=915.05 T_y=37.35 M_z=-32.38 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-9.22 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 25 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=1248.93 T_z=3062.31 M_y=2660.51 T_y=59.29 M_z=-52.39 M_x=-1.06
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,t}$=105.93
  L=150.07 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.34 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.65 $\sigma_{m,d}$=11.07 Sfr.=0.09

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 10 SND Xl=0.55
  Sollecitazioni: N=-26.29 T_z=1213.14 M_y=758.96 T_y=14.99 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=150.07 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-2.96 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 13 SND Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-87.66 T_z=1241.29 M_y=1133.50 T_y=318.50 M_z=-287.53 M_x=-26.61
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=150.07 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-8.17 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 19 SND
  Sollecitazioni: N=-221.61
  [Par.] $M_{y,sx}$=-1272.91 $M_{y,dx}$=397.43 $M_{y,eq}$=1085.73
  [Lin.] $M_{z,sx}$=194.96 $M_{z,dx}$=80.58 $M_{z,eq}$=-84.74
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=150.07 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.34 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.12 $\sigma_{m,d}$=-5.34 Sfr.=0.03

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU Xl=1.50
  Sollecitazioni: N=1440.94 T_z=3342.68 M_y=-1509.10 T_y=59.94 M_z=25.04 M_x=-1.03
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.75 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=1031.81 T_z=849.88 M_y=696.60 T_y=-243.79 M_z=222.77 M_x=-26.96
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 25 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=1248.93 T_z=3062.31 M_y=2660.51 T_y=59.29 M_z=-52.39 M_x=-1.06
  Resistenze: K_{mod}=0.80 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=105.93 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.65 $\sigma_{m,d}$=11.07 Sfr.=0.09

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=1420.50 T_z=3490.83 M_y=2941.40 T_y=59.94 M_z=-53.03 M_x=-1.03
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=3.82 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.03

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=1420.50 T_z=3490.83 M_y=2941.40 T_y=59.94 M_z=-53.03 M_x=-1.03
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=3.82 Sfr.=0.18

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 13 SND Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-87.66 T_z=1241.29 M_y=1133.50 T_y=318.50 M_z=-287.53 M_x=-26.61
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.05 $\sigma_{m,d}$=-8.17 Sfr.=0.04

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 25 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=1248.93 T_z=3062.31 M_y=2660.51 T_y=59.29 M_z=-52.39 M_x=-1.06
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-11.07 Sfr.=0.08

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 7 SND Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-274.55 T_z=762.70 M_y=557.19 T_y=-136.08 M_z=130.21 M_x=-14.13
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.14 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/14080)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/25292)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.01 (L/10546)

Asta n. 2176 (2057 2064) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=1161.86 T_z=158.34 M_y=395.22 T_y=-8.38 M_z=10.30 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
  L=202.90 $\lambda_{rel,y}$=0.16 $\lambda_{rel,z}$=0.79 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.90
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.17 $\sigma_{m,d}$=3.83 Sfr.=0.02

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=1161.86 T_z=158.34 M_y=395.22 T_y=-8.38 M_z=10.30 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.17 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=1161.86 T_z=158.34 M_y=395.22 T_y=-8.38 M_z=10.30 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.17 $\sigma_{m,d}$=3.83 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=1161.86 T_z=158.34 M_y=395.22 T_y=-8.38 M_z=10.30 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=0.33 Sfr.=0.01

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=1161.86 T_z=158.34 M_y=395.22 T_y=-8.38 M_z=10.30 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-3.83 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=4267.88 T_z=358.41 M_y=1305.76 T_y=-16.20 M_z=10.40 M_x=-2.60
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=202.90 $\lambda_{rel,y}$=0.14 $\lambda_{rel,z}$=0.47 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.98
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=2.22 $\sigma_{m,d}$=5.24 Sfr.=0.05

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=4267.88 T_z=358.41 M_y=1305.76 T_y=-16.20 M_z=10.40 M_x=-2.60
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=2.22 Sfr.=0.02

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=1392.77 T_z=21.38 M_y=191.17 T_y=-31.37 M_z=50.24 M_x=-17.21
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=4267.88 T_z=358.41 M_y=1305.76 T_y=-16.20 M_z=10.40 M_x=-2.60
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=2.22 $\sigma_{m,d}$=5.24 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 25 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=3380.21 T_z=341.84 M_y=1176.22 T_y=-14.76 M_z=10.45 M_x=-1.90
  Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=0.37 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 25 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=3380.21 T_z=341.84 M_y=1176.22 T_y=-14.76 M_z=10.45 M_x=-1.90
  Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=19.31
  Tensioni: τ_d=0.37 Sfr.=0.02

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 25 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=3380.21 T_z=341.84 M_y=1176.22 T_y=-14.76 M_z=10.45 M_x=-1.90
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-4.73 Sfr.=0.04

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/49000)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{z,G}$=0.00 (L/90462)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/36750)

Asta n. 2176 (2064 -2489) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=1.32
  Sollecitazioni: N=1237.32 T_z=-252.29 M_y=423.06 T_y=-2.84 M_z=3.91 M_x=2.92
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
  L=131.90 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.51 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.97
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.24 $\sigma_{m,d}$=3.79 Sfr.=0.02

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=0.15
  Sollecitazioni: N=1251.43 T_z=-149.89 M_y=187.72 T_y=-2.84 M_z=7.24 M_x=2.92

Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.26 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.15
Sollecitazioni: N=1251.43 T_z=-149.89 M_y=187.72 T_y=-2.84 M_z=7.24 M_x=2.92
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.32
Sollecitazioni: N=1237.32 T_z=-252.29 M_y=423.06 T_y=-2.84 M_z=3.91 M_x=2.92
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.24 $\sigma_{m,d}$=3.79 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=1.32
Sollecitazioni: N=1237.32 T_z=-252.29 M_y=423.06 T_y=-2.84 M_z=3.91 M_x=2.92
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=0.53 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=1.32
Sollecitazioni: N=1237.32 T_z=-252.29 M_y=423.06 T_y=-2.84 M_z=3.91 M_x=2.92
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=0.53 Sfr.=0.01

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.32
Sollecitazioni: N=1237.32 T_z=-252.29 M_y=423.06 T_y=-2.84 M_z=3.91 M_x=2.92
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-3.79 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU Xl=1.32
Sollecitazioni: N=4434.88 T_z=-410.16 M_y=1298.53 T_y=10.00 M_z=10.24 M_x=6.77
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=131.90 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.30 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=2.31 $\sigma_{m,d}$=5.21 Sfr.=0.05

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU Xl=0.15
Sollecitazioni: N=4453.22 T_z=-277.04 M_y=896.39 T_y=10.00 M_z=-1.47 M_x=6.77
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=2.32 Sfr.=0.02

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 49 SLU Xl=0.15
Sollecitazioni: N=3496.59 T_z=-290.62 M_y=714.96 T_y=8.08 M_z=1.59 M_x=7.19
Resistenze: K_{mod}=0.90
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU Xl=1.32
Sollecitazioni: N=4434.88 T_z=-410.16 M_y=1298.53 T_y=10.00 M_z=10.24 M_x=6.77
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=2.31 $\sigma_{m,d}$=5.21 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 25 SLU Xl=1.32
Sollecitazioni: N=3459.15 T_z=-418.18 M_y=1130.71 T_y=7.92 M_z=10.01 M_x=6.15
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=0.46 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 25 SLU Xl=1.32
Sollecitazioni: N=3459.15 T_z=-418.18 M_y=1130.71 T_y=7.92 M_z=10.01 M_x=6.15
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=19.31
Tensioni: τ_d=0.46 Sfr.=0.02

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=1.32
Sollecitazioni: N=4434.88 T_z=-410.16 M_y=1298.53 T_y=10.00 M_z=10.24 M_x=6.77
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-5.21 Sfr.=0.03

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/136358)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 55 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/175318)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 55 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/111566)

Asta n. 2176 (-2489 2079) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=0.90
Sollecitazioni: N=1148.32 T_z=-896.15 M_y=1193.84 T_y=-35.06 M_z=-27.81 M_x=2.92
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=105.33 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.41 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.15 $\sigma_{m,d}$=11.41 Sfr.=0.05

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=0.00

Sollecitazioni: N=1159.25 T_z=-817.00 M_y=418.91 T_y=-35.06 M_z=3.91 M_x=2.92
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.16 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=1159.25 T_z=-817.00 M_y=418.91 T_y=-35.06 M_z=3.91 M_x=2.92
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.90
Sollecitazioni: N=1148.32 T_z=-896.15 M_y=1193.84 T_y=-35.06 M_z=-27.81 M_x=2.92
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.15 $\sigma_{m,d}$=11.41 Sfr.=0.04

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=0.90
Sollecitazioni: N=1148.32 T_z=-896.15 M_y=1193.84 T_y=-35.06 M_z=-27.81 M_x=2.92
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=1.89 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.90
Sollecitazioni: N=1148.32 T_z=-896.15 M_y=1193.84 T_y=-35.06 M_z=-27.81 M_x=2.92
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=1.89 Sfr.=0.04

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.90
Sollecitazioni: N=1148.32 T_z=-896.15 M_y=1193.84 T_y=-35.06 M_z=-27.81 M_x=2.92
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-11.41 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU Xl=0.90
Sollecitazioni: N=4162.92 T_z=-2697.92 M_y=3678.50 T_y=-43.75 M_z=-29.34 M_x=6.76
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=105.33 $\lambda_{rel,y}$=0.07 $\lambda_{rel,z}$=0.24 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=2.17 $\sigma_{m,d}$=14.75 Sfr.=0.12

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=4177.12 T_z=-2595.02 M_y=1284.30 T_y=-43.75 M_z=10.24 M_x=6.76
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=2.18 Sfr.=0.02

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 49 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=3220.55 T_z=-2289.41 M_y=1120.75 T_y=-43.67 M_z=11.05 M_x=7.18
Resistenze: K_{mod}=0.90
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU Xl=0.90
Sollecitazioni: N=4162.92 T_z=-2697.92 M_y=3678.50 T_y=-43.75 M_z=-29.34 M_x=6.76
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=2.17 $\sigma_{m,d}$=14.75 Sfr.=0.12

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU Xl=0.90
Sollecitazioni: N=4162.92 T_z=-2697.92 M_y=3678.50 T_y=-43.75 M_z=-29.34 M_x=6.76
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=2.95 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=0.90
Sollecitazioni: N=4162.92 T_z=-2697.92 M_y=3678.50 T_y=-43.75 M_z=-29.34 M_x=6.76
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=2.95 Sfr.=0.14

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=0.90
Sollecitazioni: N=4162.92 T_z=-2697.92 M_y=3678.50 T_y=-43.75 M_z=-29.34 M_x=6.76
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-14.75 Sfr.=0.10

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/24323)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/47431)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/18242)

Asta n. 2176 (2079 -2429) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 87 SLU I Xl=1.02
Sollecitazioni: N=-235.74 T_z=1788.36 M_y=667.20 T_y=30.68 M_z=0.00 M_x=-2.42
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=145.59 $\lambda_{rel,m}$=0.41 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-5.72 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=0.15
  Sollecitazioni: N=-225.23 T_z=1864.62 M_y=2259.10 T_y=30.68 M_z=-27.21 M_x=-2.42
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=145.59 $\lambda_{rel,m}$=0.41 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-20.52 Sfr.=0.07

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
  Sollecitazioni: N=-240.99
  [Par.] $M_{y,sx}$=-2259.10 $M_{y,dx}$=103.83 $M_{y,eq}$=1694.32
  [Lin.] $M_{z,sx}$=27.21 $M_{z,dx}$=12.90 $M_{z,eq}$=-11.17
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=145.59 $\lambda_{rel,y}$=0.11 $\lambda_{rel,z}$=0.57 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.96
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.24 $\sigma_{m,d}$=-15.00 Sfr.=0.05

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.15
  Sollecitazioni: N=-225.23 T_z=1864.62 M_y=2259.10 T_y=30.68 M_z=-27.21 M_x=-2.42
  Resistenze: K_{fi}=1.25
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=0.15
  Sollecitazioni: N=-225.23 T_z=1864.62 M_y=2259.10 T_y=30.68 M_z=-27.21 M_x=-2.42
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=3.93 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.15
  Sollecitazioni: N=-225.23 T_z=1864.62 M_y=2259.10 T_y=30.68 M_z=-27.21 M_x=-2.42
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=3.93 Sfr.=0.09

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.15
  Sollecitazioni: N=-225.23 T_z=1864.62 M_y=2259.10 T_y=30.68 M_z=-27.21 M_x=-2.42
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.23 $\sigma_{m,d}$=-20.52 Sfr.=0.07

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.15
  Sollecitazioni: N=-225.23 T_z=1864.62 M_y=2259.10 T_y=30.68 M_z=-27.21 M_x=-2.42
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-20.52 Sfr.=0.07

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=1.46
  Sollecitazioni: N=-240.99 T_z=1750.24 M_y=-103.83 T_y=30.68 M_z=12.90 M_x=-2.42
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.24 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU Xl=0.15
  Sollecitazioni: N=81.58 T_z=6170.37 M_y=7373.54 T_y=40.61 M_z=-33.54 M_x=-3.60
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=145.59 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.33 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.04 $\sigma_{m,d}$=29.24 Sfr.=0.20

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 50 SLU Xl=1.02
  Sollecitazioni: N=-373.80 T_z=4706.90 M_y=1590.42 T_y=52.15 M_z=0.00 M_x=-5.15
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=145.59 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-6.21 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 25 SLU Xl=0.15
  Sollecitazioni: N=-407.75 T_z=5297.67 M_y=6306.68 T_y=40.59 M_z=-33.44 M_x=-3.61
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=145.59 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-25.07 Sfr.=0.19

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 25 SLU
  Sollecitazioni: N=-428.25
  [Par.] $M_{y,sx}$=-6306.68 $M_{y,dx}$=522.00 $M_{y,eq}$=4730.01
  [Lin.] $M_{z,sx}$=33.44 $M_{z,dx}$=19.62 $M_{z,eq}$=-13.38
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=145.59 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.33 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.22 $\sigma_{m,d}$=-18.65 Sfr.=0.14

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=0.15
  Sollecitazioni: N=638.83 T_z=1621.83 M_y=1858.62 T_y=-82.33 M_z=90.16 M_x=-3.88
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.33 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 26 SLU Xl=0.15
  Sollecitazioni: N=-382.31 T_z=4804.97 M_y=5730.58 T_y=49.73 M_z=-42.23 M_x=-4.77
  Resistenze: K_{mod}=0.80
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU Xl=0.15
  Sollecitazioni: N=81.58 T_z=6170.37 M_y=7373.54 T_y=40.61 M_z=-33.54 M_x=-3.60
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.04 $\sigma_{m,d}$=29.24 Sfr.=0.20

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU Xl=0.15
  Sollecitazioni: N=81.58 T_z=6170.37 M_y=7373.54 T_y=40.61 M_z=-33.54 M_x=-3.60
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=6.75 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.10

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=0.15
  Sollecitazioni: N=81.58 T_z=6170.37 M_y=7373.54 T_y=40.61 M_z=-33.54 M_x=-3.60
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=6.75 Sfr.=0.31

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 25 SLU Xl=0.15
  Sollecitazioni: N=-407.75 T_z=5297.67 M_y=6306.68 T_y=40.59 M_z=-33.44 M_x=-3.61
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.21 $\sigma_{m,d}$=-25.07 Sfr.=0.19

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=0.15
  Sollecitazioni: N=81.58 T_z=6170.37 M_y=7373.54 T_y=40.61 M_z=-33.54 M_x=-3.60
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-29.24 Sfr.=0.20

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 61 SLU Xl=1.46
  Sollecitazioni: N=-1183.15 T_z=2368.75 M_y=-217.66 T_y=41.60 M_z=19.01 M_x=-3.50
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.62 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.02 (L/7066)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/12462)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.03 (L/5192)

Asta n. 2176 (-2429 -2393) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 87 SLU I Xl=1.19
  Sollecitazioni: N=-340.72 T_z=1026.17 M_y=-1388.24 T_y=-10.02 M_z=0.00 M_x=-2.42
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=118.94 $\lambda_{rel,m}$=0.37 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=11.90 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=1.11
  Sollecitazioni: N=-339.77 T_z=1033.11 M_y=-1306.60 T_y=-10.02 M_z=1.77 M_x=-2.42
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=118.94 $\lambda_{rel,m}$=0.37 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=11.28 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
  Sollecitazioni: N=-340.72
  [Lin.] $M_{y,sx}$=105.78 $M_{y,dx}$=1388.24 $M_{y,eq}$=-875.26
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-12.90 $M_{z,dx}$=0.98 $M_{z,eq}$=8.13
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=118.94 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.46 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.98
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.34 $\sigma_{m,d}$=7.85 Sfr.=0.03

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-326.37 T_z=1130.23 M_y=-105.78 T_y=-10.02 M_z=12.90 M_x=-2.42
  Resistenze: K_{fi}=1.25
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-326.37 T_z=1130.23 M_y=-105.78 T_y=-10.02 M_z=12.90 M_x=-2.42
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=2.38 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-326.37 T_z=1130.23 M_y=-105.78 T_y=-10.02 M_z=12.90 M_x=-2.42
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=2.38 Sfr.=0.05

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.19
  Sollecitazioni: N=-340.72 T_z=1026.17 M_y=-1388.24 T_y=-10.02 M_z=0.00 M_x=-2.42
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.34 $\sigma_{m,d}$=-11.90 Sfr.=0.04

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.19
  Sollecitazioni: N=-340.72 T_z=1026.17 M_y=-1388.24 T_y=-10.02 M_z=0.00 M_x=-2.42
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=11.90 Sfr.=0.04

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=1.19
  Sollecitazioni: N=-340.72 T_z=1026.17 M_y=-1388.24 T_y=-10.02 M_z=0.00 M_x=-2.42
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.34 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 74 SLU Xl=1.19
  Sollecitazioni: N=231.60 T_z=3067.22 M_y=-4198.62 T_y=-14.80 M_z=1.15 M_x=-3.49
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=118.94 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.27 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.12 $\sigma_{m,d}$=16.42 Sfr.=0.11

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 75 SLU Xl=1.19
  Sollecitazioni: N=-242.15 T_z=3463.23 M_y=-4802.90 T_y=-16.47 M_z=0.00 M_x=-3.60
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=118.94 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=18.76 Sfr.=0.13

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU Xl=1.11
  Sollecitazioni: N=-240.91 T_z=3472.25 M_y=-4527.92 T_y=-16.47 M_z=1.28 M_x=-3.60
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=118.94 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=17.70 Sfr.=0.12

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU
  Sollecitazioni: N=-242.15
  [Lin.] $M_{y,sx}$=603.13 $M_{y,dx}$=4802.90 $M_{y,eq}$=-3122.99
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-19.56 $M_{z,dx}$=-0.03 $M_{z,eq}$=11.72
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=118.94 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.27 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.13 $\sigma_{m,d}$=12.35 Sfr.=0.08

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=537.37 T_z=1384.70 M_y=-198.49 T_y=-25.50 M_z=42.54 M_x=-3.88
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.28 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 26 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-657.45 T_z=2807.03 M_y=-459.41 T_y=-18.99 M_z=22.79 M_x=-4.78
  Resistenze: K_{mod}=0.80
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 74 SLU Xl=1.19
  Sollecitazioni: N=231.60 T_z=3067.22 M_y=-4198.62 T_y=-14.80 M_z=1.15 M_x=-3.49
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.12 $\sigma_{m,d}$=16.42 Sfr.=0.11

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-223.50 T_z=3598.51 M_y=-603.13 T_y=-16.47 M_z=19.56 M_x=-3.60
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=3.94 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.03

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-223.50 T_z=3598.51 M_y=-603.13 T_y=-16.47 M_z=19.56 M_x=-3.60
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=3.94 Sfr.=0.18

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU Xl=1.19
  Sollecitazioni: N=-242.15 T_z=3463.23 M_y=-4802.90 T_y=-16.47 M_z=0.00 M_x=-3.60
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.13 $\sigma_{m,d}$=-18.76 Sfr.=0.13

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=1.19
  Sollecitazioni: N=-242.15 T_z=3463.23 M_y=-4802.90 T_y=-16.47 M_z=0.00 M_x=-3.60
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=18.76 Sfr.=0.13

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 61 SLU Xl=1.19
  Sollecitazioni: N=-1406.51 T_z=1340.74 M_y=-1895.56 T_y=-16.66 M_z=0.00 M_x=-3.50
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.73 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.00 (L/37794)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/73365)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/27113)

Asta n. 2176 (-2393 -2354) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 87 SLU I Xl=1.32
  Sollecitazioni: N=-438.35 T_z=318.32 M_y=-1885.06 T_y=-1.49 M_z=0.00 M_x=-2.42
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=131.98 $\lambda_{rel,m}$=0.39 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=16.16 Sfr.=0.06

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
  Sollecitazioni: N=-438.35
  [Lin.] $M_{y,sx}$=1388.77 $M_{y,dx}$=1885.06 $M_{y,eq}$=-1686.54
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-0.98 $M_{z,dx}$=-0.99 $M_{z,eq}$=-0.39
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=131.98 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.51 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.97
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.44 $\sigma_{m,d}$=14.48 Sfr.=0.05

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-422.42 T_z=433.79 M_y=-1388.77 T_y=-1.49 M_z=0.00 M_x=-2.42
  Resistenze: K_{fi}=1.25
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-422.42 T_z=433.79 M_y=-1388.77 T_y=-1.49 M_z=0.00 M_x=-2.42
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=0.91 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-422.42 T_z=433.79 M_y=-1388.77 T_y=-1.49 M_z=0.00 M_x=-2.42
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=0.91 Sfr.=0.02

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.32
  Sollecitazioni: N=-438.35 T_z=318.32 M_y=-1885.06 T_y=-1.49 M_z=0.00 M_x=-2.42
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.44 $\sigma_{m,d}$=-16.16 Sfr.=0.05

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.32
  Sollecitazioni: N=-438.35 T_z=318.32 M_y=-1885.06 T_y=-1.49 M_z=0.00 M_x=-2.42
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=16.16 Sfr.=0.05

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=1.32
  Sollecitazioni: N=-438.35 T_z=318.32 M_y=-1885.06 T_y=-1.49 M_z=0.00 M_x=-2.42
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.44 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 74 SLU Xl=1.32
  Sollecitazioni: N=15.77 T_z=939.91 M_y=-5539.97 T_y=-2.36 M_z=-1.96 M_x=-3.49
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=131.98 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.30 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=21.67 Sfr.=0.15

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 75 SLU Xl=0.26
  Sollecitazioni: N=-517.54 T_z=1129.07 M_y=-5106.98 T_y=-2.90 M_z=0.00 M_x=-3.60
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=131.98 $\lambda_{rel,m}$=0.25 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=19.95 Sfr.=0.13

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU Xl=1.32
  Sollecitazioni: N=-534.10 T_z=1008.98 M_y=-6235.67 T_y=-2.90 M_z=-3.85 M_x=-3.60
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=131.98 $\lambda_{rel,m}$=0.25 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=24.41 Sfr.=0.16

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU
  Sollecitazioni: N=-534.10
  [Lin.] $M_{y,sx}$=4805.00 $M_{y,dx}$=6235.67 $M_{y,eq}$=-5663.40
  [Lin.] $M_{z,sx}$=0.03 $M_{z,dx}$=-3.85 $M_{z,eq}$=-2.32
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=131.98 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.30 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.28 $\sigma_{m,d}$=22.15 Sfr.=0.15

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=441.32 T_z=688.26 M_y=-1610.85 T_y=-10.92 M_z=49.49 M_x=-3.88
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.23 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 26 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-918.80 T_z=911.99 M_y=-3719.33 T_y=-3.22 M_z=0.00 M_x=-4.78
  Resistenze: K_{mod}=0.80
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 74 SLU Xl=1.32
  Sollecitazioni: N=15.77 T_z=939.91 M_y=-5539.97 T_y=-2.36 M_z=-1.96 M_x=-3.49
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=21.67 Sfr.=0.15

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-513.40 T_z=1159.09 M_y=-4805.00 T_y=-2.90 M_z=0.00 M_x=-3.60
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=1.27 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-513.40 T_z=1159.09 M_y=-4805.00 T_y=-2.90 M_z=0.00 M_x=-3.60
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=1.27 Sfr.=0.06

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU Xl=1.32
  Sollecitazioni: N=-534.10 T_z=1008.98 M_y=-6235.67 T_y=-2.90 M_z=-3.85 M_x=-3.60
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.28 $\sigma_{m,d}$=-24.41 Sfr.=0.16

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=1.32
  Sollecitazioni: N=-534.10 T_z=1008.98 M_y=-6235.67 T_y=-2.90 M_z=-3.85 M_x=-3.60
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=24.41 Sfr.=0.16

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 61 SLU Xl=1.32
  Sollecitazioni: N=-1622.33 T_z=338.17 M_y=-2441.62 T_y=-2.71 M_z=-4.38 M_x=-3.50
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.84 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/24278)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/43245)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/18451)

Asta n. 2176 (-2354 -2330) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-524.57 T_z=-306.96 M_y=-1884.24 T_y=2.37 M_z=0.00 M_x=-2.42
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=135.14 $\lambda_{rel,m}$=0.40 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=16.16 Sfr.=0.06

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=0.90
  Sollecitazioni: N=-535.44 T_z=-385.79 M_y=-1572.16 T_y=2.37 M_z=1.15 M_x=-2.42
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=135.14 $\lambda_{rel,m}$=0.40 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=13.53 Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
  Sollecitazioni: N=-540.88
  [Lin.] $M_{y,sx}$=1884.24 $M_{y,dx}$=1389.49 $M_{y,eq}$=-1686.34
  [Lin.] $M_{z,sx}$=0.99 $M_{z,dx}$=2.22 $M_{z,eq}$=0.94
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=135.14 $\lambda_{rel,y}$=0.11 $\lambda_{rel,z}$=0.52 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.97
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.54 $\sigma_{m,d}$=14.50 Sfr.=0.05

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-524.57 T_z=-306.96 M_y=-1884.24 T_y=2.37 M_z=0.00 M_x=-2.42
  Resistenze: K_{fi}=1.25
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=1.35
  Sollecitazioni: N=-540.88 T_z=-425.21 M_y=-1389.49 T_y=2.37 M_z=2.22 M_x=-2.42
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=0.90 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=1.35
  Sollecitazioni: N=-540.88 T_z=-425.21 M_y=-1389.49 T_y=2.37 M_z=2.22 M_x=-2.42
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=0.90 Sfr.=0.02

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-524.57 T_z=-306.96 M_y=-1884.24 T_y=2.37 M_z=0.00 M_x=-2.42
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.53 $\sigma_{m,d}$=-16.16 Sfr.=0.05

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-524.57 T_z=-306.96 M_y=-1884.24 T_y=2.37 M_z=0.00 M_x=-2.42
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=16.16 Sfr.=0.05

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=1.35
  Sollecitazioni: N=-540.88 T_z=-425.21 M_y=-1389.49 T_y=2.37 M_z=2.22 M_x=-2.42
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.54 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 7 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=338.99 T_z=-549.67 M_y=-2440.56 T_y=17.95 M_z=-61.99 M_x=-3.88
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
  L=135.14 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.31 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.18 $\sigma_{m,d}$=10.34 Sfr.=0.06

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 75 SLU Xl=0.45
  Sollecitazioni: N=-828.91 T_z=-1488.02 M_y=-5574.01 T_y=6.81 M_z=0.00 M_x=-3.60
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=135.14 $\lambda_{rel,m}$=0.25 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=21.77 Sfr.=0.15

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-821.85 T_z=-1436.78 M_y=-6232.80 T_y=6.81 M_z=-3.85 M_x=-3.60
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=135.14 $\lambda_{rel,m}$=0.25 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=24.40 Sfr.=0.16

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU
  Sollecitazioni: N=-843.04
  [Lin.] $M_{y,sx}$=6232.80 $M_{y,dx}$=4187.21 $M_{y,eq}$=-5414.56
  [Lin.] $M_{z,sx}$=3.85 $M_{z,dx}$=5.36 $M_{z,eq}$=2.14
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=135.14 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.31 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.44 $\sigma_{m,d}$=21.18 Sfr.=0.15

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=338.99 T_z=-549.67 M_y=-2440.56 T_y=-13.46 M_z=59.78 M_x=-3.88
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.18 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 26 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-1196.88 T_z=-1104.42 M_y=-4821.62 T_y=6.60 M_z=-4.05 M_x=-4.78
  Resistenze: K_{mod}=0.80
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 7 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=338.99 T_z=-549.67 M_y=-2440.56 T_y=17.95 M_z=-61.99 M_x=-3.88
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.18 $\sigma_{m,d}$=10.34 Sfr.=0.06

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU Xl=1.35
  Sollecitazioni: N=-843.04 T_z=-1590.49 M_y=-4187.21 T_y=6.81 M_z=5.36 M_x=-3.60
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=1.74 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=1.35
  Sollecitazioni: N=-843.04 T_z=-1590.49 M_y=-4187.21 T_y=6.81 M_z=5.36 M_x=-3.60
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=1.74 Sfr.=0.08

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-821.85 T_z=-1436.78 M_y=-6232.80 T_y=6.81 M_z=-3.85 M_x=-3.60
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.43 $\sigma_{m,d}$=-24.40 Sfr.=0.16

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-821.85 T_z=-1436.78 M_y=-6232.80 T_y=6.81 M_z=-3.85 M_x=-3.60
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=24.40 Sfr.=0.16

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 61 SLU Xl=1.35
  Sollecitazioni: N=-1850.28 T_z=-716.07 M_y=-1576.54 T_y=5.19 M_z=2.63 M_x=-3.50
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97

Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.96 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/14916)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/26737)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/10900)

Asta n. 2176 (-2330 -2307) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 87 SLU I Xl=0.15
Sollecitazioni: N=-624.45 T_z=-1031.08 M_y=-1229.43 T_y=-9.38 M_z=0.00 M_x=-2.42
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=115.78 $\lambda_{rel,m}$=0.37 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=10.54 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-622.59 T_z=-1017.57 M_y=-1387.55 T_y=-9.38 M_z=2.22 M_x=-2.42
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=115.78 $\lambda_{rel,m}$=0.37 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=11.99 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
Sollecitazioni: N=-636.56
[Lin.] $M_{y,sx}$=1387.55 $M_{y,dx}$=150.81 $M_{y,eq}$=-892.86
[Lin.] $M_{z,sx}$=-2.22 $M_{z,dx}$=-8.64 $M_{z,eq}$=-4.29
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=115.78 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.45 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.98
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.64 $\sigma_{m,d}$=7.84 Sfr.=0.03

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-622.59 T_z=-1017.57 M_y=-1387.55 T_y=-9.38 M_z=2.22 M_x=-2.42
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=1.16
Sollecitazioni: N=-636.56 T_z=-1118.87 M_y=-150.81 T_y=-9.38 M_z=-8.64 M_x=-2.42
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=2.36 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=1.16
Sollecitazioni: N=-636.56 T_z=-1118.87 M_y=-150.81 T_y=-9.38 M_z=-8.64 M_x=-2.42
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=2.36 Sfr.=0.05

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-622.59 T_z=-1017.57 M_y=-1387.55 T_y=-9.38 M_z=2.22 M_x=-2.42
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.62 $\sigma_{m,d}$=-11.99 Sfr.=0.04

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-622.59 T_z=-1017.57 M_y=-1387.55 T_y=-9.38 M_z=2.22 M_x=-2.42
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=11.99 Sfr.=0.04

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=1.16
Sollecitazioni: N=-636.56 T_z=-1118.87 M_y=-150.81 T_y=-9.38 M_z=-8.64 M_x=-2.42
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.64 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 7 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=240.98 T_z=-1260.27 M_y=-2287.41 T_y=-138.62 M_z=41.66 M_x=-3.88
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
L=115.78 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.27 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.13 $\sigma_{m,d}$=9.48 Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 76 SLU Xl=0.31
Sollecitazioni: N=-976.23 T_z=-3570.06 M_y=-2805.80 T_y=-15.89 M_z=0.00 M_x=-4.76
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=115.78 $\lambda_{rel,m}$=0.23 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=10.96 Sfr.=0.07

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1114.33 T_z=-3894.61 M_y=-4179.88 T_y=-11.00 M_z=5.36 M_x=-3.60
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=115.78 $\lambda_{rel,m}$=0.23 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=16.40 Sfr.=0.11

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 25 SLU

Sollecitazioni: N=-1621.90
[Par.] $M_{y,sx}$=3496.84 $M_{y,dx}$=-489.75 $M_{y,eq}$=-2622.63
[Lin.] $M_{z,sx}$=-4.61 $M_{z,dx}$=-8.39 $M_{z,eq}$=-3.36
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=115.78 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.27 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.84 $\sigma_{m,d}$=10.29 Sfr.=0.08

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=240.98 T_z=-1260.27 M_y=-2287.41 T_y=-138.62 M_z=41.66 M_x=-3.88
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.13 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 26 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1460.80 T_z=-3017.86 M_y=-3219.55 T_y=-16.13 M_z=4.87 M_x=-4.78
Resistenze: K_{mod}=0.80
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 7 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=240.98 T_z=-1260.27 M_y=-2287.41 T_y=-138.62 M_z=41.66 M_x=-3.88
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.13 $\sigma_{m,d}$=9.48 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU Xl=1.16
Sollecitazioni: N=-1132.49 T_z=-4026.29 M_y=405.38 T_y=-11.00 M_z=-7.37 M_x=-3.60
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=4.40 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.04

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=1.16
Sollecitazioni: N=-1132.49 T_z=-4026.29 M_y=405.38 T_y=-11.00 M_z=-7.37 M_x=-3.60
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=4.40 Sfr.=0.20

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1114.33 T_z=-3894.61 M_y=-4179.88 T_y=-11.00 M_z=5.36 M_x=-3.60
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.58 $\sigma_{m,d}$=-16.40 Sfr.=0.11

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1114.33 T_z=-3894.61 M_y=-4179.88 T_y=-11.00 M_z=5.36 M_x=-3.60
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=16.40 Sfr.=0.11

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 62 SLU Xl=1.16
Sollecitazioni: N=-2115.34 T_z=-2994.13 M_y=583.74 T_y=-11.67 M_z=-9.62 M_x=-3.61
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.10 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/15367)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/27590)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/11345)

Asta n. 2176 (-2307 1090) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=0.35
Sollecitazioni: N=-684.57 T_z=-1467.06 M_y=364.78 T_y=-52.62 M_z=-27.23 M_x=-2.42
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=55.15 $\lambda_{rel,m}$=0.25 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-4.28 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
Sollecitazioni: N=-684.57
[Par.] $M_{y,sx}$=148.19 $M_{y,dx}$=-364.78 $M_{y,eq}$=333.43
[Lin.] $M_{z,sx}$=8.64 $M_{z,dx}$=-27.23 $M_{z,eq}$=-19.79
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=55.15 $\lambda_{rel,y}$=0.04 $\lambda_{rel,z}$=0.21 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.69 $\sigma_{m,d}$=-3.70 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-680.31 T_z=-1436.15 M_y=-148.19 T_y=-52.62 M_z=-8.64 M_x=-2.42
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=0.35
Sollecitazioni: N=-684.57 T_z=-1467.06 M_y=364.78 T_y=-52.62 M_z=-27.23 M_x=-2.42
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=3.09 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.35
  Sollecitazioni: N=-684.57 T_z=-1467.06 M_y=364.78 T_y=-52.62 M_z=-27.23 M_x=-2.42
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=3.09 Sfr.=0.07

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.35
  Sollecitazioni: N=-684.57 T_z=-1467.06 M_y=364.78 T_y=-52.62 M_z=-27.23 M_x=-2.42
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.69 $\sigma_{m,d}$=-4.28 Sfr.=0.01

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.35
  Sollecitazioni: N=-684.57 T_z=-1467.06 M_y=364.78 T_y=-52.62 M_z=-27.23 M_x=-2.42
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-4.28 Sfr.=0.01

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.35
  Sollecitazioni: N=-684.57 T_z=-1467.06 M_y=364.78 T_y=-52.62 M_z=-27.23 M_x=-2.42
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.69 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 7 SND Xl=0.35
  Sollecitazioni: N=179.01 T_z=-1709.77 M_y=1589.49 T_y=-212.92 M_z=-156.67 M_x=-3.88
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
  L=55.15 $\lambda_{rel,y}$=0.04 $\lambda_{rel,z}$=0.13 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.09 $\sigma_{m,d}$=8.25 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 35 SLU Xl=0.35
  Sollecitazioni: N=-1380.70 T_z=-3310.68 M_y=1334.07 T_y=34.25 M_z=0.00 M_x=-2.78
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=55.15 $\lambda_{rel,m}$=0.16 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-5.21 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 25 SLU Xl=0.35
  Sollecitazioni: N=-1760.42 T_z=-4513.87 M_y=2086.72 T_y=-111.33 M_z=-47.74 M_x=-3.62
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=55.15 $\lambda_{rel,m}$=0.16 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-8.77 Sfr.=0.06

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 25 SLU
  Sollecitazioni: N=-1760.42
  [Lin.] $M_{y,sx}$=-498.70 $M_{y,dx}$=-2086.72 $M_{y,eq}$=1451.51
  [Lin.] $M_{z,sx}$=8.39 $M_{z,dx}$=-47.74 $M_{z,eq}$=-32.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=55.15 $\lambda_{rel,y}$=0.04 $\lambda_{rel,z}$=0.13 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.92 $\sigma_{m,d}$=-6.09 Sfr.=0.05

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=183.27 T_z=-1678.85 M_y=-1342.74 T_y=13.36 M_z=108.17 M_x=-3.88
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.10 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 26 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-1598.78 T_z=-4018.54 M_y=358.63 T_y=-124.58 M_z=-13.80 M_x=-4.78
  Resistenze: K_{mod}=0.80
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 7 SND Xl=0.35
  Sollecitazioni: N=179.01 T_z=-1709.77 M_y=1589.49 T_y=-212.92 M_z=-156.67 M_x=-3.88
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.09 $\sigma_{m,d}$=8.25 Sfr.=0.04

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU Xl=0.35
  Sollecitazioni: N=-1271.01 T_z=-5186.61 M_y=2241.59 T_y=-141.44 M_z=-57.35 M_x=-3.60
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=5.67 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.07

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=0.35
  Sollecitazioni: N=-1271.01 T_z=-5186.61 M_y=2241.59 T_y=-141.44 M_z=-57.35 M_x=-3.60
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=5.67 Sfr.=0.26

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 25 SLU Xl=0.35
  Sollecitazioni: N=-1760.42 T_z=-4513.87 M_y=2086.72 T_y=-111.33 M_z=-47.74 M_x=-3.62
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.92 $\sigma_{m,d}$=-8.77 Sfr.=0.06

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 25 SLU Xl=0.35
  Sollecitazioni: N=-1760.42 T_z=-4513.87 M_y=2086.72 T_y=-111.33 M_z=-47.74 M_x=-3.62
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70

Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-8.77 Sfr.=0.06

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 62 SLU Xl=0.35
Sollecitazioni: N=-2253.88 T_z=-3843.14 M_y=1942.18 T_y=-78.16 M_z=-37.24 M_x=-3.61
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.17 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/8822)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/15439)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/6862)

Asta n. 2178 (-2545 -2575) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=1.64
Sollecitazioni: N=-678.63 T_z=296.21 M_y=-915.56 T_y=-1.26 M_z=1.76 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=163.88 $\lambda_{rel,m}$=0.44 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=7.92 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
Sollecitazioni: N=-698.40
[Lin.] $M_{y,sx}$=312.65 $M_{y,dx}$=915.56 $M_{y,eq}$=-674.39
[Lin.] $M_{z,sx}$=-3.82 $M_{z,dx}$=1.76 $M_{z,eq}$=3.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=163.88 $\lambda_{rel,y}$=0.13 $\lambda_{rel,z}$=0.64 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.95
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.70 $\sigma_{m,d}$=5.91 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-698.40 T_z=439.59 M_y=-312.65 T_y=-1.26 M_z=3.82 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=0.93 Sfr.=0.02

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.64
Sollecitazioni: N=-678.63 T_z=296.21 M_y=-915.56 T_y=-1.26 M_z=1.76 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.68 $\sigma_{m,d}$=-7.92 Sfr.=0.03

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.64
Sollecitazioni: N=-678.63 T_z=296.21 M_y=-915.56 T_y=-1.26 M_z=1.76 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=7.92 Sfr.=0.03

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-698.40 T_z=439.59 M_y=-312.65 T_y=-1.26 M_z=3.82 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.70 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 19 SND Xl=1.64
Sollecitazioni: N=637.92 T_z=582.63 M_y=-1217.52 T_y=-32.17 M_z=123.11 M_x=14.95
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
L=163.88 $\lambda_{rel,y}$=0.11 $\lambda_{rel,z}$=0.38 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.33 $\sigma_{m,d}$=6.36 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 22 SND Xl=1.64
Sollecitazioni: N=-1736.64 T_z=539.44 M_y=-1171.89 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=163.88 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=4.58 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 25 SLU Xl=1.64
Sollecitazioni: N=-2275.32 T_z=975.51 M_y=-2680.95 T_y=-2.95 M_z=2.08 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=163.88 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=10.50 Sfr.=0.08

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 25 SLU
Sollecitazioni: N=-2301.03
[Lin.] $M_{y,sx}$=929.57 $M_{y,dx}$=2680.95 $M_{y,eq}$=-1980.40
[Lin.] $M_{z,sx}$=-6.91 $M_{z,dx}$=2.08 $M_{z,eq}$=4.98
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=163.88 $\lambda_{rel,y}$=0.11 $\lambda_{rel,z}$=0.38 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.20 $\sigma_{m,d}$=7.80 Sfr.=0.07

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 19 SND Xl=1.64
Sollecitazioni: N=637.92 T_z=582.63 M_y=-1217.52 T_y=-32.17 M_z=123.11 M_x=14.95
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.33 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 13 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=18.67 T_z=595.14 M_y=-397.18 T_y=-58.56 M_z=135.09 M_x=28.60
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 19 SND Xl=1.64
  Sollecitazioni: N=637.92 T_z=582.63 M_y=-1217.52 T_y=-32.17 M_z=123.11 M_x=14.95
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.33 $\sigma_{m,d}$=6.36 Sfr.=0.03

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 35 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-1612.73 T_z=899.20 M_y=-688.64 T_y=1.71 M_z=-10.60 M_x=-1.02
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=0.98 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-2362.79 T_z=1331.46 M_y=-596.32 T_y=-2.89 M_z=6.55 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=1.46 Sfr.=0.07

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 25 SLU Xl=1.64
  Sollecitazioni: N=-2275.32 T_z=975.51 M_y=-2680.95 T_y=-2.95 M_z=2.08 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.19 $\sigma_{m,d}$=-10.50 Sfr.=0.08

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 25 SLU Xl=1.64
  Sollecitazioni: N=-2275.32 T_z=975.51 M_y=-2680.95 T_y=-2.95 M_z=2.08 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=10.50 Sfr.=0.08

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 25 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-2301.03 T_z=1161.90 M_y=-929.57 T_y=-2.95 M_z=6.91 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.20 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.00 (L/54552)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/95466)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.00 (L/39503)

Asta n. 2178 (2058 -2545) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 87 SLU I Xl=0.89
  Sollecitazioni: N=-805.51 T_z=1215.19 M_y=409.49 T_y=7.76 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=150.07 $\lambda_{rel,m}$=0.42 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-3.51 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-813.89 T_z=1275.97 M_y=1274.78 T_y=7.76 M_z=-6.28 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=150.07 $\lambda_{rel,m}$=0.42 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-11.20 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
  Sollecitazioni: N=-813.89
  [Par.] $M_{y,sx}$=-1274.78 $M_{y,dx}$=313.01 $M_{y,eq}$=1032.06
  [Lin.] $M_{z,sx}$=6.28 $M_{z,dx}$=3.82 $M_{z,eq}$=-2.51
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=150.07 $\lambda_{rel,y}$=0.12 $\lambda_{rel,z}$=0.58 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.96
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.82 $\sigma_{m,d}$=-8.96 Sfr.=0.04

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-813.89 T_z=1275.97 M_y=1274.78 T_y=7.76 M_z=-6.28 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=2.69 Sfr.=0.06

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-813.89 T_z=1275.97 M_y=1274.78 T_y=7.76 M_z=-6.28 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.82 $\sigma_{m,d}$=-11.20 Sfr.=0.04

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-813.89 T_z=1275.97 M_y=1274.78 T_y=7.76 M_z=-6.28 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-11.20 Sfr.=0.04

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-813.89 T_z=1275.97 M_y=1274.78 T_y=7.76 M_z=-6.28 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.82 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 19 SND Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=415.89 T_z=1550.53 M_y=1799.98 T_y=191.56 M_z=-173.57 M_x=14.96
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
  L=150.07 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.34 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.22 $\sigma_{m,d}$=9.29 Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 35 SLU Xl=0.37
  Sollecitazioni: N=-1871.80 T_z=2775.38 M_y=2371.23 T_y=-9.97 M_z=0.00 M_x=-1.03
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=150.07 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-9.26 Sfr.=0.06

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 25 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-2658.40 T_z=3750.02 M_y=3857.66 T_y=17.13 M_z=-15.39 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=150.07 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-15.27 Sfr.=0.11

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 25 SLU
  Sollecitazioni: N=-2658.40
  [Par.] $M_{y,sx}$=-3857.66 $M_{y,dx}$=930.44 $M_{y,eq}$=3112.26
  [Lin.] $M_{z,sx}$=15.39 $M_{z,dx}$=6.91 $M_{z,eq}$=-6.47
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=150.07 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.34 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.38 $\sigma_{m,d}$=-12.24 Sfr.=0.10

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 19 SND Xl=1.50
  Sollecitazioni: N=431.62 T_z=1436.57 M_y=-474.53 T_y=191.56 M_z=76.53 M_x=14.96
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.22 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 13 SND Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-142.99 T_z=1138.52 M_y=1011.22 T_y=-320.20 M_z=291.42 M_x=28.61
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 19 SND Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=415.89 T_z=1550.53 M_y=1799.98 T_y=191.56 M_z=-173.57 M_x=14.96
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.22 $\sigma_{m,d}$=9.29 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 35 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-1874.53 T_z=2795.13 M_y=2854.96 T_y=-9.97 M_z=2.38 M_x=-1.03
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=3.06 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 25 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-2658.40 T_z=3750.02 M_y=3857.66 T_y=17.13 M_z=-15.39 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=19.31
  Tensioni: τ_d=4.10 Sfr.=0.21

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 25 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-2658.40 T_z=3750.02 M_y=3857.66 T_y=17.13 M_z=-15.39 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.38 $\sigma_{m,d}$=-15.27 Sfr.=0.11

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 25 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-2658.40 T_z=3750.02 M_y=3857.66 T_y=17.13 M_z=-15.39 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-15.27 Sfr.=0.11

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 25 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-2658.40 T_z=3750.02 M_y=3857.66 T_y=17.13 M_z=-15.39 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.38 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/11477)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/22029)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.02 (L/8328)

Asta n. 2178 (2058 2112) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 87 SLU I Xl=0.85
  Sollecitazioni: N=-801.00 T_z=-2008.44 M_y=2969.14 T_y=-23.97 M_z=0.00 M_x=-14.24
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=202.91 $\lambda_{rel,m}$=0.49 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-25.46 Sfr.=0.09

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=1.83
  Sollecitazioni: N=-812.90 T_z=-2094.80 M_y=4975.48 T_y=-23.97 M_z=-23.76 M_x=-14.24
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=202.91 $\lambda_{rel,m}$=0.49 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-43.67 Sfr.=0.16

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
  Sollecitazioni: N=-812.90
  [Lin.] $M_{y,sx}$=-1678.51 $M_{y,dx}$=-4975.48 $M_{y,eq}$=3656.69
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-15.31 $M_{z,dx}$=-23.76 $M_{z,eq}$=-9.50
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=202.91 $\lambda_{rel,y}$=0.16 $\lambda_{rel,z}$=0.79 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.90
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.82 $\sigma_{m,d}$=-31.76 Sfr.=0.12

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-793.06 T_z=-1950.86 M_y=1678.51 T_y=-23.97 M_z=15.31 M_x=-14.24
  Resistenze: K_{fi}=1.25
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=1.83
  Sollecitazioni: N=-812.90 T_z=-2094.80 M_y=4975.48 T_y=-23.97 M_z=-23.76 M_x=-14.24
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=4.41 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=1.83
  Sollecitazioni: N=-812.90 T_z=-2094.80 M_y=4975.48 T_y=-23.97 M_z=-23.76 M_x=-14.24
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=4.41 Sfr.=0.10

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.83
  Sollecitazioni: N=-812.90 T_z=-2094.80 M_y=4975.48 T_y=-23.97 M_z=-23.76 M_x=-14.24
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.82 $\sigma_{m,d}$=-43.67 Sfr.=0.14

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.83
  Sollecitazioni: N=-812.90 T_z=-2094.80 M_y=4975.48 T_y=-23.97 M_z=-23.76 M_x=-14.24
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-43.67 Sfr.=0.14

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=1.83
  Sollecitazioni: N=-812.90 T_z=-2094.80 M_y=4975.48 T_y=-23.97 M_z=-23.76 M_x=-14.24
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.82 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 19 SND Xl=1.83
  Sollecitazioni: N=533.47 T_z=-2175.73 M_y=5465.49 T_y=-69.18 M_z=-34.07 M_x=-27.54
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
  L=202.91 $\lambda_{rel,y}$=0.14 $\lambda_{rel,z}$=0.47 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.98
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.28 $\sigma_{m,d}$=21.79 Sfr.=0.12

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 76 SLU Xl=0.74
  Sollecitazioni: N=-2612.65 T_z=-6054.08 M_y=9018.86 T_y=-84.92 M_z=0.00 M_x=-61.20
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=202.91 $\lambda_{rel,m}$=0.31 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-35.23 Sfr.=0.24

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU Xl=1.83
  Sollecitazioni: N=-2915.53 T_z=-6715.01 M_y=17081.20 T_y=-93.60 M_z=-104.04 M_x=-68.48
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=202.91 $\lambda_{rel,m}$=0.31 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-68.08 Sfr.=0.45

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU
  Sollecitazioni: N=-2915.53
  [Lin.] $M_{y,sx}$=-6292.24 $M_{y,dx}$=-17081.20 $M_{y,eq}$=12765.60
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-48.52 $M_{z,dx}$=-104.04 $M_{z,eq}$=-43.02
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=202.91 $\lambda_{rel,y}$=0.14 $\lambda_{rel,z}$=0.47 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.98
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.52 $\sigma_{m,d}$=-50.43 Sfr.=0.35

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 19 SND Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=553.32 T_z=-1873.51 M_y=1280.36 T_y=-69.18 M_z=86.42 M_x=-27.54
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66

Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.29 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-2889.30 T_z=-6523.90 M_y=6292.24 T_y=-93.60 M_z=48.52 M_x=-68.48
Resistenze: K_{mod}=0.90
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.03 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 19 SND Xl=1.83
Sollecitazioni: N=533.47 T_z=-2175.73 M_y=5465.49 T_y=-69.18 M_z=-34.07 M_x=-27.54
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.28 $\sigma_{m,d}$=21.79 Sfr.=0.12

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU Xl=1.83
Sollecitazioni: N=-2915.53 T_z=-6715.01 M_y=17081.20 T_y=-93.60 M_z=-104.04 M_x=-68.48
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=7.35 $\tau_{tor,d}$=0.03 Sfr.=0.12

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=1.83
Sollecitazioni: N=-2915.53 T_z=-6715.01 M_y=17081.20 T_y=-93.60 M_z=-104.04 M_x=-68.48
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=7.35 Sfr.=0.34

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU Xl=1.83
Sollecitazioni: N=-2915.53 T_z=-6715.01 M_y=17081.20 T_y=-93.60 M_z=-104.04 M_x=-68.48
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.52 $\sigma_{m,d}$=-68.08 Sfr.=0.45

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=1.83
Sollecitazioni: N=-2915.53 T_z=-6715.01 M_y=17081.20 T_y=-93.60 M_z=-104.04 M_x=-68.48
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-68.08 Sfr.=0.45

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 25 SLU Xl=1.83
Sollecitazioni: N=-2692.80 T_z=-5843.42 M_y=14654.80 T_y=-78.10 M_z=-86.72 M_x=-56.93
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.40 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.03 (L/5408)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.02 (L/9339)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.04 (L/4030)

Asta n. 2178 (2112 -2490) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-251.83 T_z=2910.16 M_y=4844.83 T_y=-4.43 M_z=11.43 M_x=19.66
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=131.91 $\lambda_{rel,m}$=0.39 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-42.02 Sfr.=0.15

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
Sollecitazioni: N=-265.44
[Lin.] $M_{y,sx}$=-4844.83 $M_{y,dx}$=-1644.56 $M_{y,eq}$=3564.72
[Lin.] $M_{z,sx}$=-11.43 $M_{z,dx}$=6.47 $M_{z,eq}$=9.44
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=131.91 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.51 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.27 $\sigma_{m,d}$=-30.96 Sfr.=0.11

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-251.83 T_z=2910.16 M_y=4844.83 T_y=-4.43 M_z=11.43 M_x=19.66
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-251.83 T_z=2910.16 M_y=4844.83 T_y=-4.43 M_z=11.43 M_x=19.66
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=6.13 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-251.83 T_z=2910.16 M_y=4844.83 T_y=-4.43 M_z=11.43 M_x=19.66
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=6.13 Sfr.=0.14

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-251.83 T_z=2910.16 M_y=4844.83 T_y=-4.43 M_z=11.43 M_x=19.66
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.25 $\sigma_{m,d}$=-42.02 Sfr.=0.14

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-251.83 T_z=2910.16 M_y=4844.83 T_y=-4.43 M_z=11.43 M_x=19.66
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-42.02 Sfr.=0.14

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=1.32
  Sollecitazioni: N=-265.44 T_z=2811.37 M_y=1644.56 T_y=-4.43 M_z=6.47 M_x=19.66
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.27 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 19 SND Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=688.78 T_z=3060.34 M_y=5197.84 T_y=-54.20 M_z=70.14 M_x=25.14
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
  L=131.91 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.30 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.36 $\sigma_{m,d}$=21.22 Sfr.=0.12

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 10 SND Xl=1.10
  Sollecitazioni: N=-955.37 T_z=2959.35 M_y=2462.04 T_y=10.67 M_z=0.00 M_x=20.98
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=131.91 $\lambda_{rel,m}$=0.25 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-9.62 Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-1069.95 T_z=10003.60 M_y=16555.50 T_y=-17.64 M_z=37.78 M_x=69.50
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=131.91 $\lambda_{rel,m}$=0.25 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-65.16 Sfr.=0.44

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU
  Sollecitazioni: N=-1087.94
  [Lin.] $M_{y,sx}$=-16555.50 $M_{y,dx}$=-5438.14 $M_{y,eq}$=12108.60
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-37.78 $M_{z,dx}$=18.04 $M_{z,eq}$=29.88
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=131.91 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.30 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.57 $\sigma_{m,d}$=-47.69 Sfr.=0.32

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 19 SND Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=688.78 T_z=2757.26 M_y=4483.80 T_y=-54.20 M_z=70.14 M_x=25.14
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.36 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-1069.95 T_z=10003.60 M_y=16555.50 T_y=-17.64 M_z=37.78 M_x=69.50
  Resistenze: K_{mod}=0.90
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.03 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 19 SND Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=688.78 T_z=3060.34 M_y=5197.84 T_y=-54.20 M_z=70.14 M_x=25.14
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.36 $\sigma_{m,d}$=21.22 Sfr.=0.12

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-1069.95 T_z=10003.60 M_y=16555.50 T_y=-17.64 M_z=37.78 M_x=69.50
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=10.94 $\tau_{tor,d}$=0.03 Sfr.=0.25

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-1069.95 T_z=10003.60 M_y=16555.50 T_y=-17.64 M_z=37.78 M_x=69.50
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=10.94 Sfr.=0.50

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-1069.95 T_z=10003.60 M_y=16555.50 T_y=-17.64 M_z=37.78 M_x=69.50
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.56 $\sigma_{m,d}$=-65.16 Sfr.=0.44

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-1069.95 T_z=10003.60 M_y=16555.50 T_y=-17.64 M_z=37.78 M_x=69.50
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-65.16 Sfr.=0.44

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 25 SLU Xl=1.32
  Sollecitazioni: N=-1144.49 T_z=8470.93 M_y=4661.56 T_y=-13.54 M_z=16.64 M_x=58.93
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.60 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.03 (L/3332)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.02 (L/5865)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.05 (L/2485)

Asta n. 2178 (-2490 -2464) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 87 SLU I Xl=0.21
  Sollecitazioni: N=-345.61 T_z=2227.56 M_y=1177.53 T_y=-14.93 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=105.33 $\lambda_{rel,m}$=0.35 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-10.10 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-343.07 T_z=2245.99 M_y=1648.71 T_y=-14.93 M_z=3.89 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=105.33 $\lambda_{rel,m}$=0.35 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-14.30 Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
  Sollecitazioni: N=-355.78
  [Par.] $M_{y,sx}$=-1648.71 $M_{y,dx}$=668.37 $M_{y,eq}$=1506.10
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-3.89 $M_{z,dx}$=-11.83 $M_{z,eq}$=-5.54
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=105.33 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.41 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.36 $\sigma_{m,d}$=-13.15 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-343.07 T_z=2245.99 M_y=1648.71 T_y=-14.93 M_z=3.89 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=4.73 Sfr.=0.11

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-343.07 T_z=2245.99 M_y=1648.71 T_y=-14.93 M_z=3.89 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.34 $\sigma_{m,d}$=-14.30 Sfr.=0.05

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-343.07 T_z=2245.99 M_y=1648.71 T_y=-14.93 M_z=3.89 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-14.30 Sfr.=0.05

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=1.05
  Sollecitazioni: N=-355.78 T_z=2153.84 M_y=-668.37 T_y=-14.93 M_z=-11.83 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.36 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 19 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=534.70 T_z=2386.55 M_y=1834.14 T_y=-55.75 M_z=10.10 M_x=4.87
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
  L=105.33 $\lambda_{rel,y}$=0.07 $\lambda_{rel,z}$=0.24 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.28 $\sigma_{m,d}$=7.30 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 74 SLU Xl=0.35
  Sollecitazioni: N=-854.60 T_z=6670.07 M_y=2467.59 T_y=-20.25 M_z=0.00 M_x=6.54
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=105.33 $\lambda_{rel,m}$=0.22 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-9.64 Sfr.=0.06

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-1344.36 T_z=7685.10 M_y=5452.82 T_y=-18.96 M_z=9.52 M_x=7.65
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=105.33 $\lambda_{rel,m}$=0.22 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-21.42 Sfr.=0.14

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU
  Sollecitazioni: N=-1360.88
  [Par.] $M_{y,sx}$=-5452.82 $M_{y,dx}$=2578.50 $M_{y,eq}$=5220.36
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-9.52 $M_{z,dx}$=-10.45 $M_{z,eq}$=-4.18
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=105.33 $\lambda_{rel,y}$=0.07 $\lambda_{rel,z}$=0.24 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.71 $\sigma_{m,d}$=-20.45 Sfr.=0.14

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 19 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=534.70 T_z=2102.69 M_y=1458.30 T_y=-55.75 M_z=10.10 M_x=4.87
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.28 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-1344.36 T_z=7685.10 M_y=5452.82 T_y=-18.96 M_z=9.52 M_x=7.65
  Resistenze: K_{mod}=0.90

Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 19 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=534.70 T_z=2386.55 M_y=1834.14 T_y=-55.75 M_z=10.10 M_x=4.87
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.28 $\sigma_{m,d}$=7.30 Sfr.=0.04

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1344.36 T_z=7685.10 M_y=5452.82 T_y=-18.96 M_z=9.52 M_x=7.65
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=8.41 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.15

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1344.36 T_z=7685.10 M_y=5452.82 T_y=-18.96 M_z=9.52 M_x=7.65
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=8.41 Sfr.=0.39

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1344.36 T_z=7685.10 M_y=5452.82 T_y=-18.96 M_z=9.52 M_x=7.65
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.70 $\sigma_{m,d}$=-21.42 Sfr.=0.14

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1344.36 T_z=7685.10 M_y=5452.82 T_y=-18.96 M_z=9.52 M_x=7.65
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-21.42 Sfr.=0.14

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 25 SLU Xl=1.05
Sollecitazioni: N=-1417.56 T_z=6483.29 M_y=-2217.58 T_y=-18.75 M_z=-10.41 M_x=5.91
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.74 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/9280)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/16241)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.02 (L/6946)

Asta n. 2178 (-2464 -2430) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 87 SLU I Xl=1.07
Sollecitazioni: N=-448.93 T_z=1478.41 M_y=-2292.79 T_y=11.68 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=145.59 $\lambda_{rel,m}$=0.41 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=19.66 Sfr.=0.07

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=1.46
Sollecitazioni: N=-453.61 T_z=1444.44 M_y=-2860.19 T_y=11.68 M_z=5.17 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=145.59 $\lambda_{rel,m}$=0.41 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=24.74 Sfr.=0.09

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
Sollecitazioni: N=-453.61
[Lin.] $M_{y,sx}$=664.45 $M_{y,dx}$=2860.19 $M_{y,eq}$=-1981.89
[Lin.] $M_{z,sx}$=11.83 $M_{z,dx}$=5.17 $M_{z,eq}$=-5.03
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=145.59 $\lambda_{rel,y}$=0.11 $\lambda_{rel,z}$=0.57 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.96
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.46 $\sigma_{m,d}$=17.21 Sfr.=0.06

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-436.04 T_z=1571.83 M_y=-664.45 T_y=11.68 M_z=-11.83 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=3.31 Sfr.=0.08

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.46
Sollecitazioni: N=-453.61 T_z=1444.44 M_y=-2860.19 T_y=11.68 M_z=5.17 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.46 $\sigma_{m,d}$=-24.74 Sfr.=0.08

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.46
Sollecitazioni: N=-453.61 T_z=1444.44 M_y=-2860.19 T_y=11.68 M_z=5.17 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=24.74 Sfr.=0.08

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=1.46
Sollecitazioni: N=-453.61 T_z=1444.44 M_y=-2860.19 T_y=11.68 M_z=5.17 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.46 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 19 SND Xl=1.46
  Sollecitazioni: N=357.61 T_z=1574.65 M_y=-3012.47 T_y=54.98 M_z=23.07 M_x=4.87
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
  L=145.59 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.33 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.19 $\sigma_{m,d}$=12.07 Sfr.=0.07

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 75 SLU Xl=0.78
  Sollecitazioni: N=-1639.53 T_z=5213.20 M_y=-6647.12 T_y=13.64 M_z=0.00 M_x=7.65
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=145.59 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=25.97 Sfr.=0.17

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU Xl=1.46
  Sollecitazioni: N=-1650.19 T_z=5135.93 M_y=-10162.90 T_y=13.64 M_z=9.41 M_x=7.65
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=145.59 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=39.82 Sfr.=0.27

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU
  Sollecitazioni: N=-1650.19
  [Lin.] $M_{y,sx}$=2564.79 $M_{y,dx}$=10162.90 $M_{y,eq}$=-7123.66
  [Lin.] $M_{z,sx}$=10.45 $M_{z,dx}$=9.41 $M_{z,eq}$=-4.18
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=145.59 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.33 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.86 $\sigma_{m,d}$=27.88 Sfr.=0.19

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 19 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=375.18 T_z=1702.03 M_y=-704.71 T_y=-31.85 M_z=34.34 M_x=4.87
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.20 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-1627.35 T_z=5301.52 M_y=-2564.79 T_y=13.64 M_z=-10.45 M_x=7.65
  Resistenze: K_{mod}=0.90
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 19 SND Xl=1.46
  Sollecitazioni: N=357.61 T_z=1574.65 M_y=-3012.47 T_y=54.98 M_z=23.07 M_x=4.87
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.19 $\sigma_{m,d}$=12.07 Sfr.=0.07

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-1627.35 T_z=5301.52 M_y=-2564.79 T_y=13.64 M_z=-10.45 M_x=7.65
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=5.80 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.07

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-1627.35 T_z=5301.52 M_y=-2564.79 T_y=13.64 M_z=-10.45 M_x=7.65
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=5.80 Sfr.=0.27

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU Xl=1.46
  Sollecitazioni: N=-1650.19 T_z=5135.93 M_y=-10162.90 T_y=13.64 M_z=9.41 M_x=7.65
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.86 $\sigma_{m,d}$=-39.82 Sfr.=0.27

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=1.46
  Sollecitazioni: N=-1650.19 T_z=5135.93 M_y=-10162.90 T_y=13.64 M_z=9.41 M_x=7.65
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=39.82 Sfr.=0.27

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 25 SLU Xl=1.46
  Sollecitazioni: N=-1706.87 T_z=4385.43 M_y=-8711.33 T_y=13.54 M_z=9.30 M_x=5.91
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.89 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/19826)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/33188)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/14967)

Asta n. 2178 (-2430 -2394) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=1.19
  Sollecitazioni: N=-553.69 T_z=718.69 M_y=-3775.14 T_y=-2.91 M_z=1.71 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=118.94 $\lambda_{rel,m}$=0.37 K_{crit}=1.00

Tensioni: $\sigma_{m,d}$=32.44 Sfr.=0.12

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
Sollecitazioni: N=-553.69
[Lin.] $M_{y,sx}$=2858.40 $M_{y,dx}$=3775.14 $M_{y,eq}$=-3408.44
[Lin.] $M_{z,sx}$=-5.17 $M_{z,dx}$=1.71 $M_{z,eq}$=3.79
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=118.94 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.46 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.98
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.56 $\sigma_{m,d}$=29.38 Sfr.=0.11

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-539.34 T_z=822.76 M_y=-2858.40 T_y=-2.91 M_z=5.17 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=1.73 Sfr.=0.04

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.19
Sollecitazioni: N=-553.69 T_z=718.69 M_y=-3775.14 T_y=-2.91 M_z=1.71 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.56 $\sigma_{m,d}$=-32.44 Sfr.=0.11

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.19
Sollecitazioni: N=-553.69 T_z=718.69 M_y=-3775.14 T_y=-2.91 M_z=1.71 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=32.44 Sfr.=0.11

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=1.19
Sollecitazioni: N=-553.69 T_z=718.69 M_y=-3775.14 T_y=-2.91 M_z=1.71 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.56 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 19 SND Xl=1.19
Sollecitazioni: N=187.82 T_z=837.84 M_y=-4068.98 T_y=-30.32 M_z=51.16 M_x=4.87
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
L=118.94 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.27 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.10 $\sigma_{m,d}$=16.56 Sfr.=0.09

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 75 SLU Xl=1.19
Sollecitazioni: N=-1954.71 T_z=2571.01 M_y=-13295.20 T_y=-7.49 M_z=0.00 M_x=7.65
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=118.94 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=51.93 Sfr.=0.35

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU Xl=1.11
Sollecitazioni: N=-1953.46 T_z=2580.03 M_y=-13091.00 T_y=-7.49 M_z=1.09 M_x=7.65
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=118.94 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=51.15 Sfr.=0.34

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU
Sollecitazioni: N=-1954.71
[Lin.] $M_{y,sx}$=10156.70 $M_{y,dx}$=13295.20 $M_{y,eq}$=-12039.80
[Lin.] $M_{z,sx}$=-9.41 $M_{z,dx}$=0.50 $M_{z,eq}$=5.84
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=118.94 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.27 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.02 $\sigma_{m,d}$=47.11 Sfr.=0.32

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 19 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=202.17 T_z=941.91 M_y=-3010.65 T_y=-30.32 M_z=23.07 M_x=4.87
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.11 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1936.05 T_z=2706.30 M_y=-10156.70 T_y=-7.49 M_z=9.41 M_x=7.65
Resistenze: K_{mod}=0.90
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 19 SND Xl=1.19
Sollecitazioni: N=187.82 T_z=837.84 M_y=-4068.98 T_y=-30.32 M_z=51.16 M_x=4.87
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.10 $\sigma_{m,d}$=16.56 Sfr.=0.09

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1936.05 T_z=2706.30 M_y=-10156.70 T_y=-7.49 M_z=9.41 M_x=7.65
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=2.96 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1936.05 T_z=2706.30 M_y=-10156.70 T_y=-7.49 M_z=9.41 M_x=7.65
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72

Tensioni: τ_d=2.96 Sfr.=0.14

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU Xl=1.19
Sollecitazioni: N=-1954.71 T_z=2571.01 M_y=-13295.20 T_y=-7.49 M_z=0.00 M_x=7.65
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.02 $\sigma_{m,d}$=-51.93 Sfr.=0.35

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=1.19
Sollecitazioni: N=-1954.71 T_z=2571.01 M_y=-13295.20 T_y=-7.49 M_z=0.00 M_x=7.65
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=51.93 Sfr.=0.35

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 25 SLU Xl=1.19
Sollecitazioni: N=-2011.39 T_z=2177.17 M_y=-11376.10 T_y=-8.10 M_z=0.00 M_x=5.91
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.05 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/13411)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/22676)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/9977)

Asta n. 2178 (-2394 -2355) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 87 SLU I Xl=1.14
Sollecitazioni: N=-649.40 T_z=24.71 M_y=-3860.26 T_y=-2.27 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=131.97 $\lambda_{rel,m}$=0.39 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=33.10 Sfr.=0.12

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=1.32
Sollecitazioni: N=-651.52 T_z=9.31 M_y=-3863.25 T_y=-2.27 M_z=-1.29 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=131.97 $\lambda_{rel,m}$=0.39 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=33.18 Sfr.=0.12

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
Sollecitazioni: N=-651.52
[Lin.] $M_{y,sx}$=3774.76 $M_{y,dx}$=3863.25 $M_{y,eq}$=-3827.86
[Lin.] $M_{z,sx}$=-1.71 $M_{z,dx}$=-1.29 $M_{z,eq}$=0.68
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=131.97 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.51 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.65 $\sigma_{m,d}$=32.85 Sfr.=0.12

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-635.60 T_z=124.78 M_y=-3774.76 T_y=-2.27 M_z=1.71 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=0.26 Sfr.=0.01

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.32
Sollecitazioni: N=-651.52 T_z=9.31 M_y=-3863.25 T_y=-2.27 M_z=-1.29 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.65 $\sigma_{m,d}$=-33.18 Sfr.=0.11

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.32
Sollecitazioni: N=-651.52 T_z=9.31 M_y=-3863.25 T_y=-2.27 M_z=-1.29 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=33.18 Sfr.=0.11

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=1.32
Sollecitazioni: N=-651.52 T_z=9.31 M_y=-3863.25 T_y=-2.27 M_z=-1.29 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.65 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 19 SND Xl=1.32
Sollecitazioni: N=24.29 T_z=117.79 M_y=-4300.23 T_y=-10.88 M_z=-62.36 M_x=4.87
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
L=131.97 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.30 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=17.61 Sfr.=0.10

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 75 SLU Xl=0.26
Sollecitazioni: N=-2230.78 T_z=230.93 M_y=-13359.00 T_y=-4.45 M_z=0.00 M_x=7.65
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=131.97 $\lambda_{rel,m}$=0.25 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=52.18 Sfr.=0.35

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU Xl=1.32
Sollecitazioni: N=-2247.34 T_z=110.84 M_y=-13539.40 T_y=-4.45 M_z=-5.37 M_x=7.65

Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=131.97 $\lambda_{rel,m}$=0.25 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=52.96 Sfr.=0.36

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU
Sollecitazioni: N=-2247.34
[Lin.] $M_{y,sx}$=13294.10 $M_{y,dx}$=13539.40 $M_{y,eq}$=-13441.30
[Lin.] $M_{z,sx}$=-0.50 $M_{z,dx}$=-5.37 $M_{z,eq}$=-3.02
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=131.97 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.30 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.17 $\sigma_{m,d}$=52.54 Sfr.=0.36

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 19 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=40.21 T_z=233.25 M_y=-4068.65 T_y=-10.88 M_z=51.16 M_x=4.87
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-2226.64 T_z=260.95 M_y=-13294.10 T_y=-4.45 M_z=0.00 M_x=7.65
Resistenze: K_{mod}=0.90
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 19 SND Xl=1.32
Sollecitazioni: N=24.29 T_z=117.79 M_y=-4300.23 T_y=-10.88 M_z=-62.36 M_x=4.87
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=17.61 Sfr.=0.10

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 74 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1499.85 T_z=280.38 M_y=-11587.30 T_y=-3.89 M_z=2.22 M_x=6.54
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=0.31 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 74 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1499.85 T_z=280.38 M_y=-11587.30 T_y=-3.89 M_z=2.22 M_x=6.54
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=0.31 Sfr.=0.01

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU Xl=1.32
Sollecitazioni: N=-2247.34 T_z=110.84 M_y=-13539.40 T_y=-4.45 M_z=-5.37 M_x=7.65
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.17 $\sigma_{m,d}$=-52.96 Sfr.=0.36

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=1.32
Sollecitazioni: N=-2247.34 T_z=110.84 M_y=-13539.40 T_y=-4.45 M_z=-5.37 M_x=7.65
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=52.96 Sfr.=0.36

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 25 SLU Xl=1.32
Sollecitazioni: N=-2304.01 T_z=55.29 M_y=-11547.10 T_y=-4.38 M_z=-6.12 M_x=5.91
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.20 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.02 (L/8286)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/14121)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.02 (L/6177)

Asta n. 2178 (-2355 -2331) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 87 SLU I Xl=0.29
Sollecitazioni: N=-741.48 T_z=-642.98 M_y=-3681.62 T_y=1.35 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=135.14 $\lambda_{rel,m}$=0.40 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=31.57 Sfr.=0.11

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-737.98 T_z=-617.64 M_y=-3864.15 T_y=1.35 M_z=-1.29 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=135.14 $\lambda_{rel,m}$=0.40 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=33.19 Sfr.=0.12

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
Sollecitazioni: N=-754.29
[Lin.] $M_{y,sx}$=3864.15 $M_{y,dx}$=2949.55 $M_{y,eq}$=-3498.31
[Lin.] $M_{z,sx}$=1.29 $M_{z,dx}$=0.54 $M_{z,eq}$=-0.56
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=135.14 $\lambda_{rel,y}$=0.11 $\lambda_{rel,z}$=0.52 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.76 $\sigma_{m,d}$=30.02 Sfr.=0.11

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=1.35
  Sollecitazioni: N=-754.29 T_z=-735.88 M_y=-2949.55 T_y=1.35 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=1.55 Sfr.=0.04

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-737.98 T_z=-617.64 M_y=-3864.15 T_y=1.35 M_z=-1.29 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.74 $\sigma_{m,d}$=-33.19 Sfr.=0.11

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-737.98 T_z=-617.64 M_y=-3864.15 T_y=1.35 M_z=-1.29 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=33.19 Sfr.=0.11

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=1.35
  Sollecitazioni: N=-754.29 T_z=-735.88 M_y=-2949.55 T_y=1.35 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.76 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 75 SLU Xl=1.06
  Sollecitazioni: N=-2552.52 T_z=-2462.22 M_y=-10992.50 T_y=4.34 M_z=0.00 M_x=7.65
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=135.14 $\lambda_{rel,m}$=0.25 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=42.94 Sfr.=0.29

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-2535.87 T_z=-2341.44 M_y=-13542.90 T_y=4.34 M_z=-5.37 M_x=7.65
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=135.14 $\lambda_{rel,m}$=0.25 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=52.97 Sfr.=0.36

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU
  Sollecitazioni: N=-2557.06
  [Lin.] $M_{y,sx}$=13542.90 $M_{y,dx}$=10274.70 $M_{y,eq}$=-12235.60
  [Lin.] $M_{z,sx}$=5.37 $M_{z,dx}$=0.50 $M_{z,eq}$=-3.02
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=135.14 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.31 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.33 $\sigma_{m,d}$=47.83 Sfr.=0.33

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-2535.87 T_z=-2341.44 M_y=-13542.90 T_y=4.34 M_z=-5.37 M_x=7.65
  Resistenze: K_{mod}=0.90
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU Xl=1.35
  Sollecitazioni: N=-2557.06 T_z=-2495.16 M_y=-10274.70 T_y=4.34 M_z=0.00 M_x=7.65
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=2.73 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=1.35
  Sollecitazioni: N=-2557.06 T_z=-2495.16 M_y=-10274.70 T_y=4.34 M_z=0.00 M_x=7.65
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=2.73 Sfr.=0.13

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-2535.87 T_z=-2341.44 M_y=-13542.90 T_y=4.34 M_z=-5.37 M_x=7.65
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.32 $\sigma_{m,d}$=-52.97 Sfr.=0.36

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-2535.87 T_z=-2341.44 M_y=-13542.90 T_y=4.34 M_z=-5.37 M_x=7.65
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=52.97 Sfr.=0.36

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 25 SLU Xl=1.35
  Sollecitazioni: N=-2613.74 T_z=-2190.58 M_y=-8693.52 T_y=5.29 M_z=1.03 M_x=5.91
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.36 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.02 (L/7157)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/12430)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.03 (L/5367)

Asta n. 2178 (-2331 -2308) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-836.20 T_z=-1329.78 M_y=-2951.42 T_y=2.88 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=115.78 $\lambda_{rel,m}$=0.37 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=25.31 Sfr.=0.09

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=0.23
  Sollecitazioni: N=-838.99 T_z=-1350.04 M_y=-2641.16 T_y=2.88 M_z=1.20 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=115.78 $\lambda_{rel,m}$=0.37 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=22.70 Sfr.=0.08

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
  Sollecitazioni: N=-850.17
  [Lin.] $M_{y,sx}$=2951.42 $M_{y,dx}$=1353.21 $M_{y,eq}$=-2312.13
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-0.54 $M_{z,dx}$=3.87 $M_{z,eq}$=2.53
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=115.78 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.45 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.98
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.85 $\sigma_{m,d}$=19.93 Sfr.=0.08

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=1.16
  Sollecitazioni: N=-850.17 T_z=-1431.08 M_y=-1353.21 T_y=2.88 M_z=3.87 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=3.01 Sfr.=0.07

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-836.20 T_z=-1329.78 M_y=-2951.42 T_y=2.88 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.84 $\sigma_{m,d}$=-25.31 Sfr.=0.08

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-836.20 T_z=-1329.78 M_y=-2951.42 T_y=2.88 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=25.31 Sfr.=0.08

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=1.16
  Sollecitazioni: N=-850.17 T_z=-1431.08 M_y=-1353.21 T_y=2.88 M_z=3.87 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.85 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 75 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-2829.00 T_z=-4805.19 M_y=-10281.80 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=7.65
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=115.78 $\lambda_{rel,m}$=0.23 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=40.16 Sfr.=0.27

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 25 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-2885.68 T_z=-4162.33 M_y=-8699.60 T_y=5.39 M_z=1.03 M_x=5.91
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=115.78 $\lambda_{rel,m}$=0.23 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=34.00 Sfr.=0.26

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU
  Sollecitazioni: N=-2847.16
  [Lin.] $M_{y,sx}$=10281.80 $M_{y,dx}$=4642.30 $M_{y,eq}$=-8026.00
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-0.50 $M_{z,dx}$=1.52 $M_{z,eq}$=1.11
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=115.78 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.27 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.48 $\sigma_{m,d}$=31.37 Sfr.=0.22

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-2829.00 T_z=-4805.19 M_y=-10281.80 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=7.65
  Resistenze: K_{mod}=0.90
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU Xl=1.16
  Sollecitazioni: N=-2847.16 T_z=-4936.88 M_y=-4642.30 T_y=0.00 M_z=1.52 M_x=7.65
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=5.40 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.06

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=1.16
  Sollecitazioni: N=-2847.16 T_z=-4936.88 M_y=-4642.30 T_y=0.00 M_z=1.52 M_x=7.65
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=5.40 Sfr.=0.25

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-2829.00 T_z=-4805.19 M_y=-10281.80 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=7.65
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.47 $\sigma_{m,d}$=-40.16 Sfr.=0.27

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-2829.00 T_z=-4805.19 M_y=-10281.80 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=7.65
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=40.16 Sfr.=0.27

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 25 SLU Xl=1.16
  Sollecitazioni: N=-2903.84 T_z=-4294.01 M_y=-3804.38 T_y=5.39 M_z=7.27 M_x=5.91
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.51 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/8430)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/14626)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.02 (L/6389)

Asta n. 2178 (-2308 -2281) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 87 SLU I Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=-926.89 T_z=-1987.49 M_y=1068.96 T_y=-3.05 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=125.46 $\lambda_{rel,m}$=0.38 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-9.17 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-911.75 T_z=-1877.72 M_y=-1355.68 T_y=-3.05 M_z=3.87 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=125.46 $\lambda_{rel,m}$=0.38 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=11.79 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
  Sollecitazioni: N=-926.89
  [Par.] $M_{y,sx}$=1355.68 $M_{y,dx}$=-1068.96 $M_{y,eq}$=-1355.68
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-3.87 $M_{z,dx}$=0.03 $M_{z,eq}$=2.33
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=125.46 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.49 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.98
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.93 $\sigma_{m,d}$=11.72 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=-926.89 T_z=-1987.49 M_y=1068.96 T_y=-3.05 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=4.19 Sfr.=0.10

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-911.75 T_z=-1877.72 M_y=-1355.68 T_y=-3.05 M_z=3.87 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.91 $\sigma_{m,d}$=-11.79 Sfr.=0.04

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-911.75 T_z=-1877.72 M_y=-1355.68 T_y=-3.05 M_z=3.87 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=11.79 Sfr.=0.04

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=-926.89 T_z=-1987.49 M_y=1068.96 T_y=-3.05 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.93 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 76 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-2711.19 T_z=-6044.23 M_y=-4296.92 T_y=-8.53 M_z=0.00 M_x=6.71
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=125.46 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=16.78 Sfr.=0.11

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-3045.05 T_z=-6613.14 M_y=-4651.86 T_y=-9.54 M_z=1.51 M_x=7.65
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=125.46 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=18.19 Sfr.=0.12

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU
  Sollecitazioni: N=-3064.73
  [Par.] $M_{y,sx}$=4651.86 $M_{y,dx}$=-3734.48 $M_{y,eq}$=-4651.86
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-1.51 $M_{z,dx}$=-10.45 $M_{z,eq}$=-5.66
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=125.46 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.60 $\sigma_{m,d}$=18.25 Sfr.=0.13

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-3045.05 T_z=-6613.14 M_y=-4651.86 T_y=-9.54 M_z=1.51 M_x=7.65
  Resistenze: K_{mod}=0.90
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=-3064.73 T_z=-6755.84 M_y=3734.48 T_y=-9.54 M_z=-10.45 M_x=7.65
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=7.39 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.12

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=-3064.73 T_z=-6755.84 M_y=3734.48 T_y=-9.54 M_z=-10.45 M_x=7.65
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=7.39 Sfr.=0.34

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-3045.05 T_z=-6613.14 M_y=-4651.86 T_y=-9.54 M_z=1.51 M_x=7.65
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.59 $\sigma_{m,d}$=-18.19 Sfr.=0.12

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-3045.05 T_z=-6613.14 M_y=-4651.86 T_y=-9.54 M_z=1.51 M_x=7.65
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=18.19 Sfr.=0.12

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 25 SLU Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=-3121.42 T_z=-5871.98 M_y=3464.92 T_y=-8.37 M_z=-3.23 M_x=5.91
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.63 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/10609)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/18793)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.02 (L/7924)

Asta n. 2178 (-2281 129) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-968.33 T_z=-2280.11 M_y=1069.53 T_y=-78.89 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=120.49 $\lambda_{rel,m}$=0.37 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-9.17 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=1.01
  Sollecitazioni: N=-980.51 T_z=-2368.19 M_y=3409.40 T_y=-78.89 M_z=-79.39 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=120.49 $\lambda_{rel,m}$=0.37 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-32.60 Sfr.=0.11

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
  Sollecitazioni: N=-980.51
  [Lin.] $M_{y,sx}$=-1069.53 $M_{y,dx}$=-3409.40 $M_{y,eq}$=2473.45
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-0.03 $M_{z,dx}$=-79.39 $M_{z,eq}$=-47.62
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=120.49 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.47 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.98
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.98 $\sigma_{m,d}$=-23.23 Sfr.=0.09

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=1.01
  Sollecitazioni: N=-980.51 T_z=-2368.19 M_y=3409.40 T_y=-78.89 M_z=-79.39 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=4.99 Sfr.=0.11

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.01
  Sollecitazioni: N=-980.51 T_z=-2368.19 M_y=3409.40 T_y=-78.89 M_z=-79.39 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.98 $\sigma_{m,d}$=-32.60 Sfr.=0.11

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.01
  Sollecitazioni: N=-980.51 T_z=-2368.19 M_y=3409.40 T_y=-78.89 M_z=-79.39 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-32.60 Sfr.=0.11

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=1.01
  Sollecitazioni: N=-980.51 T_z=-2368.19 M_y=3409.40 T_y=-78.89 M_z=-79.39 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.98 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 10 SND Xl=1.01

Sollecitazioni: N=-838.68 T_z=-2427.87 M_y=4108.40 T_y=-36.12 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=120.49 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-16.05 Sfr.=0.09

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU Xl=1.01
Sollecitazioni: N=-3218.02 T_z=-8006.66 M_y=11739.60 T_y=-344.28 M_z=-357.05 M_x=7.65
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=120.49 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-50.51 Sfr.=0.33

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU
Sollecitazioni: N=-3218.02
[Lin.] $M_{y,sx}$=-3736.47 $M_{y,dx}$=-11739.60 $M_{y,eq}$=8538.37
[Lin.] $M_{z,sx}$=10.44 $M_{z,dx}$=-357.05 $M_{z,eq}$=-218.41
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=120.49 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.28 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.68 $\sigma_{m,d}$=-36.20 Sfr.=0.25

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-3202.18 T_z=-7892.16 M_y=3736.47 T_y=-344.28 M_z=-10.44 M_x=7.65
Resistenze: K_{mod}=0.90
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU Xl=1.01
Sollecitazioni: N=-3218.02 T_z=-8006.66 M_y=11739.60 T_y=-344.28 M_z=-357.05 M_x=7.65
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=8.77 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.16

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=1.01
Sollecitazioni: N=-3218.02 T_z=-8006.66 M_y=11739.60 T_y=-344.28 M_z=-357.05 M_x=7.65
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=8.77 Sfr.=0.40

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU Xl=1.01
Sollecitazioni: N=-3218.02 T_z=-8006.66 M_y=11739.60 T_y=-344.28 M_z=-357.05 M_x=7.65
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.68 $\sigma_{m,d}$=-50.51 Sfr.=0.33

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=1.01
Sollecitazioni: N=-3218.02 T_z=-8006.66 M_y=11739.60 T_y=-344.28 M_z=-357.05 M_x=7.65
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-50.51 Sfr.=0.33

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 25 SLU Xl=1.01
Sollecitazioni: N=-3274.28 T_z=-6956.31 M_y=10412.40 T_y=-225.65 M_z=-230.40 M_x=5.91
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.71 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/7132)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/12419)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.02 (L/5331)

Asta n. 2179 (-2546 -2576) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=1.64
Sollecitazioni: N=737.04 T_z=110.25 M_y=-657.58 T_y=5.68 M_z=2.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=163.88 $\lambda_{rel,y}$=0.13 $\lambda_{rel,z}$=0.64 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.95
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.74 $\sigma_{m,d}$=5.72 Sfr.=0.02

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=1.64
Sollecitazioni: N=737.04 T_z=110.25 M_y=-657.58 T_y=5.68 M_z=2.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.74 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.64
Sollecitazioni: N=737.04 T_z=110.25 M_y=-657.58 T_y=5.68 M_z=2.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.74 $\sigma_{m,d}$=5.72 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=717.26 T_z=253.63 M_y=-359.42 T_y=5.68 M_z=-7.31 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=0.53 Sfr.=0.01

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.64

Sollecitazioni: N=737.04 T_z=110.25 M_y=-657.58 T_y=5.68 M_z=2.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=5.72 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 25 SLU Xl=1.64
Sollecitazioni: N=1985.35 T_z=407.26 M_y=-2030.15 T_y=7.76 M_z=2.74 M_x=1.15
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,t}$=105.93
L=163.88 $\lambda_{rel,y}$=0.11 $\lambda_{rel,z}$=0.38 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.03 $\sigma_{m,d}$=7.97 Sfr.=0.07

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 25 SLU Xl=1.64
Sollecitazioni: N=1985.35 T_z=407.26 M_y=-2030.15 T_y=7.76 M_z=2.74 M_x=1.15
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=105.93
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.03 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 13 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=931.95 T_z=388.58 M_y=-487.70 T_y=-59.28 M_z=127.46 M_x=32.75
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 25 SLU Xl=1.64
Sollecitazioni: N=1985.35 T_z=407.26 M_y=-2030.15 T_y=7.76 M_z=2.74 M_x=1.15
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=105.93 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.03 $\sigma_{m,d}$=7.97 Sfr.=0.07

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=2186.33 T_z=730.06 M_y=-817.01 T_y=7.81 M_z=-10.20 M_x=1.19
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=0.80 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=2186.33 T_z=730.06 M_y=-817.01 T_y=7.81 M_z=-10.20 M_x=1.19
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=0.80 Sfr.=0.04

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 25 SLU Xl=1.64
Sollecitazioni: N=1985.35 T_z=407.26 M_y=-2030.15 T_y=7.76 M_z=2.74 M_x=1.15
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=7.97 Sfr.=0.06

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/52072)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/81828)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/39962)

Asta n. 2179 (2059 -2546) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=601.39 T_z=1093.05 M_y=990.51 T_y=-20.97 M_z=20.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=150.07 $\lambda_{rel,y}$=0.12 $\lambda_{rel,z}$=0.58 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.96
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.60 $\sigma_{m,d}$=9.34 Sfr.=0.04

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=1.50
Sollecitazioni: N=617.12 T_z=979.09 M_y=-359.03 T_y=-20.97 M_z=-7.31 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.62 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=601.39 T_z=1093.05 M_y=990.51 T_y=-20.97 M_z=20.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.60 $\sigma_{m,d}$=9.34 Sfr.=0.03

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=601.39 T_z=1093.05 M_y=990.51 T_y=-20.97 M_z=20.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=2.30 Sfr.=0.05

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=601.39 T_z=1093.05 M_y=990.51 T_y=-20.97 M_z=20.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-9.34 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 25 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=1600.99 T_z=3192.02 M_y=2852.16 T_y=-38.23 M_z=39.82 M_x=1.15
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,t}$=105.93
L=150.07 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.34 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.83 $\sigma_{m,d}$=11.66 Sfr.=0.09

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 62 SLU Xl=1.50
  Sollecitazioni: N=1848.13 T_z=2755.34 M_y=-816.03 T_y=-36.21 M_z=-10.20 M_x=1.19
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.96 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 13 SND Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=765.04 T_z=961.85 M_y=691.55 T_y=-399.32 M_z=379.43 M_x=32.76
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 25 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=1600.99 T_z=3192.02 M_y=2852.16 T_y=-38.23 M_z=39.82 M_x=1.15
  Resistenze: K_{mod}=0.80 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=105.93 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.83 $\sigma_{m,d}$=11.66 Sfr.=0.09

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 25 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=1600.99 T_z=3192.02 M_y=2852.16 T_y=-38.23 M_z=39.82 M_x=1.15
  Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=3.49 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.03

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 25 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=1600.99 T_z=3192.02 M_y=2852.16 T_y=-38.23 M_z=39.82 M_x=1.15
  Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=19.31
  Tensioni: τ_d=3.49 Sfr.=0.18

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 25 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=1600.99 T_z=3192.02 M_y=2852.16 T_y=-38.23 M_z=39.82 M_x=1.15
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-11.66 Sfr.=0.09

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/13936)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/26780)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,G}$=0.01 (L/10079)

Asta n. 2179 (2059 2065) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 87 SLU I Xl=0.96
  Sollecitazioni: N=-143.64 T_z=-1795.22 M_y=3386.24 T_y=15.78 M_z=0.00 M_x=4.01
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=202.90 $\lambda_{rel,m}$=0.49 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-29.03 Sfr.=0.11

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=1.83
  Sollecitazioni: N=-154.15 T_z=-1871.41 M_y=4982.72 T_y=15.78 M_z=13.17 M_x=4.01
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=202.90 $\lambda_{rel,m}$=0.49 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-43.28 Sfr.=0.16

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
  Sollecitazioni: N=-154.15
  [Lin.] $M_{y,sx}$=-2043.75 $M_{y,dx}$=-4982.72 $M_{y,eq}$=3807.13
  [Lin.] $M_{z,sx}$=12.59 $M_{z,dx}$=13.17 $M_{z,eq}$=5.27
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=202.90 $\lambda_{rel,y}$=0.16 $\lambda_{rel,z}$=0.79 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.90
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.15 $\sigma_{m,d}$=-32.87 Sfr.=0.12

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-134.45 T_z=-1728.56 M_y=2043.75 T_y=15.78 M_z=-12.59 M_x=4.01
  Resistenze: K_{fi}=1.25
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=1.83
  Sollecitazioni: N=-154.15 T_z=-1871.41 M_y=4982.72 T_y=15.78 M_z=13.17 M_x=4.01
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=3.94 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=1.83
  Sollecitazioni: N=-154.15 T_z=-1871.41 M_y=4982.72 T_y=15.78 M_z=13.17 M_x=4.01
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=3.94 Sfr.=0.09

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.83
  Sollecitazioni: N=-154.15 T_z=-1871.41 M_y=4982.72 T_y=15.78 M_z=13.17 M_x=4.01
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.15 $\sigma_{m,d}$=-43.28 Sfr.=0.14

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.83
  Sollecitazioni: N=-154.15 T_z=-1871.41 M_y=4982.72 T_y=15.78 M_z=13.17 M_x=4.01
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-43.28 Sfr.=0.14

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=1.83
  Sollecitazioni: N=-154.15 T_z=-1871.41 M_y=4982.72 T_y=15.78 M_z=13.17 M_x=4.01
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.15 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 62 SLU Xl=1.83
  Sollecitazioni: N=255.81 T_z=-4639.57 M_y=12361.20 T_y=7.95 M_z=5.46 M_x=1.38
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=202.90 $\lambda_{rel,y}$=0.14 $\lambda_{rel,z}$=0.47 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.98
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.13 $\sigma_{m,d}$=48.36 Sfr.=0.33

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 25 SLU Xl=1.83
  Sollecitazioni: N=-605.84 T_z=-5523.30 M_y=14932.30 T_y=1.12 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=202.90 $\lambda_{rel,m}$=0.31 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-58.33 Sfr.=0.44

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU Xl=1.83
  Sollecitazioni: N=-1465.80 T_z=-6405.35 M_y=17499.60 T_y=-5.49 M_z=-4.55 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=202.90 $\lambda_{rel,m}$=0.31 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-68.42 Sfr.=0.46

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU
  Sollecitazioni: N=-1465.80
  [Lin.] $M_{y,sx}$=-7192.79 $M_{y,dx}$=-17499.60 $M_{y,eq}$=13376.90
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-4.42 $M_{z,dx}$=-4.55 $M_{z,eq}$=-1.82
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=202.90 $\lambda_{rel,y}$=0.14 $\lambda_{rel,z}$=0.47 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.98
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.76 $\sigma_{m,d}$=-52.28 Sfr.=0.36

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 61 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=1047.37 T_z=-2437.51 M_y=2619.10 T_y=22.14 M_z=-19.48 M_x=2.96
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.55 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 13 SND Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=199.90 T_z=-1644.09 M_y=1804.51 T_y=-13.37 M_z=68.20 M_x=14.28
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 62 SLU Xl=1.83
  Sollecitazioni: N=255.81 T_z=-4639.57 M_y=12361.20 T_y=7.95 M_z=5.46 M_x=1.38
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.13 $\sigma_{m,d}$=48.36 Sfr.=0.33

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 76 SLU Xl=1.83
  Sollecitazioni: N=-1393.74 T_z=-5870.27 M_y=16036.30 T_y=1.06 M_z=1.76 M_x=3.19
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=6.42 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.09

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=1.83
  Sollecitazioni: N=-1465.80 T_z=-6405.35 M_y=17499.60 T_y=-5.49 M_z=-4.55 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=7.01 Sfr.=0.32

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU Xl=1.83
  Sollecitazioni: N=-1465.80 T_z=-6405.35 M_y=17499.60 T_y=-5.49 M_z=-4.55 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.76 $\sigma_{m,d}$=-68.42 Sfr.=0.46

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=1.83
  Sollecitazioni: N=-1465.80 T_z=-6405.35 M_y=17499.60 T_y=-5.49 M_z=-4.55 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-68.42 Sfr.=0.46

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 74 SLU Xl=1.83
  Sollecitazioni: N=-1847.59 T_z=-5566.19 M_y=15314.60 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=1.04
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.96 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.03 (L/5203)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.02 (L/8917)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.04 (L/3908)

Asta n. 2179 (2065 -2491) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 87 SLU I Xl=0.72
  Sollecitazioni: N=-618.14 T_z=2948.82 M_y=3474.86 T_y=8.78 M_z=0.00 M_x=-1.08
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=131.86 $\lambda_{rel,m}$=0.39 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-29.79 Sfr.=0.11

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-611.84 T_z=2994.57 M_y=5028.68 T_y=8.78 M_z=-5.59 M_x=-1.08
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=131.86 $\lambda_{rel,m}$=0.39 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-43.35 Sfr.=0.16

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
  Sollecitazioni: N=-625.35
  [Lin.] $M_{y,sx}$=-5028.68 $M_{y,dx}$=-1728.37 $M_{y,eq}$=3708.55
  [Lin.] $M_{z,sx}$=5.59 $M_{z,dx}$=4.25 $M_{z,eq}$=-2.23
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=131.86 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.51 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.97
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.63 $\sigma_{m,d}$=-31.89 Sfr.=0.12

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-611.84 T_z=2994.57 M_y=5028.68 T_y=8.78 M_z=-5.59 M_x=-1.08
  Resistenze: K_{fi}=1.25
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-611.84 T_z=2994.57 M_y=5028.68 T_y=8.78 M_z=-5.59 M_x=-1.08
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=6.31 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-611.84 T_z=2994.57 M_y=5028.68 T_y=8.78 M_z=-5.59 M_x=-1.08
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=6.31 Sfr.=0.14

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-611.84 T_z=2994.57 M_y=5028.68 T_y=8.78 M_z=-5.59 M_x=-1.08
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.61 $\sigma_{m,d}$=-43.35 Sfr.=0.14

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-611.84 T_z=2994.57 M_y=5028.68 T_y=8.78 M_z=-5.59 M_x=-1.08
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-43.35 Sfr.=0.14

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=1.32
  Sollecitazioni: N=-625.35 T_z=2896.54 M_y=1728.37 T_y=8.78 M_z=4.25 M_x=-1.08
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.63 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 61 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=49.87 T_z=4156.58 M_y=6875.63 T_y=13.30 M_z=-7.08 M_x=-1.29
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=131.86 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.30 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.03 $\sigma_{m,d}$=26.95 Sfr.=0.18

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 75 SLU Xl=0.95
  Sollecitazioni: N=-3101.65 T_z=10299.80 M_y=9937.54 T_y=26.82 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=131.86 $\lambda_{rel,m}$=0.25 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-38.82 Sfr.=0.26

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-3089.94 T_z=10384.70 M_y=17662.80 T_y=26.82 M_z=-20.76 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=131.86 $\lambda_{rel,m}$=0.25 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-69.27 Sfr.=0.46

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU
  Sollecitazioni: N=-3107.50
  [Lin.] $M_{y,sx}$=-17662.80 $M_{y,dx}$=-6098.72 $M_{y,eq}$=13037.20
  [Lin.] $M_{z,sx}$=20.76 $M_{z,dx}$=9.28 $M_{z,eq}$=-8.74
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=131.86 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.30 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00

Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.62 $\sigma_{m,d}$=-51.04 Sfr.=0.35

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 61 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=49.87 T_z=4156.58 M_y=6875.63 T_y=13.30 M_z=-7.08 M_x=-1.29
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.03 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-492.48 T_z=2894.30 M_y=4769.58 T_y=-35.72 M_z=63.98 M_x=-3.06
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 61 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=49.87 T_z=4156.58 M_y=6875.63 T_y=13.30 M_z=-7.08 M_x=-1.29
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.03 $\sigma_{m,d}$=26.95 Sfr.=0.18

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 63 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-973.61 T_z=6582.41 M_y=11052.10 T_y=21.66 M_z=-14.61 M_x=-1.26
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=7.20 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.11

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-3089.94 T_z=10384.70 M_y=17662.80 T_y=26.82 M_z=-20.76 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=11.36 Sfr.=0.52

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-3089.94 T_z=10384.70 M_y=17662.80 T_y=26.82 M_z=-20.76 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.61 $\sigma_{m,d}$=-69.27 Sfr.=0.46

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-3089.94 T_z=10384.70 M_y=17662.80 T_y=26.82 M_z=-20.76 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-69.27 Sfr.=0.46

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU Xl=1.32
Sollecitazioni: N=-3107.50 T_z=10257.30 M_y=6098.72 T_y=26.82 M_z=9.28 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.62 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.04 (L/3192)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.02 (L/5515)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.05 (L/2402)

Asta n. 2179 (-2491 -2456) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 87 SLU I Xl=0.42
Sollecitazioni: N=-708.43 T_z=2291.52 M_y=755.14 T_y=-8.56 M_z=0.00 M_x=-1.08
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=105.37 $\lambda_{rel,m}$=0.35 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-6.47 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-703.35 T_z=2328.40 M_y=1728.72 T_y=-8.56 M_z=4.25 M_x=-1.08
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=105.37 $\lambda_{rel,m}$=0.35 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-15.00 Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
Sollecitazioni: N=-716.06
[Par.] $M_{y,sx}$=-1728.72 $M_{y,dx}$=676.09 $M_{y,eq}$=1563.13
[Lin.] $M_{z,sx}$=-4.25 $M_{z,dx}$=-4.77 $M_{z,eq}$=-1.91
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=105.37 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.41 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.72 $\sigma_{m,d}$=-13.48 Sfr.=0.05

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-703.35 T_z=2328.40 M_y=1728.72 T_y=-8.56 M_z=4.25 M_x=-1.08
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-703.35 T_z=2328.40 M_y=1728.72 T_y=-8.56 M_z=4.25 M_x=-1.08
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=4.91 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-703.35 T_z=2328.40 M_y=1728.72 T_y=-8.56 M_z=4.25 M_x=-1.08
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=4.91 Sfr.=0.11

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-703.35 T_z=2328.40 M_y=1728.72 T_y=-8.56 M_z=4.25 M_x=-1.08
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.71 $\sigma_{m,d}$=-15.00 Sfr.=0.05

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-703.35 T_z=2328.40 M_y=1728.72 T_y=-8.56 M_z=4.25 M_x=-1.08
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-15.00 Sfr.=0.05

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=1.05
  Sollecitazioni: N=-716.06 T_z=2236.21 M_y=-676.09 T_y=-8.56 M_z=-4.77 M_x=-1.08
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.72 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 75 SLU Xl=1.05
  Sollecitazioni: N=-3381.67 T_z=7939.30 M_y=-2328.71 T_y=-9.02 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=105.37 $\lambda_{rel,m}$=0.22 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=9.10 Sfr.=0.06

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-3365.15 T_z=8059.14 M_y=6099.87 T_y=-9.02 M_z=9.28 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=105.37 $\lambda_{rel,m}$=0.22 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-23.95 Sfr.=0.16

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU
  Sollecitazioni: N=-3381.67
  [Par.] $M_{y,sx}$=-6099.87 $M_{y,dx}$=2328.71 $M_{y,eq}$=5478.58
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-9.28 $M_{z,dx}$=-0.22 $M_{z,eq}$=5.48
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=105.37 $\lambda_{rel,y}$=0.07 $\lambda_{rel,z}$=0.24 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.76 $\sigma_{m,d}$=-21.47 Sfr.=0.16

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-582.30 T_z=2234.15 M_y=1581.92 T_y=-19.17 M_z=24.48 M_x=-3.06
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 63 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-1222.08 T_z=5095.71 M_y=3749.08 T_y=-11.70 M_z=9.66 M_x=-1.27
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=5.57 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.07

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-3365.15 T_z=8059.14 M_y=6099.87 T_y=-9.02 M_z=9.28 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=8.81 Sfr.=0.41

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-3365.15 T_z=8059.14 M_y=6099.87 T_y=-9.02 M_z=9.28 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.75 $\sigma_{m,d}$=-23.95 Sfr.=0.16

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-3365.15 T_z=8059.14 M_y=6099.87 T_y=-9.02 M_z=9.28 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-23.95 Sfr.=0.16

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU Xl=1.05
  Sollecitazioni: N=-3381.67 T_z=7939.30 M_y=-2328.71 T_y=-9.02 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.76 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/8564)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/14930)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.02 (L/6423)

Asta n. 2179 (-2456 -2431) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 87 SLU I Xl=1.07
  Sollecitazioni: N=-811.18 T_z=1546.54 M_y=-2376.38 T_y=5.15 M_z=0.00 M_x=-1.08
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=145.55 $\lambda_{rel,m}$=0.41 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=20.38 Sfr.=0.07

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=1.46
  Sollecitazioni: N=-815.87 T_z=1512.58 M_y=-2970.06 T_y=5.15 M_z=2.73 M_x=-1.08
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=145.55 $\lambda_{rel,m}$=0.41 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=25.58 Sfr.=0.09

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
  Sollecitazioni: N=-815.87
  [Lin.] $M_{y,sx}$=675.78 $M_{y,dx}$=2970.06 $M_{y,eq}$=-2052.35
  [Lin.] $M_{z,sx}$=4.77 $M_{z,dx}$=2.73 $M_{z,eq}$=-1.91
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=145.55 $\lambda_{rel,y}$=0.11 $\lambda_{rel,z}$=0.57 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.96
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.82 $\sigma_{m,d}$=17.68 Sfr.=0.07

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-798.31 T_z=1639.92 M_y=-675.78 T_y=5.15 M_z=-4.77 M_x=-1.08
  Resistenze: K_{fi}=1.25
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-798.31 T_z=1639.92 M_y=-675.78 T_y=5.15 M_z=-4.77 M_x=-1.08
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=3.45 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-798.31 T_z=1639.92 M_y=-675.78 T_y=5.15 M_z=-4.77 M_x=-1.08
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=3.45 Sfr.=0.08

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.46
  Sollecitazioni: N=-815.87 T_z=1512.58 M_y=-2970.06 T_y=5.15 M_z=2.73 M_x=-1.08
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.82 $\sigma_{m,d}$=-25.58 Sfr.=0.09

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.46
  Sollecitazioni: N=-815.87 T_z=1512.58 M_y=-2970.06 T_y=5.15 M_z=2.73 M_x=-1.08
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=25.58 Sfr.=0.09

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=1.46
  Sollecitazioni: N=-815.87 T_z=1512.58 M_y=-2970.06 T_y=5.15 M_z=2.73 M_x=-1.08
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.82 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 74 SLU Xl=0.68
  Sollecitazioni: N=-3509.80 T_z=4843.02 M_y=-5298.13 T_y=6.74 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=145.55 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=20.70 Sfr.=0.14

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU Xl=1.46
  Sollecitazioni: N=-3677.57 T_z=5454.42 M_y=-10387.10 T_y=4.92 M_z=6.93 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=145.55 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=40.67 Sfr.=0.27

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU
  Sollecitazioni: N=-3677.57
  [Lin.] $M_{y,sx}$=2327.59 $M_{y,dx}$=10387.10 $M_{y,eq}$=-7163.32
  [Lin.] $M_{z,sx}$=0.22 $M_{z,dx}$=6.93 $M_{z,eq}$=4.07
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=145.55 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.33 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.92 $\sigma_{m,d}$=28.03 Sfr.=0.20

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-653.83 T_z=1724.89 M_y=-723.43 T_y=-32.75 M_z=24.75 M_x=-3.06
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 63 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-1482.92 T_z=3544.17 M_y=-1556.32 T_y=6.02 M_z=-2.67 M_x=-1.27
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=3.88 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.03

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-3654.73 T_z=5619.97 M_y=-2327.59 T_y=4.92 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=6.15 Sfr.=0.28

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU Xl=1.46
  Sollecitazioni: N=-3677.57 T_z=5454.42 M_y=-10387.10 T_y=4.92 M_z=6.93 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.92 $\sigma_{m,d}$=-40.67 Sfr.=0.27

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=1.46
  Sollecitazioni: N=-3677.57 T_z=5454.42 M_y=-10387.10 T_y=4.92 M_z=6.93 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=40.67 Sfr.=0.27

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU Xl=1.46
  Sollecitazioni: N=-3677.57 T_z=5454.42 M_y=-10387.10 T_y=4.92 M_z=6.93 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.92 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/18612)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/32473)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/13874)

Asta n. 2179 (-2431 -2395) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=1.19
  Sollecitazioni: N=-916.29 T_z=784.30 M_y=-3964.95 T_y=-1.39 M_z=1.08 M_x=-1.08
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=118.98 $\lambda_{rel,m}$=0.37 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=34.04 Sfr.=0.12

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
  Sollecitazioni: N=-916.29
  [Lin.] $M_{y,sx}$=2969.81 $M_{y,dx}$=3964.95 $M_{y,eq}$=-3566.89
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-2.73 $M_{z,dx}$=1.08 $M_{z,eq}$=2.07
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=118.98 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.46 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.98
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.92 $\sigma_{m,d}$=30.67 Sfr.=0.11

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-901.93 T_z=888.41 M_y=-2969.81 T_y=-1.39 M_z=2.73 M_x=-1.08
  Resistenze: K_{fi}=1.25
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-901.93 T_z=888.41 M_y=-2969.81 T_y=-1.39 M_z=2.73 M_x=-1.08
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=1.87 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-901.93 T_z=888.41 M_y=-2969.81 T_y=-1.39 M_z=2.73 M_x=-1.08
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=1.87 Sfr.=0.04

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.19
  Sollecitazioni: N=-916.29 T_z=784.30 M_y=-3964.95 T_y=-1.39 M_z=1.08 M_x=-1.08
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.92 $\sigma_{m,d}$=-34.04 Sfr.=0.11

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.19
  Sollecitazioni: N=-916.29 T_z=784.30 M_y=-3964.95 T_y=-1.39 M_z=1.08 M_x=-1.08
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=34.04 Sfr.=0.11

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=1.19
  Sollecitazioni: N=-916.29 T_z=784.30 M_y=-3964.95 T_y=-1.39 M_z=1.08 M_x=-1.08
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.92 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 75 SLU Xl=1.19
  Sollecitazioni: N=-3983.20 T_z=2879.77 M_y=-13893.10 T_y=-6.57 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=118.98 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=54.27 Sfr.=0.36

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 25 SLU Xl=1.19
  Sollecitazioni: N=-3040.49 T_z=2432.40 M_y=-11902.90 T_y=-7.27 M_z=-2.07 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=118.98 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=46.52 Sfr.=0.35

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU
  Sollecitazioni: N=-3983.20
  [Lin.] $M_{y,sx}$=10386.10 $M_{y,dx}$=13893.10 $M_{y,eq}$=-12490.30
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-6.93 $M_{z,dx}$=-0.89 $M_{z,eq}$=3.80
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=118.98 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.27 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.07 $\sigma_{m,d}$=48.84 Sfr.=0.34

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-722.92 T_z=966.58 M_y=-3047.01 T_y=-27.71 M_z=27.69 M_x=-3.06
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 63 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-1762.46 T_z=1875.05 M_y=-6593.85 T_y=-6.80 M_z=6.09 M_x=-1.27
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=2.05 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-3964.54 T_z=3015.10 M_y=-10386.10 T_y=-6.57 M_z=6.93 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=3.30 Sfr.=0.15

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU Xl=1.19
  Sollecitazioni: N=-3983.20 T_z=2879.77 M_y=-13893.10 T_y=-6.57 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.07 $\sigma_{m,d}$=-54.27 Sfr.=0.36

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=1.19
  Sollecitazioni: N=-3983.20 T_z=2879.77 M_y=-13893.10 T_y=-6.57 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=54.27 Sfr.=0.36

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU Xl=1.19
  Sollecitazioni: N=-3983.20 T_z=2879.77 M_y=-13893.10 T_y=-6.57 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.07 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/13272)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/22279)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/9747)

Asta n. 2179 (-2395 -2356) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 87 SLU I Xl=0.88
  Sollecitazioni: N=-1009.14 T_z=111.06 M_y=-4096.30 T_y=-2.23 M_z=0.00 M_x=-1.08
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=131.94 $\lambda_{rel,m}$=0.39 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=35.12 Sfr.=0.13

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=1.32
  Sollecitazioni: N=-1014.45 T_z=72.58 M_y=-4136.68 T_y=-2.23 M_z=-1.87 M_x=-1.08
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=131.94 $\lambda_{rel,m}$=0.39 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=35.55 Sfr.=0.13

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
  Sollecitazioni: N=-1014.45
  [Lin.] $M_{y,sx}$=3964.77 $M_{y,dx}$=4136.68 $M_{y,eq}$=-4067.91
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-1.08 $M_{z,dx}$=-1.87 $M_{z,eq}$=-0.75
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=131.94 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.51 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.97
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.02 $\sigma_{m,d}$=34.91 Sfr.=0.13

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-998.53 T_z=188.01 M_y=-3964.77 T_y=-2.23 M_z=1.08 M_x=-1.08
  Resistenze: K_{fi}=1.25
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-998.53 T_z=188.01 M_y=-3964.77 T_y=-2.23 M_z=1.08 M_x=-1.08

Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=0.40 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-998.53 T_z=188.01 M_y=-3964.77 T_y=-2.23 M_z=1.08 M_x=-1.08
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=0.40 Sfr.=0.01

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.32
Sollecitazioni: N=-1014.45 T_z=72.58 M_y=-4136.68 T_y=-2.23 M_z=-1.87 M_x=-1.08
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.02 $\sigma_{m,d}$=-35.55 Sfr.=0.12

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.32
Sollecitazioni: N=-1014.45 T_z=72.58 M_y=-4136.68 T_y=-2.23 M_z=-1.87 M_x=-1.08
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=35.55 Sfr.=0.12

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=1.32
Sollecitazioni: N=-1014.45 T_z=72.58 M_y=-4136.68 T_y=-2.23 M_z=-1.87 M_x=-1.08
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.02 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 75 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-4256.23 T_z=560.43 M_y=-13892.20 T_y=-5.30 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=131.94 $\lambda_{rel,m}$=0.25 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=54.27 Sfr.=0.36

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU Xl=1.32
Sollecitazioni: N=-4276.92 T_z=410.37 M_y=-14532.60 T_y=-5.30 M_z=-7.88 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=131.94 $\lambda_{rel,m}$=0.25 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=56.87 Sfr.=0.38

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU
Sollecitazioni: N=-4276.92
[Lin.] $M_{y,sx}$=13892.20 $M_{y,dx}$=14532.60 $M_{y,eq}$=-14276.40
[Lin.] $M_{z,sx}$=0.89 $M_{z,dx}$=-7.88 $M_{z,eq}$=-5.08
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=131.94 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.30 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.23 $\sigma_{m,d}$=55.83 Sfr.=0.39

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-781.82 T_z=259.63 M_y=-4134.86 T_y=-13.78 M_z=58.96 M_x=-3.06
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 63 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-2025.41 T_z=308.01 M_y=-8743.87 T_y=-4.45 M_z=-2.00 M_x=-1.27
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=0.34 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-4256.23 T_z=560.43 M_y=-13892.20 T_y=-5.30 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=0.61 Sfr.=0.03

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU Xl=1.32
Sollecitazioni: N=-4276.92 T_z=410.37 M_y=-14532.60 T_y=-5.30 M_z=-7.88 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.23 $\sigma_{m,d}$=-56.87 Sfr.=0.38

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=1.32
Sollecitazioni: N=-4276.92 T_z=410.37 M_y=-14532.60 T_y=-5.30 M_z=-7.88 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=56.87 Sfr.=0.38

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU Xl=1.32
Sollecitazioni: N=-4276.92 T_z=410.37 M_y=-14532.60 T_y=-5.30 M_z=-7.88 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.23 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.02 (L/7996)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/13834)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.02 (L/5988)

Asta n. 2179 (-2356 -2332) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 87 SLU I Xl=0.63
  Sollecitazioni: N=-1108.86 T_z=-612.08 M_y=-3767.92 T_y=1.40 M_z=0.00 M_x=-1.08
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=135.19 $\lambda_{rel,m}$=0.40 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=32.31 Sfr.=0.12

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-1101.25 T_z=-556.89 M_y=-4136.65 T_y=1.40 M_z=-1.87 M_x=-1.08
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=135.19 $\lambda_{rel,m}$=0.40 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=35.55 Sfr.=0.13

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
  Sollecitazioni: N=-1117.56
  [Lin.] $M_{y,sx}$=4136.65 $M_{y,dx}$=3303.87 $M_{y,eq}$=-3803.54
  [Lin.] $M_{z,sx}$=1.87 $M_{z,dx}$=0.02 $M_{z,eq}$=-1.11
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=135.19 $\lambda_{rel,y}$=0.11 $\lambda_{rel,z}$=0.52 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.97
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.12 $\sigma_{m,d}$=32.66 Sfr.=0.12

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-1101.25 T_z=-556.89 M_y=-4136.65 T_y=1.40 M_z=-1.87 M_x=-1.08
  Resistenze: K_{fi}=1.25
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=1.35
  Sollecitazioni: N=-1117.56 T_z=-675.16 M_y=-3303.87 T_y=1.40 M_z=0.00 M_x=-1.08
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=1.42 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=1.35
  Sollecitazioni: N=-1117.56 T_z=-675.16 M_y=-3303.87 T_y=1.40 M_z=0.00 M_x=-1.08
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=1.42 Sfr.=0.03

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-1101.25 T_z=-556.89 M_y=-4136.65 T_y=1.40 M_z=-1.87 M_x=-1.08
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.10 $\sigma_{m,d}$=-35.55 Sfr.=0.12

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-1101.25 T_z=-556.89 M_y=-4136.65 T_y=1.40 M_z=-1.87 M_x=-1.08
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=35.55 Sfr.=0.12

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=1.35
  Sollecitazioni: N=-1117.56 T_z=-675.16 M_y=-3303.87 T_y=1.40 M_z=0.00 M_x=-1.08
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.12 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 36 SLU Xl=0.90
  Sollecitazioni: N=-3632.19 T_z=-1900.68 M_y=-10732.70 T_y=10.86 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=135.19 $\lambda_{rel,m}$=0.25 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=41.92 Sfr.=0.28

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-4566.59 T_z=-2051.76 M_y=-14532.20 T_y=3.70 M_z=-7.88 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=135.19 $\lambda_{rel,m}$=0.25 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=56.87 Sfr.=0.38

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU
  Sollecitazioni: N=-4587.80
  [Lin.] $M_{y,sx}$=14532.20 $M_{y,dx}$=11654.60 $M_{y,eq}$=-13381.20
  [Lin.] $M_{z,sx}$=7.88 $M_{z,dx}$=-2.87 $M_{z,eq}$=-5.87
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=135.19 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.31 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.39 $\sigma_{m,d}$=52.35 Sfr.=0.37

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-841.63 T_z=-624.43 M_y=-4401.17 T_y=4.92 M_z=70.08 M_x=-3.06
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 63 SLU Xl=1.35
  Sollecitazioni: N=-2326.40 T_z=-1513.02 M_y=-7109.64 T_y=6.76 M_z=1.27 M_x=-1.27

Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=1.65 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=1.35
Sollecitazioni: N=-4587.80 T_z=-2205.52 M_y=-11654.60 T_y=3.70 M_z=-2.87 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=2.41 Sfr.=0.11

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-4566.59 T_z=-2051.76 M_y=-14532.20 T_y=3.70 M_z=-7.88 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.38 $\sigma_{m,d}$=-56.87 Sfr.=0.38

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-4566.59 T_z=-2051.76 M_y=-14532.20 T_y=3.70 M_z=-7.88 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=56.87 Sfr.=0.38

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU Xl=1.35
Sollecitazioni: N=-4587.80 T_z=-2205.52 M_y=-11654.60 T_y=3.70 M_z=-2.87 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.39 Sfr.=0.02

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.02 (L/6718)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/11715)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.03 (L/5026)

Asta n. 2179 (-2332 -2309) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1199.79 T_z=-1271.44 M_y=-3304.04 T_y=3.24 M_z=0.00 M_x=-1.08
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=115.74 $\lambda_{rel,m}$=0.37 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=28.33 Sfr.=0.10

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=0.33
Sollecitazioni: N=-1203.78 T_z=-1300.37 M_y=-2878.83 T_y=3.24 M_z=1.09 M_x=-1.08
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=115.74 $\lambda_{rel,m}$=0.37 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=24.73 Sfr.=0.09

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
Sollecitazioni: N=-1213.76
[Lin.] $M_{y,sx}$=3304.04 $M_{y,dx}$=1773.93 $M_{y,eq}$=-2692.00
[Lin.] $M_{z,sx}$=-0.02 $M_{z,dx}$=3.77 $M_{z,eq}$=2.27
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=115.74 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.45 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.98
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.22 $\sigma_{m,d}$=23.18 Sfr.=0.09

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1199.79 T_z=-1271.44 M_y=-3304.04 T_y=3.24 M_z=0.00 M_x=-1.08
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=1.16
Sollecitazioni: N=-1213.76 T_z=-1372.70 M_y=-1773.93 T_y=3.24 M_z=3.77 M_x=-1.08
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=2.89 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=1.16
Sollecitazioni: N=-1213.76 T_z=-1372.70 M_y=-1773.93 T_y=3.24 M_z=3.77 M_x=-1.08
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=2.89 Sfr.=0.07

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1199.79 T_z=-1271.44 M_y=-3304.04 T_y=3.24 M_z=0.00 M_x=-1.08
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.20 $\sigma_{m,d}$=-28.33 Sfr.=0.09

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1199.79 T_z=-1271.44 M_y=-3304.04 T_y=3.24 M_z=0.00 M_x=-1.08
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=28.33 Sfr.=0.09

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=1.16
Sollecitazioni: N=-1213.76 T_z=-1372.70 M_y=-1773.93 T_y=3.24 M_z=3.77 M_x=-1.08
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00

Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.22 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 25 SLU Xl=0.08
Sollecitazioni: N=-3919.40 T_z=-3940.70 M_y=-9540.68 T_y=8.10 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=115.74 $\lambda_{rel,m}$=0.23 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=37.27 Sfr.=0.28

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-4860.81 T_z=-4524.80 M_y=-11654.90 T_y=3.68 M_z=-2.87 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=115.74 $\lambda_{rel,m}$=0.23 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=45.56 Sfr.=0.31

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU
Sollecitazioni: N=-4878.96
[Lin.] $M_{y,sx}$=11654.90 $M_{y,dx}$=6341.96 $M_{y,eq}$=-9529.75
[Lin.] $M_{z,sx}$=2.87 $M_{z,dx}$=1.39 $M_{z,eq}$=-1.17
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=115.74 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.27 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.54 $\sigma_{m,d}$=37.24 Sfr.=0.27

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-897.83 T_z=-1332.44 M_y=-3655.96 T_y=6.27 M_z=71.36 M_x=-3.06
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 63 SLU Xl=1.16
Sollecitazioni: N=-2588.84 T_z=-3076.34 M_y=-3625.70 T_y=12.05 M_z=15.22 M_x=-1.27
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=3.36 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=1.16
Sollecitazioni: N=-4878.96 T_z=-4656.44 M_y=-6341.96 T_y=3.68 M_z=1.39 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=5.09 Sfr.=0.23

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-4860.81 T_z=-4524.80 M_y=-11654.90 T_y=3.68 M_z=-2.87 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.53 $\sigma_{m,d}$=-45.56 Sfr.=0.31

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-4860.81 T_z=-4524.80 M_y=-11654.90 T_y=3.68 M_z=-2.87 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=45.56 Sfr.=0.31

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU Xl=1.16
Sollecitazioni: N=-4878.96 T_z=-4656.44 M_y=-6341.96 T_y=3.68 M_z=1.39 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.54 Sfr.=0.02

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/7829)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/13484)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.02 (L/5806)

Asta n. 2179 (-2309 -2282) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 87 SLU I Xl=0.42
Sollecitazioni: N=-1298.31 T_z=-1985.65 M_y=-951.61 T_y=-8.02 M_z=0.00 M_x=-1.08
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=125.46 $\lambda_{rel,m}$=0.38 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=8.16 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1293.26 T_z=-1949.06 M_y=-1774.35 T_y=-8.02 M_z=3.77 M_x=-1.08
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=125.46 $\lambda_{rel,m}$=0.38 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=15.37 Sfr.=0.06

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
Sollecitazioni: N=-1308.40
[Par.] $M_{y,sx}$=1774.35 $M_{y,dx}$=-739.79 $M_{y,eq}$=-1634.19
[Lin.] $M_{z,sx}$=-3.77 $M_{z,dx}$=-6.29 $M_{z,eq}$=-2.52
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=125.46 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.49 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.98
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.31 $\sigma_{m,d}$=14.12 Sfr.=0.06

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-1293.26 T_z=-1949.06 M_y=-1774.35 T_y=-8.02 M_z=3.77 M_x=-1.08
  Resistenze: K_{fi}=1.25
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=-1308.40 T_z=-2058.83 M_y=739.79 T_y=-8.02 M_z=-6.29 M_x=-1.08
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=4.34 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=-1308.40 T_z=-2058.83 M_y=739.79 T_y=-8.02 M_z=-6.29 M_x=-1.08
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=4.34 Sfr.=0.10

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-1293.26 T_z=-1949.06 M_y=-1774.35 T_y=-8.02 M_z=3.77 M_x=-1.08
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.30 $\sigma_{m,d}$=-15.37 Sfr.=0.05

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-1293.26 T_z=-1949.06 M_y=-1774.35 T_y=-8.02 M_z=3.77 M_x=-1.08
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=15.37 Sfr.=0.05

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=-1308.40 T_z=-2058.83 M_y=739.79 T_y=-8.02 M_z=-6.29 M_x=-1.08
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.31 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 76 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-4703.82 T_z=-6295.87 M_y=-5835.60 T_y=-28.59 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=125.46 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=22.80 Sfr.=0.15

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-5142.04 T_z=-6890.00 M_y=-6343.28 T_y=-30.80 M_z=1.38 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=125.46 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=24.80 Sfr.=0.17

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU
  Sollecitazioni: N=-5161.72
  [Par.] $M_{y,sx}$=6343.28 $M_{y,dx}$=-2390.39 $M_{y,eq}$=-5676.89
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-1.38 $M_{z,dx}$=-37.26 $M_{z,eq}$=-21.80
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=125.46 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.69 $\sigma_{m,d}$=22.46 Sfr.=0.17

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-949.68 T_z=-2003.82 M_y=-2193.56 T_y=-135.22 M_z=69.65 M_x=-3.06
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 63 SLU Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=-2843.94 T_z=-4599.39 M_y=2054.24 T_y=-12.67 M_z=0.00 M_x=-1.27
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=5.03 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=-5161.72 T_z=-7032.70 M_y=2390.39 T_y=-30.80 M_z=-37.26 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=7.69 Sfr.=0.35

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-5142.04 T_z=-6890.00 M_y=-6343.28 T_y=-30.80 M_z=1.38 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.68 $\sigma_{m,d}$=-24.80 Sfr.=0.17

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-5142.04 T_z=-6890.00 M_y=-6343.28 T_y=-30.80 M_z=1.38 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=24.80 Sfr.=0.17

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU Xl=1.25
  Sollecitazioni: N=-5161.72 T_z=-7032.70 M_y=2390.39 T_y=-30.80 M_z=-37.26 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97

Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.69 Sfr.=0.02

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/9199)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/16043)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.02 (L/6887)

Asta n. 2179 (-2282 130) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 87 SLU I Xl=0.54
Sollecitazioni: N=-1396.91 T_z=-2691.37 M_y=2172.14 T_y=13.34 M_z=0.00 M_x=-1.08
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=120.53 $\lambda_{rel,m}$=0.37 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-18.62 Sfr.=0.07

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=1.01
Sollecitazioni: N=-1402.60 T_z=-2732.49 M_y=3446.78 T_y=13.34 M_z=7.14 M_x=-1.08
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=120.53 $\lambda_{rel,m}$=0.37 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-29.86 Sfr.=0.11

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
Sollecitazioni: N=-1402.60
[Lin.] $M_{y,sx}$=-739.07 $M_{y,dx}$=-3446.78 $M_{y,eq}$=2363.70
[Lin.] $M_{z,sx}$=6.29 $M_{z,dx}$=7.14 $M_{z,eq}$=2.86
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=120.53 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.47 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.98
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.41 $\sigma_{m,d}$=-20.39 Sfr.=0.08

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1390.41 T_z=-2644.38 M_y=739.07 T_y=13.34 M_z=-6.29 M_x=-1.08
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=1.01
Sollecitazioni: N=-1402.60 T_z=-2732.49 M_y=3446.78 T_y=13.34 M_z=7.14 M_x=-1.08
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=5.76 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=1.01
Sollecitazioni: N=-1402.60 T_z=-2732.49 M_y=3446.78 T_y=13.34 M_z=7.14 M_x=-1.08
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=5.76 Sfr.=0.13

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.01
Sollecitazioni: N=-1402.60 T_z=-2732.49 M_y=3446.78 T_y=13.34 M_z=7.14 M_x=-1.08
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.41 $\sigma_{m,d}$=-29.86 Sfr.=0.10

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.01
Sollecitazioni: N=-1402.60 T_z=-2732.49 M_y=3446.78 T_y=13.34 M_z=7.14 M_x=-1.08
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-29.86 Sfr.=0.10

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=1.01
Sollecitazioni: N=-1402.60 T_z=-2732.49 M_y=3446.78 T_y=13.34 M_z=7.14 M_x=-1.08
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.41 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 36 SLU Xl=0.54
Sollecitazioni: N=-4493.10 T_z=-8114.86 M_y=6680.43 T_y=49.15 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=120.53 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-26.10 Sfr.=0.18

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU Xl=1.01
Sollecitazioni: N=-5449.55 T_z=-9420.57 M_y=11818.40 T_y=131.52 M_z=95.21 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=120.53 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-47.41 Sfr.=0.32

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU
Sollecitazioni: N=-5449.55
[Lin.] $M_{y,sx}$=-2387.93 $M_{y,dx}$=-11818.40 $M_{y,eq}$=8046.20
[Lin.] $M_{z,sx}$=37.26 $M_{z,dx}$=95.21 $M_{z,eq}$=42.22
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=120.53 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.28 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.84 $\sigma_{m,d}$=-31.98 Sfr.=0.23

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-1004.62 T_z=-2598.82 M_y=254.70 T_y=-175.92 M_z=96.91 M_x=-3.04
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 63 SLU Xl=1.01
  Sollecitazioni: N=-3102.28 T_z=-6118.16 M_y=8156.95 T_y=-13.97 M_z=-14.75 M_x=-1.27
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=6.69 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.09

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=1.01
  Sollecitazioni: N=-5449.55 T_z=-9420.57 M_y=11818.40 T_y=131.52 M_z=95.21 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=10.30 Sfr.=0.47

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU Xl=1.01
  Sollecitazioni: N=-5449.55 T_z=-9420.57 M_y=11818.40 T_y=131.52 M_z=95.21 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.84 $\sigma_{m,d}$=-47.41 Sfr.=0.32

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=1.01
  Sollecitazioni: N=-5449.55 T_z=-9420.57 M_y=11818.40 T_y=131.52 M_z=95.21 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-47.41 Sfr.=0.32

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU Xl=1.01
  Sollecitazioni: N=-5449.55 T_z=-9420.57 M_y=11818.40 T_y=131.52 M_z=95.21 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.84 Sfr.=0.02

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.02 (L/6684)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/11605)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.02 (L/4981)

Asta n. 2180 (-2547 -2577) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 87 SLU I Xl=1.09
  Sollecitazioni: N=-568.99 T_z=425.83 M_y=-677.15 T_y=-5.13 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=163.88 $\lambda_{rel,m}$=0.44 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=5.81 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=1.64
  Sollecitazioni: N=-562.40 T_z=378.04 M_y=-896.71 T_y=-5.13 M_z=-3.72 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=163.88 $\lambda_{rel,m}$=0.44 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=7.85 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
  Sollecitazioni: N=-582.17
  [Par.] $M_{y,sx}$=159.71 $M_{y,dx}$=896.71 $M_{y,eq}$=-686.67
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-4.68 $M_{z,dx}$=-3.72 $M_{z,eq}$=1.87
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=163.88 $\lambda_{rel,y}$=0.13 $\lambda_{rel,z}$=0.64 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.95
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.58 $\sigma_{m,d}$=5.97 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-582.17 T_z=521.42 M_y=-159.71 T_y=-5.13 M_z=4.68 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=1.10 Sfr.=0.03

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.64
  Sollecitazioni: N=-562.40 T_z=378.04 M_y=-896.71 T_y=-5.13 M_z=-3.72 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.56 $\sigma_{m,d}$=-7.85 Sfr.=0.03

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.64
  Sollecitazioni: N=-562.40 T_z=378.04 M_y=-896.71 T_y=-5.13 M_z=-3.72 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=7.85 Sfr.=0.03

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-582.17 T_z=521.42 M_y=-159.71 T_y=-5.13 M_z=4.68 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.58 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 7 SND Xl=1.64
  Sollecitazioni: N=966.62 T_z=673.21 M_y=-1303.91 T_y=-37.39 M_z=-133.43 M_x=-17.28
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
  L=163.88 $\lambda_{rel,y}$=0.11 $\lambda_{rel,z}$=0.38 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.50 $\sigma_{m,d}$=6.83 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 25 SLU Xl=0.87
  Sollecitazioni: N=-2017.45 T_z=1196.96 M_y=-1797.17 T_y=-5.28 M_z=0.00 M_x=-1.11
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=163.88 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=7.02 Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 25 SLU Xl=1.64
  Sollecitazioni: N=-2005.46 T_z=1109.98 M_y=-2679.31 T_y=-5.28 M_z=-4.79 M_x=-1.11
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=163.88 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=10.53 Sfr.=0.08

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 25 SLU
  Sollecitazioni: N=-2031.16
  [Lin.] $M_{y,sx}$=707.57 $M_{y,dx}$=2679.31 $M_{y,eq}$=-1890.61
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-3.86 $M_{z,dx}$=-4.79 $M_{z,eq}$=-1.92
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=163.88 $\lambda_{rel,y}$=0.11 $\lambda_{rel,z}$=0.38 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.06 $\sigma_{m,d}$=7.41 Sfr.=0.06

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=1.64
  Sollecitazioni: N=966.62 T_z=673.21 M_y=-1303.91 T_y=27.86 M_z=125.50 M_x=-17.28
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.50 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=260.61 T_z=683.84 M_y=-214.84 T_y=-68.25 M_z=142.30 M_x=-32.52
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 7 SND Xl=1.64
  Sollecitazioni: N=966.62 T_z=673.21 M_y=-1303.91 T_y=-37.39 M_z=-133.43 M_x=-17.28
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.50 $\sigma_{m,d}$=6.83 Sfr.=0.04

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 62 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-2105.74 T_z=1500.05 M_y=-266.45 T_y=-6.15 M_z=5.20 M_x=-1.14
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=1.64 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-2105.74 T_z=1500.05 M_y=-266.45 T_y=-6.15 M_z=5.20 M_x=-1.14
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=1.64 Sfr.=0.08

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 25 SLU Xl=1.64
  Sollecitazioni: N=-2005.46 T_z=1109.98 M_y=-2679.31 T_y=-5.28 M_z=-4.79 M_x=-1.11
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.04 $\sigma_{m,d}$=-10.53 Sfr.=0.08

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 25 SLU Xl=1.64
  Sollecitazioni: N=-2005.46 T_z=1109.98 M_y=-2679.31 T_y=-5.28 M_z=-4.79 M_x=-1.11
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=10.53 Sfr.=0.08

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 25 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-2031.16 T_z=1296.37 M_y=-707.57 T_y=-5.28 M_z=3.86 M_x=-1.11
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.06 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/55431)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{z,G}$=0.00 (L/88122)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/42959)

Asta n. 2180 (2060 -2547) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-697.81 T_z=1358.77 M_y=1535.45 T_y=-8.04 M_z=15.16 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=150.07 $\lambda_{rel,m}$=0.42 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-13.81 Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
  Sollecitazioni: N=-697.81
  [Par.] $M_{y,sx}$=-1535.45 $M_{y,dx}$=160.20 $M_{y,eq}$=1151.59
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-15.16 $M_{z,dx}$=4.68 $M_{z,eq}$=10.97
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=150.07 $\lambda_{rel,y}$=0.12 $\lambda_{rel,z}$=0.58 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.96
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.70 $\sigma_{m,d}$=-10.34 Sfr.=0.04

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-697.81 T_z=1358.77 M_y=1535.45 T_y=-8.04 M_z=15.16 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=2.86 Sfr.=0.07

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-697.81 T_z=1358.77 M_y=1535.45 T_y=-8.04 M_z=15.16 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.70 $\sigma_{m,d}$=-13.81 Sfr.=0.05

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-697.81 T_z=1358.77 M_y=1535.45 T_y=-8.04 M_z=15.16 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-13.81 Sfr.=0.05

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-697.81 T_z=1358.77 M_y=1535.45 T_y=-8.04 M_z=15.16 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.70 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 1 SND Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=95.88 T_z=1514.52 M_y=1781.79 T_y=-401.39 M_z=388.90 M_x=-32.54
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
  L=150.07 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.34 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.05 $\sigma_{m,d}$=12.02 Sfr.=0.06

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 22 SND Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-1925.84 T_z=1580.05 M_y=1893.36 T_y=4.94 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=150.07 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-7.40 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 25 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-2389.00 T_z=3887.78 M_y=4258.80 T_y=-38.77 M_z=54.36 M_x=-1.11
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=150.07 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-17.34 Sfr.=0.13

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 25 SLU
  Sollecitazioni: N=-2389.00
  [Par.] $M_{y,sx}$=-4258.80 $M_{y,dx}$=708.74 $M_{y,eq}$=3228.90
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-54.36 $M_{z,dx}$=3.86 $M_{z,eq}$=34.16
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=150.07 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.34 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.24 $\sigma_{m,d}$=-13.06 Sfr.=0.11

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=1.50
  Sollecitazioni: N=755.34 T_z=1527.49 M_y=-246.97 T_y=-234.54 M_z=81.45 M_x=-17.29
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.39 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=95.88 T_z=1222.04 M_y=1306.54 T_y=-401.39 M_z=388.90 M_x=-32.54
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 1 SND Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=95.88 T_z=1514.52 M_y=1781.79 T_y=-401.39 M_z=388.90 M_x=-32.54
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.05 $\sigma_{m,d}$=12.02 Sfr.=0.06

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 25 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-2389.00 T_z=3887.78 M_y=4258.80 T_y=-38.77 M_z=54.36 M_x=-1.11
  Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=4.25 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 25 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-2389.00 T_z=3887.78 M_y=4258.80 T_y=-38.77 M_z=54.36 M_x=-1.11
  Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=19.31
  Tensioni: τ_d=4.25 Sfr.=0.22

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 25 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-2389.00 T_z=3887.78 M_y=4258.80 T_y=-38.77 M_z=54.36 M_x=-1.11
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.24 $\sigma_{m,d}$=-17.34 Sfr.=0.13

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 25 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-2389.00 T_z=3887.78 M_y=4258.80 T_y=-38.77 M_z=54.36 M_x=-1.11
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-17.34 Sfr.=0.13

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 25 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-2389.00 T_z=3887.78 M_y=4258.80 T_y=-38.77 M_z=54.36 M_x=-1.11
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.24 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 30 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/10926)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/22029)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 17 (teorica) $f_{z,L}$=0.02 (L/7716)

Asta n. 2180 (2060 2066) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=1.83
  Sollecitazioni: N=-684.64 T_z=-1925.27 M_y=4991.61 T_y=-27.01 M_z=-18.99 M_x=-7.47
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=202.90 $\lambda_{rel,m}$=0.49 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-43.60 Sfr.=0.16

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
  Sollecitazioni: N=-684.64
  [Lin.] $M_{y,sx}$=-1964.71 $M_{y,dx}$=-4991.61 $M_{y,eq}$=3780.85
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-25.11 $M_{z,dx}$=-18.99 $M_{z,eq}$=10.04
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=202.90 $\lambda_{rel,y}$=0.16 $\lambda_{rel,z}$=0.79 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.90
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.69 $\sigma_{m,d}$=-32.84 Sfr.=0.12

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-664.94 T_z=-1782.42 M_y=1964.71 T_y=-27.01 M_z=25.11 M_x=-7.47
  Resistenze: K_{fi}=1.25
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=1.83
  Sollecitazioni: N=-684.64 T_z=-1925.27 M_y=4991.61 T_y=-27.01 M_z=-18.99 M_x=-7.47
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=4.06 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=1.83
  Sollecitazioni: N=-684.64 T_z=-1925.27 M_y=4991.61 T_y=-27.01 M_z=-18.99 M_x=-7.47
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=4.06 Sfr.=0.09

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.83
  Sollecitazioni: N=-684.64 T_z=-1925.27 M_y=4991.61 T_y=-27.01 M_z=-18.99 M_x=-7.47
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hz}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.69 $\sigma_{m,d}$=-43.60 Sfr.=0.14

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.83
  Sollecitazioni: N=-684.64 T_z=-1925.27 M_y=4991.61 T_y=-27.01 M_z=-18.99 M_x=-7.47
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-43.60 Sfr.=0.14

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=1.83
  Sollecitazioni: N=-684.64 T_z=-1925.27 M_y=4991.61 T_y=-27.01 M_z=-18.99 M_x=-7.47
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.69 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 19 SND Xl=1.83
  Sollecitazioni: N=488.59 T_z=-2242.27 M_y=5582.32 T_y=-40.64 M_z=-54.41 M_x=-15.31
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
  L=202.90 $\lambda_{rel,y}$=0.14 $\lambda_{rel,z}$=0.47 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.98
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.25 $\sigma_{m,d}$=22.51 Sfr.=0.12

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 75 SLU Xl=1.18
  Sollecitazioni: N=-3206.07 T_z=-6533.73 M_y=13262.20 T_y=-81.02 M_z=0.00 M_x=-17.73
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=202.90 $\lambda_{rel,m}$=0.31 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-51.81 Sfr.=0.35

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU Xl=1.83
  Sollecitazioni: N=-3216.31 T_z=-6608.01 M_y=17553.70 T_y=-81.02 M_z=-52.31 M_x=-17.73
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=202.90 $\lambda_{rel,m}$=0.31 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-69.25 Sfr.=0.46

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU
  Sollecitazioni: N=-3216.31
  [Lin.] $M_{y,sx}$=-6915.93 $M_{y,dx}$=-17553.70 $M_{y,eq}$=13298.60
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-79.98 $M_{z,dx}$=-52.31 $M_{z,eq}$=31.99
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=202.90 $\lambda_{rel,y}$=0.14 $\lambda_{rel,z}$=0.47 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.98
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.68 $\sigma_{m,d}$=-52.36 Sfr.=0.36

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=572.72 T_z=-1465.41 M_y=1873.88 T_y=-44.33 M_z=70.73 M_x=-15.51
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.30 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=10.41 T_z=-1603.85 M_y=1901.68 T_y=-49.82 M_z=106.08 M_x=-24.50
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 19 SND Xl=1.83
  Sollecitazioni: N=488.59 T_z=-2242.27 M_y=5582.32 T_y=-40.64 M_z=-54.41 M_x=-15.31
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.25 $\sigma_{m,d}$=22.51 Sfr.=0.12

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU Xl=1.83
  Sollecitazioni: N=-3216.31 T_z=-6608.01 M_y=17553.70 T_y=-81.02 M_z=-52.31 M_x=-17.73
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=7.23 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.11

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=1.83
  Sollecitazioni: N=-3216.31 T_z=-6608.01 M_y=17553.70 T_y=-81.02 M_z=-52.31 M_x=-17.73
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=7.23 Sfr.=0.33

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU Xl=1.83
  Sollecitazioni: N=-3216.31 T_z=-6608.01 M_y=17553.70 T_y=-81.02 M_z=-52.31 M_x=-17.73
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.68 $\sigma_{m,d}$=-69.25 Sfr.=0.46

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=1.83
  Sollecitazioni: N=-3216.31 T_z=-6608.01 M_y=17553.70 T_y=-81.02 M_z=-52.31 M_x=-17.73
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-69.25 Sfr.=0.46

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU Xl=1.83
  Sollecitazioni: N=-3216.31 T_z=-6608.01 M_y=17553.70 T_y=-81.02 M_z=-52.31 M_x=-17.73
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.68 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.03 (L/5188)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.02 (L/8917)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.04 (L/3899)

Asta n. 2180 (2066 -2492) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 87 SLU I Xl=1.02
  Sollecitazioni: N=-906.68 T_z=2912.02 M_y=2571.00 T_y=-5.96 M_z=0.00 M_x=1.47
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=131.86 $\lambda_{rel,m}$=0.39 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-22.04 Sfr.=0.08

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-896.77 T_z=2983.91 M_y=4993.21 T_y=-5.96 M_z=5.89 M_x=1.47
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=131.86 $\lambda_{rel,m}$=0.39 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-43.06 Sfr.=0.16

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
  Sollecitazioni: N=-910.28
  [Lin.] $M_{y,sx}$=-4993.21 $M_{y,dx}$=-1704.84 $M_{y,eq}$=3677.86
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-5.89 $M_{z,dx}$=-0.79 $M_{z,eq}$=3.21

Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=131.86 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.51 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.91 $\sigma_{m,d}$=-31.67 Sfr.=0.12

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-896.77 T_z=2983.91 M_y=4993.21 T_y=-5.96 M_z=5.89 M_x=1.47
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-896.77 T_z=2983.91 M_y=4993.21 T_y=-5.96 M_z=5.89 M_x=1.47
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=6.29 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-896.77 T_z=2983.91 M_y=4993.21 T_y=-5.96 M_z=5.89 M_x=1.47
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=6.29 Sfr.=0.14

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-896.77 T_z=2983.91 M_y=4993.21 T_y=-5.96 M_z=5.89 M_x=1.47
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.90 $\sigma_{m,d}$=-43.06 Sfr.=0.14

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-896.77 T_z=2983.91 M_y=4993.21 T_y=-5.96 M_z=5.89 M_x=1.47
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-43.06 Sfr.=0.14

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=1.32
Sollecitazioni: N=-910.28 T_z=2885.88 M_y=1704.84 T_y=-5.96 M_z=0.00 M_x=1.47
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.91 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 25 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-3026.32 T_z=8884.13 M_y=14982.50 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=3.19
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=131.86 $\lambda_{rel,m}$=0.25 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-58.53 Sfr.=0.44

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-3970.29 T_z=10351.50 M_y=17561.70 T_y=-4.20 M_z=1.06 M_x=3.79
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=131.86 $\lambda_{rel,m}$=0.25 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-68.61 Sfr.=0.46

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU
Sollecitazioni: N=-3987.85
[Lin.] $M_{y,sx}$=-17561.70 $M_{y,dx}$=-6034.97 $M_{y,eq}$=12951.00
[Lin.] $M_{z,sx}$=-1.06 $M_{z,dx}$=-3.65 $M_{z,eq}$=-1.77
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=131.86 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.30 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.08 $\sigma_{m,d}$=-50.61 Sfr.=0.35

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 76 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-3644.80 T_z=9485.71 M_y=16092.00 T_y=-10.28 M_z=7.20 M_x=3.93
Resistenze: K_{mod}=0.90
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-3970.29 T_z=10351.50 M_y=17561.70 T_y=-4.20 M_z=1.06 M_x=3.79
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=11.32 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.27

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-3970.29 T_z=10351.50 M_y=17561.70 T_y=-4.20 M_z=1.06 M_x=3.79
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=11.32 Sfr.=0.52

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-3970.29 T_z=10351.50 M_y=17561.70 T_y=-4.20 M_z=1.06 M_x=3.79
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.07 $\sigma_{m,d}$=-68.61 Sfr.=0.46

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-3970.29 T_z=10351.50 M_y=17561.70 T_y=-4.20 M_z=1.06 M_x=3.79
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-68.61 Sfr.=0.46

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU Xl=1.32
  Sollecitazioni: N=-3987.85 T_z=10224.00 M_y=6034.97 T_y=-4.20 M_z=-3.65 M_x=3.79
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.08 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.03 (L/3218)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.02 (L/5541)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.05 (L/2417)

Asta n. 2180 (-2492 -2457) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-988.07 T_z=2319.29 M_y=1704.91 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=1.47
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=105.37 $\lambda_{rel,m}$=0.35 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-14.62 Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
  Sollecitazioni: N=-1000.78
  [Par.] $M_{y,sx}$=-1704.91 $M_{y,dx}$=690.30 $M_{y,eq}$=1556.88
  [Lin.] $M_{z,sx}$=0.79 $M_{z,dx}$=-0.76 $M_{z,eq}$=-0.78
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=105.37 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.41 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.00 $\sigma_{m,d}$=-13.38 Sfr.=0.05

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-988.07 T_z=2319.29 M_y=1704.91 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=1.47
  Resistenze: K_{fi}=1.25
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-988.07 T_z=2319.29 M_y=1704.91 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=1.47
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=4.89 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-988.07 T_z=2319.29 M_y=1704.91 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=1.47
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=4.89 Sfr.=0.11

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-988.07 T_z=2319.29 M_y=1704.91 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=1.47
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.99 $\sigma_{m,d}$=-14.62 Sfr.=0.05

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-988.07 T_z=2319.29 M_y=1704.91 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=1.47
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-14.62 Sfr.=0.05

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=1.05
  Sollecitazioni: N=-1000.78 T_z=2227.10 M_y=-690.30 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=1.47
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.00 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 25 SLU Xl=0.07
  Sollecitazioni: N=-3302.11 T_z=6876.64 M_y=4616.63 T_y=7.81 M_z=0.00 M_x=3.19
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=105.37 $\lambda_{rel,m}$=0.22 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-18.03 Sfr.=0.14

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-4244.81 T_z=8031.83 M_y=6035.08 T_y=9.00 M_z=-3.65 M_x=3.79
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=105.37 $\lambda_{rel,m}$=0.22 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-23.62 Sfr.=0.16

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU
  Sollecitazioni: N=-4261.34
  [Par.] $M_{y,sx}$=-6035.08 $M_{y,dx}$=2364.72 $M_{y,eq}$=5459.87
  [Lin.] $M_{z,sx}$=3.65 $M_{z,dx}$=5.83 $M_{z,eq}$=2.33
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=105.37 $\lambda_{rel,y}$=0.07 $\lambda_{rel,z}$=0.24 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.22 $\sigma_{m,d}$=-21.36 Sfr.=0.16

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 76 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-3892.35 T_z=7362.46 M_y=5535.40 T_y=6.74 M_z=-4.32 M_x=3.93

Resistenze: K_{mod}=0.90
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-4244.81 T_z=8031.83 M_y=6035.08 T_y=9.00 M_z=-3.65 M_x=3.79
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=8.78 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.16

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-4244.81 T_z=8031.83 M_y=6035.08 T_y=9.00 M_z=-3.65 M_x=3.79
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=8.78 Sfr.=0.40

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-4244.81 T_z=8031.83 M_y=6035.08 T_y=9.00 M_z=-3.65 M_x=3.79
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.21 $\sigma_{m,d}$=-23.62 Sfr.=0.16

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-4244.81 T_z=8031.83 M_y=6035.08 T_y=9.00 M_z=-3.65 M_x=3.79
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-23.62 Sfr.=0.16

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU Xl=1.05
Sollecitazioni: N=-4261.34 T_z=7911.99 M_y=-2364.72 T_y=9.00 M_z=5.83 M_x=3.79
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.22 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/8631)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/14930)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.02 (L/6461)

Asta n. 2180 (-2457 -2432) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 87 SLU I Xl=0.78
Sollecitazioni: N=-1092.18 T_z=1564.47 M_y=-1931.16 T_y=2.03 M_z=0.00 M_x=1.47
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=145.55 $\lambda_{rel,m}$=0.41 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=16.56 Sfr.=0.06

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=1.46
Sollecitazioni: N=-1100.37 T_z=1505.05 M_y=-2973.64 T_y=2.03 M_z=2.20 M_x=1.47
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=145.55 $\lambda_{rel,m}$=0.41 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=25.59 Sfr.=0.09

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
Sollecitazioni: N=-1100.37
[Lin.] $M_{y,sx}$=690.33 $M_{y,dx}$=2973.64 $M_{y,eq}$=-2060.32
[Lin.] $M_{z,sx}$=0.76 $M_{z,dx}$=2.20 $M_{z,eq}$=1.01
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=145.55 $\lambda_{rel,y}$=0.11 $\lambda_{rel,z}$=0.57 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.96
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.10 $\sigma_{m,d}$=17.71 Sfr.=0.07

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1082.81 T_z=1632.39 M_y=-690.33 T_y=2.03 M_z=0.00 M_x=1.47
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1082.81 T_z=1632.39 M_y=-690.33 T_y=2.03 M_z=0.00 M_x=1.47
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=3.44 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1082.81 T_z=1632.39 M_y=-690.33 T_y=2.03 M_z=0.00 M_x=1.47
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=3.44 Sfr.=0.08

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.46
Sollecitazioni: N=-1100.37 T_z=1505.05 M_y=-2973.64 T_y=2.03 M_z=2.20 M_x=1.47
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.10 $\sigma_{m,d}$=-25.59 Sfr.=0.09

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.46
Sollecitazioni: N=-1100.37 T_z=1505.05 M_y=-2973.64 T_y=2.03 M_z=2.20 M_x=1.47
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70

Tensioni: $\sigma_{m,d}$=25.59 Sfr.=0.09

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=1.46
Sollecitazioni: N=-1100.37 T_z=1505.05 M_y=-2973.64 T_y=2.03 M_z=2.20 M_x=1.47
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.10 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 22 SND Xl=0.78
Sollecitazioni: N=-968.66 T_z=1686.08 M_y=-1985.60 T_y=-9.27 M_z=0.00 M_x=2.51
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=145.55 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=7.76 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU Xl=1.46
Sollecitazioni: N=-4556.50 T_z=5433.27 M_y=-10393.70 T_y=1.02 M_z=7.32 M_x=3.79
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=145.55 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=40.70 Sfr.=0.27

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU
Sollecitazioni: N=-4556.50
[Lin.] $M_{y,sx}$=2364.91 $M_{y,dx}$=10393.70 $M_{y,eq}$=-7182.17
[Lin.] $M_{z,sx}$=-5.83 $M_{z,dx}$=7.32 $M_{z,eq}$=6.73
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=145.55 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.33 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.37 $\sigma_{m,d}$=28.14 Sfr.=0.20

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 76 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-4152.55 T_z=5137.22 M_y=-2159.27 T_y=2.65 M_z=2.79 M_x=3.93
Resistenze: K_{mod}=0.90
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-4533.67 T_z=5598.82 M_y=-2364.91 T_y=1.02 M_z=5.83 M_x=3.79
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=6.12 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.08

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-4533.67 T_z=5598.82 M_y=-2364.91 T_y=1.02 M_z=5.83 M_x=3.79
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=6.12 Sfr.=0.28

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU Xl=1.46
Sollecitazioni: N=-4556.50 T_z=5433.27 M_y=-10393.70 T_y=1.02 M_z=7.32 M_x=3.79
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.37 $\sigma_{m,d}$=-40.70 Sfr.=0.27

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=1.46
Sollecitazioni: N=-4556.50 T_z=5433.27 M_y=-10393.70 T_y=1.02 M_z=7.32 M_x=3.79
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=40.70 Sfr.=0.27

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU Xl=1.46
Sollecitazioni: N=-4556.50 T_z=5433.27 M_y=-10393.70 T_y=1.02 M_z=7.32 M_x=3.79
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.37 Sfr.=0.02

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/18842)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/32473)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/14002)

Asta n. 2180 (-2432 -2396) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 87 SLU I Xl=1.19
Sollecitazioni: N=-1200.56 T_z=778.44 M_y=-3961.86 T_y=-1.75 M_z=0.00 M_x=1.47
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=118.98 $\lambda_{rel,m}$=0.37 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=33.97 Sfr.=0.12

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=0.63
Sollecitazioni: N=-1193.86 T_z=827.02 M_y=-3516.14 T_y=-1.75 M_z=1.08 M_x=1.47
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=118.98 $\lambda_{rel,m}$=0.37 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=30.19 Sfr.=0.11

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
Sollecitazioni: N=-1200.56

[Lin.] $M_{y,sx}$=2973.70 $M_{y,dx}$=3961.86 $M_{y,eq}$=-3566.60
[Lin.] $M_{z,sx}$=-2.20 $M_{z,dx}$=0.11 $M_{z,eq}$=1.36
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=118.98 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.46 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.98
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.20 $\sigma_{m,d}$=30.64 Sfr.=0.12

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1186.21 T_z=882.54 M_y=-2973.70 T_y=-1.75 M_z=2.20 M_x=1.47
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1186.21 T_z=882.54 M_y=-2973.70 T_y=-1.75 M_z=2.20 M_x=1.47
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=1.86 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1186.21 T_z=882.54 M_y=-2973.70 T_y=-1.75 M_z=2.20 M_x=1.47
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=1.86 Sfr.=0.04

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.19
Sollecitazioni: N=-1200.56 T_z=778.44 M_y=-3961.86 T_y=-1.75 M_z=0.00 M_x=1.47
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.20 $\sigma_{m,d}$=-33.97 Sfr.=0.11

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.19
Sollecitazioni: N=-1200.56 T_z=778.44 M_y=-3961.86 T_y=-1.75 M_z=0.00 M_x=1.47
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=33.97 Sfr.=0.11

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=1.19
Sollecitazioni: N=-1200.56 T_z=778.44 M_y=-3961.86 T_y=-1.75 M_z=0.00 M_x=1.47
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.20 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 75 SLU Xl=0.95
Sollecitazioni: N=-4857.64 T_z=2892.19 M_y=-13198.50 T_y=-8.66 M_z=0.00 M_x=3.79
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=118.98 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=51.56 Sfr.=0.35

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU Xl=1.19
Sollecitazioni: N=-4861.38 T_z=2865.12 M_y=-13883.50 T_y=-8.66 M_z=-2.98 M_x=3.79
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=118.98 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=54.27 Sfr.=0.36

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU
Sollecitazioni: N=-4861.38
[Lin.] $M_{y,sx}$=10393.90 $M_{y,dx}$=13883.50 $M_{y,eq}$=-12487.70
[Lin.] $M_{z,sx}$=-7.32 $M_{z,dx}$=-2.98 $M_{z,eq}$=3.20
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=118.98 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.27 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.53 $\sigma_{m,d}$=48.82 Sfr.=0.34

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 76 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-4431.39 T_z=2757.88 M_y=-9516.37 T_y=-6.98 M_z=6.64 M_x=3.93
Resistenze: K_{mod}=0.90
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-4842.71 T_z=3000.45 M_y=-10393.90 T_y=-8.66 M_z=7.32 M_x=3.79
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=3.28 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-4842.71 T_z=3000.45 M_y=-10393.90 T_y=-8.66 M_z=7.32 M_x=3.79
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=3.28 Sfr.=0.15

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU Xl=1.19
Sollecitazioni: N=-4861.38 T_z=2865.12 M_y=-13883.50 T_y=-8.66 M_z=-2.98 M_x=3.79
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.53 $\sigma_{m,d}$=-54.27 Sfr.=0.36

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=1.19
Sollecitazioni: N=-4861.38 T_z=2865.12 M_y=-13883.50 T_y=-8.66 M_z=-2.98 M_x=3.79
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70

Tensioni: $\sigma_{m,d}$=54.27 Sfr.=0.36

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU Xl=1.19
Sollecitazioni: N=-4861.38 T_z=2865.12 M_y=-13883.50 T_y=-8.66 M_z=-2.98 M_x=3.79
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.53 Sfr.=0.02

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/12996)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/22684)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/9747)

Asta n. 2180 (-2396 -2357) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 87 SLU I Xl=0.53
Sollecitazioni: N=-1288.95 T_z=137.56 M_y=-4046.68 T_y=-2.05 M_z=0.00 M_x=1.47
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=131.94 $\lambda_{rel,m}$=0.39 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=34.70 Sfr.=0.13

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=1.32
Sollecitazioni: N=-1298.50 T_z=68.30 M_y=-4128.16 T_y=-2.05 M_z=-2.60 M_x=1.47
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=131.94 $\lambda_{rel,m}$=0.39 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=35.51 Sfr.=0.13

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
Sollecitazioni: N=-1298.50
[Lin.] $M_{y,sx}$=3961.90 $M_{y,dx}$=4128.16 $M_{y,eq}$=-4061.65
[Lin.] $M_{z,sx}$=-0.11 $M_{z,dx}$=-2.60 $M_{z,eq}$=-1.51
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=131.94 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.51 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.30 $\sigma_{m,d}$=34.89 Sfr.=0.13

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1282.58 T_z=183.73 M_y=-3961.90 T_y=-2.05 M_z=0.00 M_x=1.47
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1282.58 T_z=183.73 M_y=-3961.90 T_y=-2.05 M_z=0.00 M_x=1.47
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=0.39 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1282.58 T_z=183.73 M_y=-3961.90 T_y=-2.05 M_z=0.00 M_x=1.47
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=0.39 Sfr.=0.01

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.32
Sollecitazioni: N=-1298.50 T_z=68.30 M_y=-4128.16 T_y=-2.05 M_z=-2.60 M_x=1.47
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.30 $\sigma_{m,d}$=-35.51 Sfr.=0.12

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.32
Sollecitazioni: N=-1298.50 T_z=68.30 M_y=-4128.16 T_y=-2.05 M_z=-2.60 M_x=1.47
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=35.51 Sfr.=0.12

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=1.32
Sollecitazioni: N=-1298.50 T_z=68.30 M_y=-4128.16 T_y=-2.05 M_z=-2.60 M_x=1.47
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.30 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 74 SLU Xl=0.18
Sollecitazioni: N=-4589.40 T_z=515.09 M_y=-12192.00 T_y=-5.33 M_z=0.00 M_x=3.58
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=131.94 $\lambda_{rel,m}$=0.25 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=47.62 Sfr.=0.32

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU Xl=1.32
Sollecitazioni: N=-5154.38 T_z=401.88 M_y=-14512.80 T_y=-5.92 M_z=-10.80 M_x=3.79
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=131.94 $\lambda_{rel,m}$=0.25 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=56.83 Sfr.=0.38

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU
Sollecitazioni: N=-5154.38

[Lin.] $M_{y,sx}$=13883.60 $M_{y,dx}$=14512.80 $M_{y,eq}$=-14261.10
[Lin.] $M_{z,sx}$=2.98 $M_{z,dx}$=-10.80 $M_{z,eq}$=-7.67
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=131.94 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.30 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.68 $\sigma_{m,d}$=55.81 Sfr.=0.39

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 76 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-4693.70 T_z=517.14 M_y=-12717.40 T_y=-5.70 M_z=-1.66 M_x=3.93
Resistenze: K_{mod}=0.90
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-5133.68 T_z=551.94 M_y=-13883.60 T_y=-5.92 M_z=-2.98 M_x=3.79
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=0.60 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-5133.68 T_z=551.94 M_y=-13883.60 T_y=-5.92 M_z=-2.98 M_x=3.79
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=0.60 Sfr.=0.03

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU Xl=1.32
Sollecitazioni: N=-5154.38 T_z=401.88 M_y=-14512.80 T_y=-5.92 M_z=-10.80 M_x=3.79
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.68 $\sigma_{m,d}$=-56.83 Sfr.=0.38

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=1.32
Sollecitazioni: N=-5154.38 T_z=401.88 M_y=-14512.80 T_y=-5.92 M_z=-10.80 M_x=3.79
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=56.83 Sfr.=0.38

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU Xl=1.32
Sollecitazioni: N=-5154.38 T_z=401.88 M_y=-14512.80 T_y=-5.92 M_z=-10.80 M_x=3.79
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.68 Sfr.=0.02

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.02 (L/7996)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/13834)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.02 (L/5963)

Asta n. 2180 (-2357 -2333) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1385.08 T_z=-559.50 M_y=-4128.17 T_y=0.00 M_z=-2.60 M_x=1.47
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=135.19 $\lambda_{rel,m}$=0.40 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=35.51 Sfr.=0.13

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
Sollecitazioni: N=-1401.39
[Lin.] $M_{y,sx}$=4128.17 $M_{y,dx}$=3291.87 $M_{y,eq}$=-3793.65
[Lin.] $M_{z,sx}$=2.60 $M_{z,dx}$=-1.25 $M_{z,eq}$=-2.06
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=135.19 $\lambda_{rel,y}$=0.11 $\lambda_{rel,z}$=0.52 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.41 $\sigma_{m,d}$=32.61 Sfr.=0.12

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1385.08 T_z=-559.50 M_y=-4128.17 T_y=0.00 M_z=-2.60 M_x=1.47
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=1.35
Sollecitazioni: N=-1401.39 T_z=-677.77 M_y=-3291.87 T_y=0.00 M_z=-1.25 M_x=1.47
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=1.43 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=1.35
Sollecitazioni: N=-1401.39 T_z=-677.77 M_y=-3291.87 T_y=0.00 M_z=-1.25 M_x=1.47
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=1.43 Sfr.=0.03

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1385.08 T_z=-559.50 M_y=-4128.17 T_y=0.00 M_z=-2.60 M_x=1.47
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.39 $\sigma_{m,d}$=-35.51 Sfr.=0.12

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.00

Sollecitazioni: N=-1385.08 T_z=-559.50 M_y=-4128.17 T_y=0.00 M_z=-2.60 M_x=1.47
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=35.51 Sfr.=0.12

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=1.35
Sollecitazioni: N=-1401.39 T_z=-677.77 M_y=-3291.87 T_y=0.00 M_z=-1.25 M_x=1.47
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.41 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 36 SLU Xl=1.08
Sollecitazioni: N=-4518.51 T_z=-1928.74 M_y=-10357.20 T_y=10.39 M_z=0.00 M_x=3.30
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=135.19 $\lambda_{rel,m}$=0.25 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=40.46 Sfr.=0.27

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-5443.28 T_z=-2053.70 M_y=-14512.80 T_y=1.92 M_z=-10.80 M_x=3.79
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=135.19 $\lambda_{rel,m}$=0.25 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=56.83 Sfr.=0.38

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU
Sollecitazioni: N=-5464.48
[Lin.] $M_{y,sx}$=14512.80 $M_{y,dx}$=11632.60 $M_{y,eq}$=-13360.80
[Lin.] $M_{z,sx}$=10.80 $M_{z,dx}$=-8.20 $M_{z,eq}$=-9.76
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=135.19 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.31 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.85 $\sigma_{m,d}$=52.32 Sfr.=0.37

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 76 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-4972.80 T_z=-1867.33 M_y=-13300.70 T_y=1.13 M_z=-9.19 M_x=3.93
Resistenze: K_{mod}=0.90
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU Xl=1.35
Sollecitazioni: N=-5464.48 T_z=-2207.46 M_y=-11632.60 T_y=1.92 M_z=-8.20 M_x=3.79
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=2.41 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=1.35
Sollecitazioni: N=-5464.48 T_z=-2207.46 M_y=-11632.60 T_y=1.92 M_z=-8.20 M_x=3.79
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=2.41 Sfr.=0.11

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-5443.28 T_z=-2053.70 M_y=-14512.80 T_y=1.92 M_z=-10.80 M_x=3.79
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.84 $\sigma_{m,d}$=-56.83 Sfr.=0.38

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-5443.28 T_z=-2053.70 M_y=-14512.80 T_y=1.92 M_z=-10.80 M_x=3.79
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=56.83 Sfr.=0.38

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU Xl=1.35
Sollecitazioni: N=-5464.48 T_z=-2207.46 M_y=-11632.60 T_y=1.92 M_z=-8.20 M_x=3.79
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.85 Sfr.=0.02

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.02 (L/6750)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/11715)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.03 (L/5062)

Asta n. 2180 (-2333 -2310) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 87 SLU I Xl=0.08
Sollecitazioni: N=-1484.40 T_z=-1279.70 M_y=-3186.33 T_y=4.44 M_z=0.00 M_x=1.47
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=115.74 $\lambda_{rel,m}$=0.37 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=27.32 Sfr.=0.10

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1483.40 T_z=-1272.47 M_y=-3291.82 T_y=4.44 M_z=-1.25 M_x=1.47
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=115.74 $\lambda_{rel,m}$=0.37 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=28.28 Sfr.=0.10

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
  Sollecitazioni: N=-1497.37
  [Lin.] $M_{y,sx}$=3291.82 $M_{y,dx}$=1760.53 $M_{y,eq}$=-2679.30
  [Lin.] $M_{z,sx}$=1.25 $M_{z,dx}$=3.88 $M_{z,eq}$=1.83
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=115.74 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.45 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.98
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.50 $\sigma_{m,d}$=23.05 Sfr.=0.09

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-1483.40 T_z=-1272.47 M_y=-3291.82 T_y=4.44 M_z=-1.25 M_x=1.47
  Resistenze: K_{fi}=1.25
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=1.16
  Sollecitazioni: N=-1497.37 T_z=-1373.73 M_y=-1760.53 T_y=4.44 M_z=3.88 M_x=1.47
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=2.89 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=1.16
  Sollecitazioni: N=-1497.37 T_z=-1373.73 M_y=-1760.53 T_y=4.44 M_z=3.88 M_x=1.47
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=2.89 Sfr.=0.07

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-1483.40 T_z=-1272.47 M_y=-3291.82 T_y=4.44 M_z=-1.25 M_x=1.47
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.49 $\sigma_{m,d}$=-28.28 Sfr.=0.09

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-1483.40 T_z=-1272.47 M_y=-3291.82 T_y=4.44 M_z=-1.25 M_x=1.47
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=28.28 Sfr.=0.09

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=1.16
  Sollecitazioni: N=-1497.37 T_z=-1373.73 M_y=-1760.53 T_y=4.44 M_z=3.88 M_x=1.47
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.50 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 25 SLU Xl=0.33
  Sollecitazioni: N=-4798.15 T_z=-3971.42 M_y=-8524.75 T_y=13.30 M_z=0.00 M_x=3.19
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=115.74 $\lambda_{rel,m}$=0.23 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=33.30 Sfr.=0.25

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-5736.77 T_z=-4520.57 M_y=-11632.40 T_y=10.18 M_z=-8.20 M_x=3.79
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=115.74 $\lambda_{rel,m}$=0.23 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=45.55 Sfr.=0.31

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU
  Sollecitazioni: N=-5754.92
  [Lin.] $M_{y,sx}$=11632.40 $M_{y,dx}$=6324.34 $M_{y,eq}$=-9509.20
  [Lin.] $M_{z,sx}$=8.20 $M_{z,dx}$=3.59 $M_{z,eq}$=-3.48
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=115.74 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.27 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-3.00 $\sigma_{m,d}$=37.19 Sfr.=0.27

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 76 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-5237.64 T_z=-4126.44 M_y=-10672.30 T_y=8.78 M_z=-7.65 M_x=3.93
  Resistenze: K_{mod}=0.90
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU Xl=1.16
  Sollecitazioni: N=-5754.92 T_z=-4652.21 M_y=-6324.34 T_y=10.18 M_z=3.59 M_x=3.79
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=5.09 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=1.16
  Sollecitazioni: N=-5754.92 T_z=-4652.21 M_y=-6324.34 T_y=10.18 M_z=3.59 M_x=3.79
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=5.09 Sfr.=0.23

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-5736.77 T_z=-4520.57 M_y=-11632.40 T_y=10.18 M_z=-8.20 M_x=3.79
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.99 $\sigma_{m,d}$=-45.55 Sfr.=0.31

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=0.00

Sollecitazioni: N=-5736.77 T_z=-4520.57 M_y=-11632.40 T_y=10.18 M_z=-8.20 M_x=3.79
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=45.55 Sfr.=0.31

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU Xl=1.16
Sollecitazioni: N=-5754.92 T_z=-4652.21 M_y=-6324.34 T_y=10.18 M_z=3.59 M_x=3.79
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-3.00 Sfr.=0.02

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/7880)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/13336)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.02 (L/5862)

Asta n. 2180 (-2310 -2283) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1576.66 T_z=-1948.54 M_y=-1760.46 T_y=1.98 M_z=3.88 M_x=1.47
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=125.46 $\lambda_{rel,m}$=0.38 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=15.26 Sfr.=0.06

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
Sollecitazioni: N=-1591.79
[Par.] $M_{y,sx}$=1760.46 $M_{y,dx}$=-753.02 $M_{y,eq}$=-1633.76
[Lin.] $M_{z,sx}$=-3.88 $M_{z,dx}$=6.37 $M_{z,eq}$=5.38
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=125.46 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.49 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.98
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.60 $\sigma_{m,d}$=14.24 Sfr.=0.06

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1576.66 T_z=-1948.54 M_y=-1760.46 T_y=1.98 M_z=3.88 M_x=1.47
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=1.25
Sollecitazioni: N=-1591.79 T_z=-2058.30 M_y=753.02 T_y=1.98 M_z=6.37 M_x=1.47
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=4.34 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=1.25
Sollecitazioni: N=-1591.79 T_z=-2058.30 M_y=753.02 T_y=1.98 M_z=6.37 M_x=1.47
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=4.34 Sfr.=0.10

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1576.66 T_z=-1948.54 M_y=-1760.46 T_y=1.98 M_z=3.88 M_x=1.47
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.58 $\sigma_{m,d}$=-15.26 Sfr.=0.05

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1576.66 T_z=-1948.54 M_y=-1760.46 T_y=1.98 M_z=3.88 M_x=1.47
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=15.26 Sfr.=0.05

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=1.25
Sollecitazioni: N=-1591.79 T_z=-2058.30 M_y=753.02 T_y=1.98 M_z=6.37 M_x=1.47
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.60 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 49 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-5071.61 T_z=-5967.24 M_y=-5203.56 T_y=23.21 M_z=0.00 M_x=3.15
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=125.46 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=20.33 Sfr.=0.14

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-6017.27 T_z=-6879.77 M_y=-6324.07 T_y=13.62 M_z=3.59 M_x=3.79
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=125.46 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=24.75 Sfr.=0.17

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU
Sollecitazioni: N=-6036.95
[Par.] $M_{y,sx}$=6324.07 $M_{y,dx}$=-2396.77 $M_{y,eq}$=-5668.54
[Lin.] $M_{z,sx}$=-3.59 $M_{z,dx}$=20.68 $M_{z,eq}$=13.84
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=125.46 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00

Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-3.14 $\sigma_{m,d}$=22.32 Sfr.=0.17

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 76 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-5490.60 T_z=-6285.93 M_y=-5820.08 T_y=12.53 M_z=2.51 M_x=3.93
Resistenze: K_{mod}=0.90
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU Xl=1.25
Sollecitazioni: N=-6036.95 T_z=-7022.47 M_y=2396.77 T_y=13.62 M_z=20.68 M_x=3.79
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=7.68 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.13

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=1.25
Sollecitazioni: N=-6036.95 T_z=-7022.47 M_y=2396.77 T_y=13.62 M_z=20.68 M_x=3.79
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=7.68 Sfr.=0.35

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-6017.27 T_z=-6879.77 M_y=-6324.07 T_y=13.62 M_z=3.59 M_x=3.79
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-3.13 $\sigma_{m,d}$=-24.75 Sfr.=0.17

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-6017.27 T_z=-6879.77 M_y=-6324.07 T_y=13.62 M_z=3.59 M_x=3.79
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=24.75 Sfr.=0.17

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU Xl=1.25
Sollecitazioni: N=-6036.95 T_z=-7022.47 M_y=2396.77 T_y=13.62 M_z=20.68 M_x=3.79
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-3.14 Sfr.=0.02

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/9264)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/15849)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.02 (L/6997)

Asta n. 2180 (-2283 131) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 87 SLU I Xl=0.13
Sollecitazioni: N=-1675.21 T_z=-2653.93 M_y=1108.71 T_y=-53.25 M_z=0.00 M_x=1.46
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=120.53 $\lambda_{rel,m}$=0.37 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-9.51 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=1.01
Sollecitazioni: N=-1685.77 T_z=-2730.30 M_y=3458.60 T_y=-53.25 M_z=-47.26 M_x=1.46
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=120.53 $\lambda_{rel,m}$=0.37 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-31.66 Sfr.=0.11

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
Sollecitazioni: N=-1685.77
[Lin.] $M_{y,sx}$=-753.10 $M_{y,dx}$=-3458.60 $M_{y,eq}$=2376.40
[Lin.] $M_{z,sx}$=-6.37 $M_{z,dx}$=-47.26 $M_{z,eq}$=-25.81
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=120.53 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.47 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.98
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.69 $\sigma_{m,d}$=-21.47 Sfr.=0.08

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1673.58 T_z=-2642.18 M_y=753.10 T_y=-53.25 M_z=6.37 M_x=1.46
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=1.01
Sollecitazioni: N=-1685.77 T_z=-2730.30 M_y=3458.60 T_y=-53.25 M_z=-47.26 M_x=1.46
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=5.75 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=1.01
Sollecitazioni: N=-1685.77 T_z=-2730.30 M_y=3458.60 T_y=-53.25 M_z=-47.26 M_x=1.46
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=5.75 Sfr.=0.13

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.01
Sollecitazioni: N=-1685.77 T_z=-2730.30 M_y=3458.60 T_y=-53.25 M_z=-47.26 M_x=1.46
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.69 $\sigma_{m,d}$=-31.66 Sfr.=0.10

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.01
  Sollecitazioni: N=-1685.77 T_z=-2730.30 M_y=3458.60 T_y=-53.25 M_z=-47.26 M_x=1.46
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-31.66 Sfr.=0.10

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=1.01
  Sollecitazioni: N=-1685.77 T_z=-2730.30 M_y=3458.60 T_y=-53.25 M_z=-47.26 M_x=1.46
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.69 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 49 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-5365.22 T_z=-8068.13 M_y=3995.58 T_y=-140.34 M_z=0.00 M_x=3.13
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=120.53 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-15.61 Sfr.=0.10

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 25 SLU Xl=1.01
  Sollecitazioni: N=-5379.75 T_z=-8159.92 M_y=10534.70 T_y=-154.95 M_z=-134.14 M_x=3.18
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=120.53 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-42.90 Sfr.=0.32

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 25 SLU
  Sollecitazioni: N=-5379.75
  [Lin.] $M_{y,sx}$=-2373.90 $M_{y,dx}$=-10534.70 $M_{y,eq}$=7270.36
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-21.92 $M_{z,dx}$=-134.14 $M_{z,eq}$=-71.71
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=120.53 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.28 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.80 $\sigma_{m,d}$=-29.33 Sfr.=0.24

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 76 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-5753.07 T_z=-8492.15 M_y=2156.01 T_y=-145.18 M_z=18.23 M_x=3.92
  Resistenze: K_{mod}=0.90
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU Xl=1.01
  Sollecitazioni: N=-6324.04 T_z=-9403.96 M_y=11810.80 T_y=-160.21 M_z=-140.68 M_x=3.78
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=10.29 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.22

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=1.01
  Sollecitazioni: N=-6324.04 T_z=-9403.96 M_y=11810.80 T_y=-160.21 M_z=-140.68 M_x=3.78
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=10.29 Sfr.=0.47

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 25 SLU Xl=1.01
  Sollecitazioni: N=-5379.75 T_z=-8159.92 M_y=10534.70 T_y=-154.95 M_z=-134.14 M_x=3.18
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.80 $\sigma_{m,d}$=-42.90 Sfr.=0.32

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 25 SLU Xl=1.01
  Sollecitazioni: N=-5379.75 T_z=-8159.92 M_y=10534.70 T_y=-154.95 M_z=-134.14 M_x=3.18
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-42.90 Sfr.=0.32

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU Xl=1.01
  Sollecitazioni: N=-6324.04 T_z=-9403.96 M_y=11810.80 T_y=-160.21 M_z=-140.68 M_x=3.78
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-3.29 Sfr.=0.02

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/6726)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{z,G}$=0.01 (L/11701)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,G}$=0.02 (L/5023)

Asta n. 2181 (-2548 -2578) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=1.31
  Sollecitazioni: N=113.37 T_z=-18.32 M_y=-431.20 T_y=-3.96 M_z=-2.75 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
  L=163.88 $\lambda_{rel,y}$=0.13 $\lambda_{rel,z}$=0.64 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.95
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.11 $\sigma_{m,d}$=3.81 Sfr.=0.01

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=1.64
  Sollecitazioni: N=117.32 T_z=-47.00 M_y=-420.50 T_y=-3.96 M_z=-4.05 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.12 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.31
  Sollecitazioni: N=113.37 T_z=-18.32 M_y=-431.20 T_y=-3.96 M_z=-2.75 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.11 $\sigma_{m,d}$=3.81 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=97.55 T_z=96.39 M_y=-380.03 T_y=-3.96 M_z=2.43 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=0.20 Sfr.=0.00

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.31
  Sollecitazioni: N=113.37 T_z=-18.32 M_y=-431.20 T_y=-3.96 M_z=-2.75 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=3.81 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 25 SLU Xl=1.53
  Sollecitazioni: N=164.00 T_z=-14.75 M_y=-1306.73 T_y=-6.44 M_z=-4.17 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,t}$=105.93
  L=163.88 $\lambda_{rel,y}$=0.11 $\lambda_{rel,z}$=0.38 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.09 $\sigma_{m,d}$=5.16 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 75 SLU Xl=0.87
  Sollecitazioni: N=-76.37 T_z=-64.63 M_y=-1588.80 T_y=-6.55 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=163.88 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=6.21 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU Xl=0.22
  Sollecitazioni: N=-86.65 T_z=9.93 M_y=-1606.73 T_y=-6.55 M_z=4.63 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=163.88 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=6.34 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU
  Sollecitazioni: N=-90.08
  [Lin.] $M_{y,sx}$=1601.84 $M_{y,dx}$=1506.12 $M_{y,eq}$=-1563.55
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-6.06 $M_{z,dx}$=-4.67 $M_{z,eq}$=2.42
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=163.88 $\lambda_{rel,y}$=0.11 $\lambda_{rel,z}$=0.38 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.05 $\sigma_{m,d}$=6.14 Sfr.=0.04

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 61 SLU Xl=1.64
  Sollecitazioni: N=549.06 T_z=166.42 M_y=-621.31 T_y=-5.78 M_z=-5.55 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.29 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=366.84 T_z=238.05 M_y=-483.02 T_y=-59.30 M_z=143.60 M_x=-30.19
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 25 SLU Xl=1.53
  Sollecitazioni: N=164.00 T_z=-14.75 M_y=-1306.73 T_y=-6.44 M_z=-4.17 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=105.93 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.09 $\sigma_{m,d}$=5.16 Sfr.=0.04

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 1 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=366.84 T_z=238.05 M_y=-483.02 T_y=-59.30 M_z=143.60 M_x=-30.19
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=0.27 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 61 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=523.35 T_z=352.81 M_y=-195.86 T_y=-5.78 M_z=3.93 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=0.39 Sfr.=0.02

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU Xl=0.22
  Sollecitazioni: N=-86.65 T_z=9.93 M_y=-1606.73 T_y=-6.55 M_z=4.63 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.05 $\sigma_{m,d}$=-6.34 Sfr.=0.04

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=0.22
  Sollecitazioni: N=-86.65 T_z=9.93 M_y=-1606.73 T_y=-6.55 M_z=4.63 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=6.34 Sfr.=0.04

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 19 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-360.24 T_z=323.81 M_y=-576.79 T_y=-32.83 M_z=81.46 M_x=-15.54

Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.19 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/53699)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/78108)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 55 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/42959)

Asta n. 2181 (2061 -2548) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-17.64 T_z=930.92 M_y=758.85 T_y=-3.88 M_z=7.49 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=150.07 $\lambda_{rel,m}$=0.42 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-6.82 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
Sollecitazioni: N=-17.64
[Par.] $M_{y,sx}$=-758.85 $M_{y,dx}$=379.50 $M_{y,eq}$=739.93
[Lin.] $M_{z,sx}$=-7.49 $M_{z,dx}$=2.43 $M_{z,eq}$=5.47
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=150.07 $\lambda_{rel,y}$=0.12 $\lambda_{rel,z}$=0.58 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.96
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.02 $\sigma_{m,d}$=-6.58 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-17.64 T_z=930.92 M_y=758.85 T_y=-3.88 M_z=7.49 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=1.96 Sfr.=0.04

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-17.64 T_z=930.92 M_y=758.85 T_y=-3.88 M_z=7.49 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.02 $\sigma_{m,d}$=-6.82 Sfr.=0.02

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-17.64 T_z=930.92 M_y=758.85 T_y=-3.88 M_z=7.49 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-6.82 Sfr.=0.02

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-17.64 T_z=930.92 M_y=758.85 T_y=-3.88 M_z=7.49 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.02 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 62 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=14.14 T_z=2443.91 M_y=2298.32 T_y=-4.05 M_z=10.59 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=150.07 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.34 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=9.12 Sfr.=0.06

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 49 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-212.15 T_z=2741.23 M_y=2278.01 T_y=11.12 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=150.07 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-8.90 Sfr.=0.06

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 25 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-216.36 T_z=2741.09 M_y=2279.10 T_y=-3.03 M_z=9.64 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=150.07 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-9.03 Sfr.=0.07

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 25 SLU
Sollecitazioni: N=-216.36
[Par.] $M_{y,sx}$=-2279.10 $M_{y,dx}$=1194.82 $M_{y,eq}$=2258.05
[Lin.] $M_{z,sx}$=-9.64 $M_{z,dx}$=5.69 $M_{z,eq}$=8.06
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=150.07 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.34 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.11 $\sigma_{m,d}$=-8.93 Sfr.=0.07

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=1.50
Sollecitazioni: N=371.63 T_z=1054.46 M_y=-566.81 T_y=-202.65 M_z=80.47 M_x=-15.91
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.19 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.20
Sollecitazioni: N=207.09 T_z=817.94 M_y=509.73 T_y=-356.35 M_z=325.75 M_x=-30.21
Resistenze: K_{mod}=1.10

Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 62 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=14.14 T_z=2443.91 M_y=2298.32 T_y=-4.05 M_z=10.59 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=9.12 Sfr.=0.06

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 36 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-215.01 T_z=2741.07 M_y=2279.41 T_y=-17.04 M_z=19.53 M_x=-1.66
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=3.00 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 25 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-216.36 T_z=2741.09 M_y=2279.10 T_y=-3.03 M_z=9.64 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=19.31
  Tensioni: τ_d=3.00 Sfr.=0.16

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 25 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-216.36 T_z=2741.09 M_y=2279.10 T_y=-3.03 M_z=9.64 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.11 $\sigma_{m,d}$=-9.03 Sfr.=0.07

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 25 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-216.36 T_z=2741.09 M_y=2279.10 T_y=-3.03 M_z=9.64 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-9.03 Sfr.=0.07

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 74 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-505.35 T_z=2532.19 M_y=1653.86 T_y=-2.55 M_z=8.49 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.26 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/16656)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/31041)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/11980)

Asta n. 2181 (2061 2067) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=1.83
  Sollecitazioni: N=-598.67 T_z=-2030.58 M_y=5090.05 T_y=1.39 M_z=-1.98 M_x=-3.34
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=202.90 $\lambda_{rel,m}$=0.49 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-43.73 Sfr.=0.16

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
  Sollecitazioni: N=-598.67
  [Lin.] $M_{y,sx}$=-1891.20 $M_{y,dx}$=-5090.05 $M_{y,eq}$=3810.51
  [Lin.] $M_{z,sx}$=4.25 $M_{z,dx}$=-1.98 $M_{z,eq}$=-3.34
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=202.90 $\lambda_{rel,y}$=0.16 $\lambda_{rel,z}$=0.79 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.90
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.60 $\sigma_{m,d}$=-32.81 Sfr.=0.12

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-578.97 T_z=-1887.73 M_y=1891.20 T_y=1.39 M_z=-4.25 M_x=-3.34
  Resistenze: K_{fi}=1.25
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=1.83
  Sollecitazioni: N=-598.67 T_z=-2030.58 M_y=5090.05 T_y=1.39 M_z=-1.98 M_x=-3.34
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=4.28 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=1.83
  Sollecitazioni: N=-598.67 T_z=-2030.58 M_y=5090.05 T_y=1.39 M_z=-1.98 M_x=-3.34
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=4.28 Sfr.=0.10

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.83
  Sollecitazioni: N=-598.67 T_z=-2030.58 M_y=5090.05 T_y=1.39 M_z=-1.98 M_x=-3.34
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.60 $\sigma_{m,d}$=-43.73 Sfr.=0.15

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.83
  Sollecitazioni: N=-598.67 T_z=-2030.58 M_y=5090.05 T_y=1.39 M_z=-1.98 M_x=-3.34
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-43.73 Sfr.=0.15

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=1.83
  Sollecitazioni: N=-598.67 T_z=-2030.58 M_y=5090.05 T_y=1.39 M_z=-1.98 M_x=-3.34
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.60 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 49 SLU Xl=0.63
  Sollecitazioni: N=-1962.37 T_z=-5732.59 M_y=8286.55 T_y=-14.95 M_z=0.00 M_x=-10.55
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=202.90 $\lambda_{rel,m}$=0.31 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-32.37 Sfr.=0.22

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU Xl=1.83
  Sollecitazioni: N=-2736.72 T_z=-6681.79 M_y=17835.60 T_y=-11.00 M_z=-18.22 M_x=-12.88
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=202.90 $\lambda_{rel,m}$=0.31 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-69.91 Sfr.=0.47

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU
  Sollecitazioni: N=-2736.72
  [Lin.] $M_{y,sx}$=-7077.43 $M_{y,dx}$=-17835.60 $M_{y,eq}$=13532.40
  [Lin.] $M_{z,sx}$=0.26 $M_{z,dx}$=-18.22 $M_{z,eq}$=-11.03
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=202.90 $\lambda_{rel,y}$=0.14 $\lambda_{rel,z}$=0.47 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.98
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.43 $\sigma_{m,d}$=-53.00 Sfr.=0.37

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-2711.11 T_z=-6496.08 M_y=7077.43 T_y=-11.00 M_z=0.00 M_x=-12.88
  Resistenze: K_{mod}=0.90
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU Xl=1.83
  Sollecitazioni: N=-2736.72 T_z=-6681.79 M_y=17835.60 T_y=-11.00 M_z=-18.22 M_x=-12.88
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=7.31 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.11

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=1.83
  Sollecitazioni: N=-2736.72 T_z=-6681.79 M_y=17835.60 T_y=-11.00 M_z=-18.22 M_x=-12.88
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=7.31 Sfr.=0.34

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU Xl=1.83
  Sollecitazioni: N=-2736.72 T_z=-6681.79 M_y=17835.60 T_y=-11.00 M_z=-18.22 M_x=-12.88
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.43 $\sigma_{m,d}$=-69.91 Sfr.=0.47

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=1.83
  Sollecitazioni: N=-2736.72 T_z=-6681.79 M_y=17835.60 T_y=-11.00 M_z=-18.22 M_x=-12.88
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-69.91 Sfr.=0.47

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU Xl=1.83
  Sollecitazioni: N=-2736.72 T_z=-6681.79 M_y=17835.60 T_y=-11.00 M_z=-18.22 M_x=-12.88
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.43 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.03 (L/5125)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.02 (L/8735)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.04 (L/3856)

Asta n. 2181 (2067 -2493) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 87 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-429.04 T_z=2989.84 M_y=5024.10 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=131.86 $\lambda_{rel,m}$=0.39 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-43.08 Sfr.=0.16

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
  Sollecitazioni: N=-442.55
  [Lin.] $M_{y,sx}$=-5024.10 $M_{y,dx}$=-1729.09 $M_{y,eq}$=3706.09
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-0.24 $M_{z,dx}$=0.82 $M_{z,eq}$=0.59
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=131.86 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.51 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.97
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.44 $\sigma_{m,d}$=-31.80 Sfr.=0.12

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-429.04 T_z=2989.84 M_y=5024.10 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00

Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=6.30 Sfr.=0.14

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-429.04 T_z=2989.84 M_y=5024.10 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.43 $\sigma_{m,d}$=-43.08 Sfr.=0.14

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-429.04 T_z=2989.84 M_y=5024.10 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-43.08 Sfr.=0.14

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=1.32
Sollecitazioni: N=-442.55 T_z=2891.81 M_y=1729.09 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.44 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 61 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=78.12 T_z=4143.13 M_y=6846.89 T_y=11.84 M_z=-7.04 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=131.86 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.30 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.04 $\sigma_{m,d}$=26.84 Sfr.=0.18

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 75 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-2268.17 T_z=10359.40 M_y=17568.90 T_y=-2.85 M_z=0.00 M_x=2.72
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=131.86 $\lambda_{rel,m}$=0.25 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-68.63 Sfr.=0.46

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 25 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-1564.84 T_z=8894.26 M_y=15014.70 T_y=3.14 M_z=-3.83 M_x=2.23
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=131.86 $\lambda_{rel,m}$=0.25 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-58.70 Sfr.=0.44

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU
Sollecitazioni: N=-2285.73
[Lin.] $M_{y,sx}$=-17568.90 $M_{y,dx}$=-6033.28 $M_{y,eq}$=12954.70
[Lin.] $M_{z,sx}$=0.62 $M_{z,dx}$=-3.82 $M_{z,eq}$=-2.54
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=131.86 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.30 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.19 $\sigma_{m,d}$=-50.64 Sfr.=0.35

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 61 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=78.12 T_z=4143.13 M_y=6846.89 T_y=11.84 M_z=-7.04 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.04 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 13 SND Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-257.02 T_z=2911.06 M_y=4824.33 T_y=-85.80 M_z=124.43 M_x=4.88
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 61 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=78.12 T_z=4143.13 M_y=6846.89 T_y=11.84 M_z=-7.04 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.04 $\sigma_{m,d}$=26.84 Sfr.=0.18

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-2268.17 T_z=10359.40 M_y=17568.90 T_y=-2.85 M_z=0.00 M_x=2.72
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=11.33 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.27

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-2268.17 T_z=10359.40 M_y=17568.90 T_y=-2.85 M_z=0.00 M_x=2.72
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=11.33 Sfr.=0.52

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-2268.17 T_z=10359.40 M_y=17568.90 T_y=-2.85 M_z=0.00 M_x=2.72
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.18 $\sigma_{m,d}$=-68.63 Sfr.=0.46

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-2268.17 T_z=10359.40 M_y=17568.90 T_y=-2.85 M_z=0.00 M_x=2.72
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-68.63 Sfr.=0.46

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU Xl=1.32
  Sollecitazioni: N=-2285.73 T_z=10231.90 M_y=6033.28 T_y=-2.85 M_z=-3.82 M_x=2.72
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.19 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.03 (L/3210)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.02 (L/5515)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.05 (L/2402)

Asta n. 2181 (-2493 -2458) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-520.03 T_z=2327.43 M_y=1729.12 T_y=1.60 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=105.37 $\lambda_{rel,m}$=0.35 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-14.83 Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=-521.72 T_z=2315.13 M_y=1403.01 T_y=1.60 M_z=1.05 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=105.37 $\lambda_{rel,m}$=0.35 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-12.07 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
  Sollecitazioni: N=-532.74
  [Par.] $M_{y,sx}$=-1729.12 $M_{y,dx}$=674.66 $M_{y,eq}$=1562.46
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-0.82 $M_{z,dx}$=2.51 $M_{z,eq}$=1.84
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=105.37 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.41 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.53 $\sigma_{m,d}$=-13.47 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-520.03 T_z=2327.43 M_y=1729.12 T_y=1.60 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=4.90 Sfr.=0.11

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-520.03 T_z=2327.43 M_y=1729.12 T_y=1.60 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.52 $\sigma_{m,d}$=-14.83 Sfr.=0.05

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-520.03 T_z=2327.43 M_y=1729.12 T_y=1.60 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-14.83 Sfr.=0.05

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=1.05
  Sollecitazioni: N=-532.74 T_z=2235.24 M_y=-674.66 T_y=1.60 M_z=2.51 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.53 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 25 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-1838.49 T_z=6902.07 M_y=5120.91 T_y=13.15 M_z=0.00 M_x=2.23
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=105.37 $\lambda_{rel,m}$=0.22 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-20.00 Sfr.=0.15

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-2541.66 T_z=8048.30 M_y=6033.64 T_y=14.95 M_z=-3.82 M_x=2.72
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=105.37 $\lambda_{rel,m}$=0.22 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-23.62 Sfr.=0.16

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU
  Sollecitazioni: N=-2558.19
  [Par.] $M_{y,sx}$=-6033.64 $M_{y,dx}$=2383.52 $M_{y,eq}$=5471.16
  [Lin.] $M_{z,sx}$=3.82 $M_{z,dx}$=11.94 $M_{z,eq}$=5.64
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=105.37 $\lambda_{rel,y}$=0.07 $\lambda_{rel,z}$=0.24 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.33 $\sigma_{m,d}$=-21.45 Sfr.=0.15

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 13 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-385.34 T_z=2253.97 M_y=1617.57 T_y=35.31 M_z=29.03 M_x=4.88
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU Xl=0.00

Sollecitazioni: N=-2541.66 T_z=8048.30 M_y=6033.64 T_y=14.95 M_z=-3.82 M_x=2.72
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=8.80 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.16

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-2541.66 T_z=8048.30 M_y=6033.64 T_y=14.95 M_z=-3.82 M_x=2.72
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=8.80 Sfr.=0.41

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-2541.66 T_z=8048.30 M_y=6033.64 T_y=14.95 M_z=-3.82 M_x=2.72
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.32 $\sigma_{m,d}$=-23.62 Sfr.=0.16

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-2541.66 T_z=8048.30 M_y=6033.64 T_y=14.95 M_z=-3.82 M_x=2.72
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-23.62 Sfr.=0.16

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU Xl=1.05
Sollecitazioni: N=-2558.19 T_z=7928.46 M_y=-2383.52 T_y=14.95 M_z=11.94 M_x=2.72
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.33 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/8699)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/15135)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.02 (L/6499)

Asta n. 2181 (-2458 -2433) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=1.46
Sollecitazioni: N=-632.00 T_z=1515.57 M_y=-2973.30 T_y=0.00 M_z=2.29 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=145.55 $\lambda_{rel,m}$=0.41 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=25.59 Sfr.=0.09

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
Sollecitazioni: N=-632.00
[Lin.] $M_{y,sx}$=674.67 $M_{y,dx}$=2973.30 $M_{y,eq}$=-2053.85
[Lin.] $M_{z,sx}$=-2.51 $M_{z,dx}$=2.29 $M_{z,eq}$=2.42
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=145.55 $\lambda_{rel,y}$=0.11 $\lambda_{rel,z}$=0.57 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.96
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.63 $\sigma_{m,d}$=17.71 Sfr.=0.07

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-614.44 T_z=1642.92 M_y=-674.67 T_y=0.00 M_z=2.51 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=3.46 Sfr.=0.08

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.46
Sollecitazioni: N=-632.00 T_z=1515.57 M_y=-2973.30 T_y=0.00 M_z=2.29 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.63 $\sigma_{m,d}$=-25.59 Sfr.=0.09

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.46
Sollecitazioni: N=-632.00 T_z=1515.57 M_y=-2973.30 T_y=0.00 M_z=2.29 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=25.59 Sfr.=0.09

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=1.46
Sollecitazioni: N=-632.00 T_z=1515.57 M_y=-2973.30 T_y=0.00 M_z=2.29 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.63 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 22 SND Xl=0.78
Sollecitazioni: N=-519.88 T_z=1688.94 M_y=-1958.54 T_y=10.76 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=145.55 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=7.65 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU Xl=1.46
Sollecitazioni: N=-2852.27 T_z=5459.01 M_y=-10449.70 T_y=-2.32 M_z=8.57 M_x=2.72
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=145.55 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=40.93 Sfr.=0.27

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU

Sollecitazioni: N=-2852.27
[Lin.] $M_{y,sx}$=2383.43 $M_{y,dx}$=10449.70 $M_{y,eq}$=-7223.17
[Lin.] $M_{z,sx}$=-11.94 $M_{z,dx}$=8.57 $M_{z,eq}$=10.59
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=145.55 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.33 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.49 $\sigma_{m,d}$=28.35 Sfr.=0.20

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 13 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-518.04 T_z=1720.56 M_y=-709.22 T_y=-24.43 M_z=13.40 M_x=4.88
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-2829.43 T_z=5624.56 M_y=-2383.43 T_y=-2.32 M_z=11.94 M_x=2.72
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=6.15 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.08

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-2829.43 T_z=5624.56 M_y=-2383.43 T_y=-2.32 M_z=11.94 M_x=2.72
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=6.15 Sfr.=0.28

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU Xl=1.46
Sollecitazioni: N=-2852.27 T_z=5459.01 M_y=-10449.70 T_y=-2.32 M_z=8.57 M_x=2.72
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.49 $\sigma_{m,d}$=-40.93 Sfr.=0.27

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=1.46
Sollecitazioni: N=-2852.27 T_z=5459.01 M_y=-10449.70 T_y=-2.32 M_z=8.57 M_x=2.72
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=40.93 Sfr.=0.27

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU Xl=1.46
Sollecitazioni: N=-2852.27 T_z=5459.01 M_y=-10449.70 T_y=-2.32 M_z=8.57 M_x=2.72
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.49 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/18388)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/32473)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/13749)

Asta n. 2181 (-2433 -2397) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 87 SLU I Xl=1.19
Sollecitazioni: N=-731.85 T_z=791.45 M_y=-3976.91 T_y=-2.71 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=118.98 $\lambda_{rel,m}$=0.37 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=34.10 Sfr.=0.12

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=0.40
Sollecitazioni: N=-722.28 T_z=860.85 M_y=-3321.58 T_y=-2.71 M_z=1.21 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=118.98 $\lambda_{rel,m}$=0.37 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=28.53 Sfr.=0.10

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
Sollecitazioni: N=-731.85
[Lin.] $M_{y,sx}$=2973.27 $M_{y,dx}$=3976.91 $M_{y,eq}$=-3575.46
[Lin.] $M_{z,sx}$=-2.29 $M_{z,dx}$=-0.93 $M_{z,eq}$=1.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=118.98 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.46 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.98
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.73 $\sigma_{m,d}$=30.70 Sfr.=0.11

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-717.49 T_z=895.55 M_y=-2973.27 T_y=-2.71 M_z=2.29 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=1.89 Sfr.=0.04

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.19
Sollecitazioni: N=-731.85 T_z=791.45 M_y=-3976.91 T_y=-2.71 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.73 $\sigma_{m,d}$=-34.10 Sfr.=0.11

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.19
Sollecitazioni: N=-731.85 T_z=791.45 M_y=-3976.91 T_y=-2.71 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=34.10 Sfr.=0.11

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=1.19
  Sollecitazioni: N=-731.85 T_z=791.45 M_y=-3976.91 T_y=-2.71 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.73 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 75 SLU Xl=0.79
  Sollecitazioni: N=-3149.77 T_z=2945.68 M_y=-12822.00 T_y=-11.92 M_z=0.00 M_x=2.72
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=118.98 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=50.09 Sfr.=0.34

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU Xl=1.19
  Sollecitazioni: N=-3155.99 T_z=2900.57 M_y=-13981.30 T_y=-11.92 M_z=-5.61 M_x=2.72
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=118.98 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=54.69 Sfr.=0.37

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU
  Sollecitazioni: N=-3155.99
  [Lin.] $M_{y,sx}$=10449.60 $M_{y,dx}$=13981.30 $M_{y,eq}$=-12568.60
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-8.57 $M_{z,dx}$=-5.61 $M_{z,eq}$=3.43
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=118.98 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.27 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.64 $\sigma_{m,d}$=49.14 Sfr.=0.34

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 13 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-657.28 T_z=967.14 M_y=-3048.41 T_y=-16.46 M_z=43.62 M_x=4.88
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-3137.33 T_z=3035.90 M_y=-10449.60 T_y=-11.92 M_z=8.57 M_x=2.72
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=3.32 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-3137.33 T_z=3035.90 M_y=-10449.60 T_y=-11.92 M_z=8.57 M_x=2.72
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=3.32 Sfr.=0.15

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU Xl=1.19
  Sollecitazioni: N=-3155.99 T_z=2900.57 M_y=-13981.30 T_y=-11.92 M_z=-5.61 M_x=2.72
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.64 $\sigma_{m,d}$=-54.69 Sfr.=0.37

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=1.19
  Sollecitazioni: N=-3155.99 T_z=2900.57 M_y=-13981.30 T_y=-11.92 M_z=-5.61 M_x=2.72
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=54.69 Sfr.=0.37

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU Xl=1.19
  Sollecitazioni: N=-3155.99 T_z=2900.57 M_y=-13981.30 T_y=-11.92 M_z=-5.61 M_x=2.72
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.64 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/12996)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/21888)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/9824)

Asta n. 2181 (-2397 -2358) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-813.54 T_z=199.12 M_y=-3976.84 T_y=-1.90 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=131.94 $\lambda_{rel,m}$=0.39 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=34.10 Sfr.=0.12

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=1.32
  Sollecitazioni: N=-829.46 T_z=83.69 M_y=-4163.40 T_y=-1.90 M_z=-3.45 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=131.94 $\lambda_{rel,m}$=0.39 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=35.84 Sfr.=0.13

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
  Sollecitazioni: N=-829.46
  [Lin.] $M_{y,sx}$=3976.84 $M_{y,dx}$=4163.40 $M_{y,eq}$=-4088.78

[Lin.] $M_{z,sx}$=0.93 $M_{z,dx}$=-3.45 $M_{z,eq}$=-2.44
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=131.94 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.51 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.83 $\sigma_{m,d}$=35.16 Sfr.=0.13

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-813.54 T_z=199.12 M_y=-3976.84 T_y=-1.90 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=0.42 Sfr.=0.01

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.32
Sollecitazioni: N=-829.46 T_z=83.69 M_y=-4163.40 T_y=-1.90 M_z=-3.45 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.83 $\sigma_{m,d}$=-35.84 Sfr.=0.12

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.32
Sollecitazioni: N=-829.46 T_z=83.69 M_y=-4163.40 T_y=-1.90 M_z=-3.45 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=35.84 Sfr.=0.12

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=1.32
Sollecitazioni: N=-829.46 T_z=83.69 M_y=-4163.40 T_y=-1.90 M_z=-3.45 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.83 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 48 SLU Xl=0.18
Sollecitazioni: N=-1942.79 T_z=360.23 M_y=-8900.43 T_y=-7.61 M_z=0.00 M_x=1.91
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=131.94 $\lambda_{rel,m}$=0.25 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=34.77 Sfr.=0.23

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU Xl=1.32
Sollecitazioni: N=-3447.90 T_z=446.60 M_y=-14669.30 T_y=-6.31 M_z=-13.94 M_x=2.72
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=131.94 $\lambda_{rel,m}$=0.25 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=57.48 Sfr.=0.39

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU
Sollecitazioni: N=-3447.90
[Lin.] $M_{y,sx}$=13981.10 $M_{y,dx}$=14669.30 $M_{y,eq}$=-14394.00
[Lin.] $M_{z,sx}$=5.61 $M_{z,dx}$=-13.94 $M_{z,eq}$=-10.61
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=131.94 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.30 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.80 $\sigma_{m,d}$=56.36 Sfr.=0.39

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 13 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-758.56 T_z=264.88 M_y=-4136.95 T_y=14.77 M_z=51.83 M_x=4.88
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-3427.21 T_z=596.66 M_y=-13981.10 T_y=-6.31 M_z=-5.61 M_x=2.72
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=0.65 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-3427.21 T_z=596.66 M_y=-13981.10 T_y=-6.31 M_z=-5.61 M_x=2.72
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=0.65 Sfr.=0.03

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU Xl=1.32
Sollecitazioni: N=-3447.90 T_z=446.60 M_y=-14669.30 T_y=-6.31 M_z=-13.94 M_x=2.72
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.80 $\sigma_{m,d}$=-57.48 Sfr.=0.39

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=1.32
Sollecitazioni: N=-3447.90 T_z=446.60 M_y=-14669.30 T_y=-6.31 M_z=-13.94 M_x=2.72
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=57.48 Sfr.=0.39

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU Xl=1.32
Sollecitazioni: N=-3447.90 T_z=446.60 M_y=-14669.30 T_y=-6.31 M_z=-13.94 M_x=2.72
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.80 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.02 (L/7950)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/13834)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.02 (L/5988)

Asta n. 2181 (-2358 -2334) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-915.69 T_z=-541.60 M_y=-4163.33 T_y=0.00 M_z=-3.45 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=135.19 $\lambda_{rel,m}$=0.40 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=35.84 Sfr.=0.13

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
  Sollecitazioni: N=-932.00
  [Lin.] $M_{y,sx}$=4163.33 $M_{y,dx}$=3351.23 $M_{y,eq}$=-3838.49
  [Lin.] $M_{z,sx}$=3.45 $M_{z,dx}$=-2.65 $M_{z,eq}$=-3.13
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=135.19 $\lambda_{rel,y}$=0.11 $\lambda_{rel,z}$=0.52 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.97
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.93 $\sigma_{m,d}$=33.04 Sfr.=0.12

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=1.35
  Sollecitazioni: N=-932.00 T_z=-659.87 M_y=-3351.23 T_y=0.00 M_z=-2.65 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=1.39 Sfr.=0.03

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-915.69 T_z=-541.60 M_y=-4163.33 T_y=0.00 M_z=-3.45 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.92 $\sigma_{m,d}$=-35.84 Sfr.=0.12

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-915.69 T_z=-541.60 M_y=-4163.33 T_y=0.00 M_z=-3.45 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=35.84 Sfr.=0.12

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=1.35
  Sollecitazioni: N=-932.00 T_z=-659.87 M_y=-3351.23 T_y=0.00 M_z=-2.65 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.93 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 37 SLU Xl=1.35
  Sollecitazioni: N=-2734.72 T_z=-1728.23 M_y=-9045.03 T_y=9.25 M_z=0.00 M_x=1.84
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=135.19 $\lambda_{rel,m}$=0.25 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=35.33 Sfr.=0.24

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-3735.65 T_z=-1999.16 M_y=-14669.20 T_y=0.00 M_z=-13.94 M_x=2.72
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=135.19 $\lambda_{rel,m}$=0.25 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=57.48 Sfr.=0.39

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU
  Sollecitazioni: N=-3756.85
  [Lin.] $M_{y,sx}$=14669.20 $M_{y,dx}$=11862.70 $M_{y,eq}$=-13546.60
  [Lin.] $M_{z,sx}$=13.94 $M_{z,dx}$=-13.06 $M_{z,eq}$=-13.59
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=135.19 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.31 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.96 $\sigma_{m,d}$=53.09 Sfr.=0.37

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 13 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-830.62 T_z=-591.28 M_y=-4410.08 T_y=-9.94 M_z=70.74 M_x=4.88
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU Xl=1.35
  Sollecitazioni: N=-3756.85 T_z=-2152.92 M_y=-11862.70 T_y=0.00 M_z=-13.06 M_x=2.72
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=2.35 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=1.35
  Sollecitazioni: N=-3756.85 T_z=-2152.92 M_y=-11862.70 T_y=0.00 M_z=-13.06 M_x=2.72
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=2.35 Sfr.=0.11

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-3735.65 T_z=-1999.16 M_y=-14669.20 T_y=0.00 M_z=-13.94 M_x=2.72
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.95 $\sigma_{m,d}$=-57.48 Sfr.=0.39

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=0.00

Sollecitazioni: N=-3735.65 T_z=-1999.16 M_y=-14669.20 T_y=0.00 M_z=-13.94 M_x=2.72
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=57.48 Sfr.=0.39

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU Xl=1.35
Sollecitazioni: N=-3756.85 T_z=-2152.92 M_y=-11862.70 T_y=0.00 M_z=-13.06 M_x=2.72
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.96 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.02 (L/6686)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/11618)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.03 (L/5008)

Asta n. 2181 (-2334 -2311) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 87 SLU I Xl=0.50
Sollecitazioni: N=-1019.67 T_z=-1295.58 M_y=-2719.33 T_y=3.90 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=115.74 $\lambda_{rel,m}$=0.37 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=23.32 Sfr.=0.08

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1013.69 T_z=-1252.19 M_y=-3351.19 T_y=3.90 M_z=-2.65 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=115.74 $\lambda_{rel,m}$=0.37 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=28.85 Sfr.=0.10

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
Sollecitazioni: N=-1027.65
[Lin.] $M_{y,sx}$=3351.19 $M_{y,dx}$=1843.36 $M_{y,eq}$=-2748.06
[Lin.] $M_{z,sx}$=2.65 $M_{z,dx}$=1.86 $M_{z,eq}$=-1.06
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=115.74 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.45 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.98
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.03 $\sigma_{m,d}$=23.61 Sfr.=0.09

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=1.16
Sollecitazioni: N=-1027.65 T_z=-1353.45 M_y=-1843.36 T_y=3.90 M_z=1.86 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=2.85 Sfr.=0.07

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1013.69 T_z=-1252.19 M_y=-3351.19 T_y=3.90 M_z=-2.65 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.02 $\sigma_{m,d}$=-28.85 Sfr.=0.10

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1013.69 T_z=-1252.19 M_y=-3351.19 T_y=3.90 M_z=-2.65 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=28.85 Sfr.=0.10

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=1.16
Sollecitazioni: N=-1027.65 T_z=-1353.45 M_y=-1843.36 T_y=3.90 M_z=1.86 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.03 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 36 SLU Xl=0.08
Sollecitazioni: N=-3327.43 T_z=-3885.69 M_y=-9705.49 T_y=13.88 M_z=0.00 M_x=2.08
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=115.74 $\lambda_{rel,m}$=0.23 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=37.91 Sfr.=0.25

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-4028.05 T_z=-4456.78 M_y=-11862.70 T_y=10.89 M_z=-13.06 M_x=2.72
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=115.74 $\lambda_{rel,m}$=0.23 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=46.51 Sfr.=0.31

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU
Sollecitazioni: N=-4046.20
[Lin.] $M_{y,sx}$=11862.70 $M_{y,dx}$=6628.39 $M_{y,eq}$=-9768.95
[Lin.] $M_{z,sx}$=13.06 $M_{z,dx}$=-0.46 $M_{z,eq}$=-8.02
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=115.74 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.27 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.11 $\sigma_{m,d}$=38.26 Sfr.=0.27

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 13 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-891.26 T_z=-1296.05 M_y=-3678.34 T_y=37.34 M_z=92.49 M_x=4.88

Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU Xl=1.16
Sollecitazioni: N=-4046.20 T_z=-4588.42 M_y=-6628.39 T_y=10.89 M_z=0.00 M_x=2.72
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=5.02 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=1.16
Sollecitazioni: N=-4046.20 T_z=-4588.42 M_y=-6628.39 T_y=10.89 M_z=0.00 M_x=2.72
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=5.02 Sfr.=0.23

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-4028.05 T_z=-4456.78 M_y=-11862.70 T_y=10.89 M_z=-13.06 M_x=2.72
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.10 $\sigma_{m,d}$=-46.51 Sfr.=0.31

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-4028.05 T_z=-4456.78 M_y=-11862.70 T_y=10.89 M_z=-13.06 M_x=2.72
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=46.51 Sfr.=0.31

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU Xl=1.16
Sollecitazioni: N=-4046.20 T_z=-4588.42 M_y=-6628.39 T_y=10.89 M_z=0.00 M_x=2.72
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.11 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.02 (L/7680)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/13191)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.02 (L/5778)

Asta n. 2181 (-2311 -2284) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1106.62 T_z=-1925.96 M_y=-1843.43 T_y=10.16 M_z=1.86 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=125.46 $\lambda_{rel,m}$=0.38 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=15.88 Sfr.=0.06

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
Sollecitazioni: N=-1121.76
[Par.] $M_{y,sx}$=1843.43 $M_{y,dx}$=-641.73 $M_{y,eq}$=-1615.35
[Lin.] $M_{z,sx}$=-1.86 $M_{z,dx}$=14.61 $M_{z,eq}$=9.51
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=125.46 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.49 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.98
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.13 $\sigma_{m,d}$=14.25 Sfr.=0.06

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=1.25
Sollecitazioni: N=-1121.76 T_z=-2035.73 M_y=641.73 T_y=10.16 M_z=14.61 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=4.29 Sfr.=0.10

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1106.62 T_z=-1925.96 M_y=-1843.43 T_y=10.16 M_z=1.86 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.11 $\sigma_{m,d}$=-15.88 Sfr.=0.05

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1106.62 T_z=-1925.96 M_y=-1843.43 T_y=10.16 M_z=1.86 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=15.88 Sfr.=0.05

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=1.25
Sollecitazioni: N=-1121.76 T_z=-2035.73 M_y=641.73 T_y=10.16 M_z=14.61 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.13 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 75 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-4307.50 T_z=-6807.08 M_y=-6628.74 T_y=39.71 M_z=0.00 M_x=2.72
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=125.46 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=25.89 Sfr.=0.17

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 25 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-3604.32 T_z=-5901.98 M_y=-5465.67 T_y=33.08 M_z=6.21 M_x=2.23
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70

Ltors=125.46 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=21.43 Sfr.=0.16

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU
Sollecitazioni: N=-4327.18
[Par.] $M_{y,sx}$=6628.74 $M_{y,dx}$=-2000.91 $M_{y,eq}$=-5609.27
[Lin.] $M_{z,sx}$=0.46 $M_{z,dx}$=49.36 $M_{z,eq}$=29.43
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=125.46 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.25 $\sigma_{m,d}$=22.29 Sfr.=0.16

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 13 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-945.66 T_z=-1964.28 M_y=-2232.63 T_y=127.99 M_z=61.21 M_x=4.88
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU Xl=1.25
Sollecitazioni: N=-4327.18 T_z=-6949.78 M_y=2000.91 T_y=39.71 M_z=49.36 M_x=2.72
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=7.60 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.12

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=1.25
Sollecitazioni: N=-4327.18 T_z=-6949.78 M_y=2000.91 T_y=39.71 M_z=49.36 M_x=2.72
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=7.60 Sfr.=0.35

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-4307.50 T_z=-6807.08 M_y=-6628.74 T_y=39.71 M_z=0.00 M_x=2.72
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.24 $\sigma_{m,d}$=-25.89 Sfr.=0.17

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-4307.50 T_z=-6807.08 M_y=-6628.74 T_y=39.71 M_z=0.00 M_x=2.72
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=25.89 Sfr.=0.17

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU Xl=1.25
Sollecitazioni: N=-4327.18 T_z=-6949.78 M_y=2000.91 T_y=39.71 M_z=49.36 M_x=2.72
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.25 Sfr.=0.02

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/9135)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/15661)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.02 (L/6851)

Asta n. 2181 (-2284 132) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=1.01
Sollecitazioni: N=-1215.40 T_z=-2705.59 M_y=3322.08 T_y=-39.53 M_z=-25.20 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=120.53 $\lambda_{rel,m}$=0.37 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-29.55 Sfr.=0.11

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
Sollecitazioni: N=-1215.40
[Lin.] $M_{y,sx}$=-641.46 $M_{y,dx}$=-3322.08 $M_{y,eq}$=2249.84
[Lin.] $M_{z,sx}$=-14.61 $M_{z,dx}$=-25.20 $M_{z,eq}$=-10.08
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=120.53 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.47 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.98
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.22 $\sigma_{m,d}$=-19.72 Sfr.=0.08

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=1.01
Sollecitazioni: N=-1215.40 T_z=-2705.59 M_y=3322.08 T_y=-39.53 M_z=-25.20 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=5.70 Sfr.=0.13

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.01
Sollecitazioni: N=-1215.40 T_z=-2705.59 M_y=3322.08 T_y=-39.53 M_z=-25.20 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.22 $\sigma_{m,d}$=-29.55 Sfr.=0.10

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.01
Sollecitazioni: N=-1215.40 T_z=-2705.59 M_y=3322.08 T_y=-39.53 M_z=-25.20 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-29.55 Sfr.=0.10

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=1.01

Sollecitazioni: N=-1215.40 T_z=-2705.59 M_y=3322.08 T_y=-39.53 M_z=-25.20 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.22 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 75 SLU Xl=0.54
Sollecitazioni: N=-4605.77 T_z=-9269.49 M_y=6962.63 T_y=-90.66 M_z=0.00 M_x=2.70
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=120.53 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-27.20 Sfr.=0.18

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 25 SLU Xl=1.01
Sollecitazioni: N=-3909.51 T_z=-8087.40 M_y=10115.30 T_y=-116.36 M_z=-69.48 M_x=2.21
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=120.53 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-40.42 Sfr.=0.30

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 25 SLU
Sollecitazioni: N=-3909.51
[Lin.] $M_{y,sx}$=-2027.56 $M_{y,dx}$=-10115.30 $M_{y,eq}$=6880.19
[Lin.] $M_{z,sx}$=-47.72 $M_{z,dx}$=-69.48 $M_{z,eq}$=-27.79
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=120.53 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.28 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.04 $\sigma_{m,d}$=-27.24 Sfr.=0.22

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 13 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1002.78 T_z=-2574.83 M_y=192.01 T_y=-224.32 M_z=116.12 M_x=4.84
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU Xl=1.01
Sollecitazioni: N=-4613.17 T_z=-9322.95 M_y=11332.00 T_y=-90.66 M_z=-41.95 M_x=2.70
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=10.20 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.22

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=1.01
Sollecitazioni: N=-4613.17 T_z=-9322.95 M_y=11332.00 T_y=-90.66 M_z=-41.95 M_x=2.70
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=10.20 Sfr.=0.47

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 25 SLU Xl=1.01
Sollecitazioni: N=-3909.51 T_z=-8087.40 M_y=10115.30 T_y=-116.36 M_z=-69.48 M_x=2.21
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.04 $\sigma_{m,d}$=-40.42 Sfr.=0.30

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 25 SLU Xl=1.01
Sollecitazioni: N=-3909.51 T_z=-8087.40 M_y=10115.30 T_y=-116.36 M_z=-69.48 M_x=2.21
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-40.42 Sfr.=0.30

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU Xl=1.01
Sollecitazioni: N=-4613.17 T_z=-9322.95 M_y=11332.00 T_y=-90.66 M_z=-41.95 M_x=2.70
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.40 Sfr.=0.02

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.01 (L/6891)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.01 (L/12104)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.02 (L/5101)

Asta n. 2182 (-2549 -2579) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=1.64
Sollecitazioni: N=-480.97 T_z=321.38 M_y=-849.16 T_y=0.00 M_z=-2.17 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=163.88 $\lambda_{rel,m}$=0.44 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=7.37 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
Sollecitazioni: N=-500.74
[Par.] $M_{y,sx}$=205.00 $M_{y,dx}$=849.16 $M_{y,eq}$=-685.21
[Lin.] $M_{z,sx}$=3.38 $M_{z,dx}$=-2.17 $M_{z,eq}$=-2.90
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=163.88 $\lambda_{rel,y}$=0.13 $\lambda_{rel,z}$=0.64 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.95
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.50 $\sigma_{m,d}$=6.00 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-500.74 T_z=464.76 M_y=-205.00 T_y=0.00 M_z=-3.38 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75

Tensioni: τ_d=0.98 Sfr.=0.02

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.64
Sollecitazioni: N=-480.97 T_z=321.38 M_y=-849.16 T_y=0.00 M_z=-2.17 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.48 $\sigma_{m,d}$=-7.37 Sfr.=0.02

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.64
Sollecitazioni: N=-480.97 T_z=321.38 M_y=-849.16 T_y=0.00 M_z=-2.17 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=7.37 Sfr.=0.02

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-500.74 T_z=464.76 M_y=-205.00 T_y=0.00 M_z=-3.38 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.50 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 7 SND Xl=1.64
Sollecitazioni: N=1559.75 T_z=677.54 M_y=-1453.21 T_y=27.13 M_z=-120.16 M_x=-15.03
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
L=163.88 $\lambda_{rel,y}$=0.11 $\lambda_{rel,z}$=0.38 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.81 $\sigma_{m,d}$=7.24 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 75 SLU Xl=1.31
Sollecitazioni: N=-2307.23 T_z=823.00 M_y=-2306.66 T_y=-3.18 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=163.88 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=9.01 Sfr.=0.06

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 25 SLU Xl=1.64
Sollecitazioni: N=-2055.56 T_z=1043.70 M_y=-2595.37 T_y=-2.14 M_z=-2.01 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=163.88 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=10.16 Sfr.=0.08

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 25 SLU
Sollecitazioni: N=-2081.27
[Lin.] $M_{y,sx}$=732.25 $M_{y,dx}$=2595.37 $M_{y,eq}$=-1850.12
[Lin.] $M_{z,sx}$=-1.50 $M_{z,dx}$=-2.01 $M_{z,eq}$=-0.80
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=163.88 $\lambda_{rel,y}$=0.11 $\lambda_{rel,z}$=0.38 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.08 $\sigma_{m,d}$=7.24 Sfr.=0.06

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=1.64
Sollecitazioni: N=1559.75 T_z=677.54 M_y=-1453.21 T_y=-25.54 M_z=115.01 M_x=-15.03
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.81 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=847.16 T_z=689.53 M_y=-303.90 T_y=-47.80 M_z=137.85 M_x=-28.39
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 7 SND Xl=1.64
Sollecitazioni: N=1559.75 T_z=677.54 M_y=-1453.21 T_y=27.13 M_z=-120.16 M_x=-15.03
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.81 $\sigma_{m,d}$=7.24 Sfr.=0.04

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 36 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-2068.24 T_z=1231.73 M_y=-735.59 T_y=-2.08 M_z=-6.68 M_x=-1.73
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=1.35 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1838.60 T_z=1488.09 M_y=-332.88 T_y=-1.08 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=1.63 Sfr.=0.07

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 25 SLU Xl=1.64
Sollecitazioni: N=-2055.56 T_z=1043.70 M_y=-2595.37 T_y=-2.14 M_z=-2.01 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.07 $\sigma_{m,d}$=-10.16 Sfr.=0.08

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 25 SLU Xl=1.64
Sollecitazioni: N=-2055.56 T_z=1043.70 M_y=-2595.37 T_y=-2.14 M_z=-2.01 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=10.16 Sfr.=0.08

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 25 SLU Xl=0.00

Sollecitazioni: N=-2081.27 T_z=1230.09 M_y=-732.25 T_y=-2.14 M_z=1.50 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.08 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,G}$=0.00 (L/59254)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 55 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/95466)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/42959)

Asta n. 2182 (2062 -2549) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 87 SLU I Xl=0.89
Sollecitazioni: N=-609.59 T_z=1252.97 M_y=541.16 T_y=-6.91 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=150.07 $\lambda_{rel,m}$=0.42 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-4.64 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-617.97 T_z=1313.75 M_y=1432.70 T_y=-6.91 M_z=5.62 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=150.07 $\lambda_{rel,m}$=0.42 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-12.52 Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
Sollecitazioni: N=-617.97
[Par.] $M_{y,sx}$=-1432.70 $M_{y,dx}$=204.30 $M_{y,eq}$=1074.53
[Lin.] $M_{z,sx}$=-5.62 $M_{z,dx}$=-3.38 $M_{z,eq}$=2.25
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=150.07 $\lambda_{rel,y}$=0.12 $\lambda_{rel,z}$=0.58 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.96
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.62 $\sigma_{m,d}$=-9.31 Sfr.=0.04

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-617.97 T_z=1313.75 M_y=1432.70 T_y=-6.91 M_z=5.62 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=2.77 Sfr.=0.06

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-617.97 T_z=1313.75 M_y=1432.70 T_y=-6.91 M_z=5.62 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.62 $\sigma_{m,d}$=-12.52 Sfr.=0.04

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-617.97 T_z=1313.75 M_y=1432.70 T_y=-6.91 M_z=5.62 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-12.52 Sfr.=0.04

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-617.97 T_z=1313.75 M_y=1432.70 T_y=-6.91 M_z=5.62 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.62 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 1 SND Xl=0.20
Sollecitazioni: N=680.91 T_z=1531.64 M_y=1683.93 T_y=-364.09 M_z=329.38 M_x=-28.41
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
L=150.07 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.34 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.35 $\sigma_{m,d}$=10.87 Sfr.=0.06

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 38 SLU Xl=0.63
Sollecitazioni: N=-1644.63 T_z=2822.35 M_y=1890.72 T_y=-11.70 M_z=0.00 M_x=-1.58
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=150.07 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-7.39 Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 25 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-2444.52 T_z=3860.75 M_y=4202.15 T_y=18.91 M_z=-23.13 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=150.07 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-16.72 Sfr.=0.13

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 25 SLU
Sollecitazioni: N=-2444.52
[Par.] $M_{y,sx}$=-4202.15 $M_{y,dx}$=730.18 $M_{y,eq}$=3206.02
[Lin.] $M_{z,sx}$=23.13 $M_{z,dx}$=1.50 $M_{z,eq}$=-13.28
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=150.07 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.34 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.27 $\sigma_{m,d}$=-12.70 Sfr.=0.11

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=1.50

Sollecitazioni: N=1350.64 T_z=1543.80 M_y=-300.29 T_y=184.53 M_z=72.55 M_x=-15.04
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.70 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.20
Sollecitazioni: N=680.91 T_z=1148.44 M_y=1209.66 T_y=-364.09 M_z=329.38 M_x=-28.41
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 1 SND Xl=0.20
Sollecitazioni: N=680.91 T_z=1531.64 M_y=1683.93 T_y=-364.09 M_z=329.38 M_x=-28.41
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.35 $\sigma_{m,d}$=10.87 Sfr.=0.06

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 36 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-2431.49 T_z=3862.39 M_y=4200.94 T_y=2.64 M_z=-10.12 M_x=-1.73
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=4.22 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.04

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 25 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-2444.52 T_z=3860.75 M_y=4202.15 T_y=18.91 M_z=-23.13 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=19.31
Tensioni: τ_d=4.22 Sfr.=0.22

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 25 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-2444.52 T_z=3860.75 M_y=4202.15 T_y=18.91 M_z=-23.13 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.27 $\sigma_{m,d}$=-16.72 Sfr.=0.13

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 25 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-2444.52 T_z=3860.75 M_y=4202.15 T_y=18.91 M_z=-23.13 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-16.72 Sfr.=0.13

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 25 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-2444.52 T_z=3860.75 M_y=4202.15 T_y=18.91 M_z=-23.13 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.27 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/11014)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/21340)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.02 (L/7894)

Asta n. 2182 (2062 2068) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 87 SLU I Xl=1.40
Sollecitazioni: N=-655.68 T_z=-1934.91 M_y=4159.11 T_y=27.78 M_z=0.00 M_x=-4.34
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=202.90 $\lambda_{rel,m}$=0.49 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-35.66 Sfr.=0.13

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=1.83
Sollecitazioni: N=-660.93 T_z=-1973.01 M_y=5009.88 T_y=27.78 M_z=11.21 M_x=-4.34
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=202.90 $\lambda_{rel,m}$=0.49 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-43.43 Sfr.=0.16

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
Sollecitazioni: N=-660.93
[Lin.] $M_{y,sx}$=-1905.04 $M_{y,dx}$=-5009.88 $M_{y,eq}$=3767.94
[Lin.] $M_{z,sx}$=34.15 $M_{z,dx}$=11.21 $M_{z,eq}$=-16.01
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=202.90 $\lambda_{rel,y}$=0.16 $\lambda_{rel,z}$=0.79 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.90
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.66 $\sigma_{m,d}$=-32.99 Sfr.=0.12

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-641.23 T_z=-1830.15 M_y=1905.04 T_y=27.78 M_z=-34.15 M_x=-4.34
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=1.83
Sollecitazioni: N=-660.93 T_z=-1973.01 M_y=5009.88 T_y=27.78 M_z=11.21 M_x=-4.34
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=4.16 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=1.83
Sollecitazioni: N=-660.93 T_z=-1973.01 M_y=5009.88 T_y=27.78 M_z=11.21 M_x=-4.34

Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=4.16 Sfr.=0.10

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.83
Sollecitazioni: N=-660.93 T_z=-1973.01 M_y=5009.88 T_y=27.78 M_z=11.21 M_x=-4.34
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.66 $\sigma_{m,d}$=-43.43 Sfr.=0.14

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.83
Sollecitazioni: N=-660.93 T_z=-1973.01 M_y=5009.88 T_y=27.78 M_z=11.21 M_x=-4.34
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-43.43 Sfr.=0.14

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=1.83
Sollecitazioni: N=-660.93 T_z=-1973.01 M_y=5009.88 T_y=27.78 M_z=11.21 M_x=-4.34
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.66 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 19 SND Xl=1.83
Sollecitazioni: N=646.94 T_z=-2406.33 M_y=5581.00 T_y=50.64 M_z=69.59 M_x=-6.96
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
L=202.90 $\lambda_{rel,y}$=0.14 $\lambda_{rel,z}$=0.47 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.98
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.34 $\sigma_{m,d}$=22.71 Sfr.=0.13

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 25 SLU Xl=1.72
Sollecitazioni: N=-2328.59 T_z=-5937.39 M_y=14450.90 T_y=43.68 M_z=0.00 M_x=-12.44
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=202.90 $\lambda_{rel,m}$=0.31 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-56.45 Sfr.=0.43

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU Xl=1.83
Sollecitazioni: N=-3287.31 T_z=-6878.04 M_y=17684.40 T_y=47.38 M_z=4.05 M_x=-14.08
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=202.90 $\lambda_{rel,m}$=0.31 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-69.13 Sfr.=0.46

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU
Sollecitazioni: N=-3287.31
[Lin.] $M_{y,sx}$=-6605.78 $M_{y,dx}$=-17684.40 $M_{y,eq}$=13253.00
[Lin.] $M_{z,sx}$=73.31 $M_{z,dx}$=4.05 $M_{z,eq}$=-42.37
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=202.90 $\lambda_{rel,y}$=0.14 $\lambda_{rel,z}$=0.47 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.98
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.71 $\sigma_{m,d}$=-52.32 Sfr.=0.36

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=0.20
Sollecitazioni: N=842.61 T_z=-1396.83 M_y=1814.05 T_y=4.91 M_z=0.00 M_x=-7.30
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.44 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-3261.70 T_z=-6692.33 M_y=6605.78 T_y=47.38 M_z=-73.31 M_x=-14.08
Resistenze: K_{mod}=0.90
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 19 SND Xl=1.83
Sollecitazioni: N=646.94 T_z=-2406.33 M_y=5581.00 T_y=50.64 M_z=69.59 M_x=-6.96
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.34 $\sigma_{m,d}$=22.71 Sfr.=0.13

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU Xl=1.83
Sollecitazioni: N=-3287.31 T_z=-6878.04 M_y=17684.40 T_y=47.38 M_z=4.05 M_x=-14.08
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=7.52 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.12

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=1.83
Sollecitazioni: N=-3287.31 T_z=-6878.04 M_y=17684.40 T_y=47.38 M_z=4.05 M_x=-14.08
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=7.52 Sfr.=0.35

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU Xl=1.83
Sollecitazioni: N=-3287.31 T_z=-6878.04 M_y=17684.40 T_y=47.38 M_z=4.05 M_x=-14.08
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.71 $\sigma_{m,d}$=-69.13 Sfr.=0.46

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=1.83
Sollecitazioni: N=-3287.31 T_z=-6878.04 M_y=17684.40 T_y=47.38 M_z=4.05 M_x=-14.08
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-69.13 Sfr.=0.46

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU Xl=1.83
  Sollecitazioni: N=-3287.31 T_z=-6878.04 M_y=17684.40 T_y=47.38 M_z=4.05 M_x=-14.08
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.71 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.03 (L/5203)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.02 (L/8870)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.04 (L/3908)

Asta n. 2182 (2068 -2494) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-774.49 T_z=3011.41 M_y=4996.69 T_y=0.00 M_z=1.81 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=131.86 $\lambda_{rel,m}$=0.39 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-42.92 Sfr.=0.16

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
  Sollecitazioni: N=-788.00
  [Lin.] $M_{y,sx}$=-4996.69 $M_{y,dx}$=-1677.52 $M_{y,eq}$=3669.02
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-1.81 $M_{z,dx}$=1.60 $M_{z,eq}$=1.72
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=131.86 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.51 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.97
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.79 $\sigma_{m,d}$=-31.53 Sfr.=0.12

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-774.49 T_z=3011.41 M_y=4996.69 T_y=0.00 M_z=1.81 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=6.34 Sfr.=0.15

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-774.49 T_z=3011.41 M_y=4996.69 T_y=0.00 M_z=1.81 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.78 $\sigma_{m,d}$=-42.92 Sfr.=0.14

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-774.49 T_z=3011.41 M_y=4996.69 T_y=0.00 M_z=1.81 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-42.92 Sfr.=0.14

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=1.32
  Sollecitazioni: N=-788.00 T_z=2913.38 M_y=1677.52 T_y=0.00 M_z=1.60 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.79 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 49 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-2632.21 T_z=8987.24 M_y=15064.20 T_y=-1.27 M_z=0.00 M_x=2.09
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=131.86 $\lambda_{rel,m}$=0.25 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-58.84 Sfr.=0.40

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-3656.81 T_z=10470.80 M_y=17651.70 T_y=-8.16 M_z=4.25 M_x=2.36
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=131.86 $\lambda_{rel,m}$=0.25 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-69.01 Sfr.=0.46

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU
  Sollecitazioni: N=-3674.37
  [Lin.] $M_{y,sx}$=-17651.70 $M_{y,dx}$=-5991.23 $M_{y,eq}$=12987.50
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-4.25 $M_{z,dx}$=-4.90 $M_{z,eq}$=-1.96
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=131.86 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.30 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.91 $\sigma_{m,d}$=-50.76 Sfr.=0.35

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 13 SND Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-478.12 T_z=2933.27 M_y=4822.98 T_y=137.87 M_z=179.17 M_x=4.35
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-3656.81 T_z=10470.80 M_y=17651.70 T_y=-8.16 M_z=4.25 M_x=2.36
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=11.45 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.28

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-3656.81 T_z=10470.80 M_y=17651.70 T_y=-8.16 M_z=4.25 M_x=2.36

Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=11.45 Sfr.=0.53

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-3656.81 T_z=10470.80 M_y=17651.70 T_y=-8.16 M_z=4.25 M_x=2.36
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.90 $\sigma_{m,d}$=-69.01 Sfr.=0.46

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-3656.81 T_z=10470.80 M_y=17651.70 T_y=-8.16 M_z=4.25 M_x=2.36
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-69.01 Sfr.=0.46

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU Xl=1.32
Sollecitazioni: N=-3674.37 T_z=10343.30 M_y=5991.23 T_y=-8.16 M_z=-4.90 M_x=2.36
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.91 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.04 (L/3175)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.02 (L/5490)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.05 (L/2373)

Asta n. 2182 (-2494 -2459) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-867.04 T_z=2337.70 M_y=1679.32 T_y=4.14 M_z=1.60 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=105.37 $\lambda_{rel,m}$=0.35 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-14.47 Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
Sollecitazioni: N=-879.75
[Par.] $M_{y,sx}$=-1679.32 $M_{y,dx}$=735.29 $M_{y,eq}$=1569.50
[Lin.] $M_{z,sx}$=-1.60 $M_{z,dx}$=5.96 $M_{z,eq}$=4.22
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=105.37 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.41 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.88 $\sigma_{m,d}$=-13.64 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-867.04 T_z=2337.70 M_y=1679.32 T_y=4.14 M_z=1.60 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=4.92 Sfr.=0.11

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-867.04 T_z=2337.70 M_y=1679.32 T_y=4.14 M_z=1.60 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.87 $\sigma_{m,d}$=-14.47 Sfr.=0.05

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-867.04 T_z=2337.70 M_y=1679.32 T_y=4.14 M_z=1.60 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-14.47 Sfr.=0.05

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=1.05
Sollecitazioni: N=-879.75 T_z=2245.51 M_y=-735.29 T_y=4.14 M_z=5.96 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.88 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 25 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-2915.43 T_z=6957.51 M_y=5072.65 T_y=20.86 M_z=0.00 M_x=1.94
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=105.37 $\lambda_{rel,m}$=0.22 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-19.82 Sfr.=0.15

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-3935.44 T_z=8116.02 M_y=5997.70 T_y=24.47 M_z=-4.90 M_x=2.36
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=105.37 $\lambda_{rel,m}$=0.22 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-23.49 Sfr.=0.16

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU
Sollecitazioni: N=-3951.97
[Par.] $M_{y,sx}$=-5997.70 $M_{y,dx}$=2490.81 $M_{y,eq}$=5517.53
[Lin.] $M_{z,sx}$=4.90 $M_{z,dx}$=20.89 $M_{z,eq}$=10.57
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=105.37 $\lambda_{rel,y}$=0.07 $\lambda_{rel,z}$=0.24 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.06 $\sigma_{m,d}$=-21.69 Sfr.=0.16

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 13 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-594.94 T_z=2265.45 M_y=1589.54 T_y=48.59 M_z=28.37 M_x=4.35
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-3935.44 T_z=8116.02 M_y=5997.70 T_y=24.47 M_z=-4.90 M_x=2.36
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=8.88 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.17

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-3935.44 T_z=8116.02 M_y=5997.70 T_y=24.47 M_z=-4.90 M_x=2.36
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=8.88 Sfr.=0.41

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-3935.44 T_z=8116.02 M_y=5997.70 T_y=24.47 M_z=-4.90 M_x=2.36
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.05 $\sigma_{m,d}$=-23.49 Sfr.=0.16

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-3935.44 T_z=8116.02 M_y=5997.70 T_y=24.47 M_z=-4.90 M_x=2.36
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-23.49 Sfr.=0.16

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU Xl=1.05
  Sollecitazioni: N=-3951.97 T_z=7996.17 M_y=-2490.81 T_y=24.47 M_z=20.89 M_x=2.36
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.06 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/8768)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/14930)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.02 (L/6576)

Asta n. 2182 (-2459 -2434) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=1.46
  Sollecitazioni: N=-980.65 T_z=1513.95 M_y=-3030.23 T_y=-2.31 M_z=2.59 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=145.55 $\lambda_{rel,m}$=0.41 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=26.09 Sfr.=0.09

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
  Sollecitazioni: N=-980.65
  [Lin.] $M_{y,sx}$=733.96 $M_{y,dx}$=3030.23 $M_{y,eq}$=-2111.72
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-5.96 $M_{z,dx}$=2.59 $M_{z,eq}$=4.61
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=145.55 $\lambda_{rel,y}$=0.11 $\lambda_{rel,z}$=0.57 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.96
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.98 $\sigma_{m,d}$=18.30 Sfr.=0.07

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-963.09 T_z=1641.30 M_y=-733.96 T_y=-2.31 M_z=5.96 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=3.46 Sfr.=0.08

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.46
  Sollecitazioni: N=-980.65 T_z=1513.95 M_y=-3030.23 T_y=-2.31 M_z=2.59 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.98 $\sigma_{m,d}$=-26.09 Sfr.=0.09

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.46
  Sollecitazioni: N=-980.65 T_z=1513.95 M_y=-3030.23 T_y=-2.31 M_z=2.59 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=26.09 Sfr.=0.09

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=1.46
  Sollecitazioni: N=-980.65 T_z=1513.95 M_y=-3030.23 T_y=-2.31 M_z=2.59 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.98 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 22 SND Xl=0.78
  Sollecitazioni: N=-741.94 T_z=1682.59 M_y=-2048.34 T_y=9.34 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=145.55 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=8.00 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU Xl=1.46
  Sollecitazioni: N=-4251.49 T_z=5480.46 M_y=-10583.30 T_y=-7.52 M_z=9.94 M_x=2.36
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=145.55 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=41.47 Sfr.=0.28

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU
  Sollecitazioni: N=-4251.49
  [Lin.] $M_{y,sx}$=2485.88 $M_{y,dx}$=10583.30 $M_{y,eq}$=-7344.35
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-20.89 $M_{z,dx}$=9.94 $M_{z,eq}$=16.51
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=145.55 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.33 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.21 $\sigma_{m,d}$=28.90 Sfr.=0.21

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 13 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-710.11 T_z=1718.89 M_y=-768.72 T_y=-25.16 M_z=27.79 M_x=4.35
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-4228.66 T_z=5646.01 M_y=-2485.88 T_y=-7.52 M_z=20.89 M_x=2.36
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=6.18 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.08

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-4228.66 T_z=5646.01 M_y=-2485.88 T_y=-7.52 M_z=20.89 M_x=2.36
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=6.18 Sfr.=0.28

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU Xl=1.46
  Sollecitazioni: N=-4251.49 T_z=5480.46 M_y=-10583.30 T_y=-7.52 M_z=9.94 M_x=2.36
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.21 $\sigma_{m,d}$=-41.47 Sfr.=0.28

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=1.46
  Sollecitazioni: N=-4251.49 T_z=5480.46 M_y=-10583.30 T_y=-7.52 M_z=9.94 M_x=2.36
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=41.47 Sfr.=0.28

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU Xl=1.46
  Sollecitazioni: N=-4251.49 T_z=5480.46 M_y=-10583.30 T_y=-7.52 M_z=9.94 M_x=2.36
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.21 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/18388)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/31796)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/13749)

Asta n. 2182 (-2434 -2398) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 87 SLU I Xl=0.87
  Sollecitazioni: N=-1078.39 T_z=805.14 M_y=-3765.43 T_y=-3.95 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=118.98 $\lambda_{rel,m}$=0.37 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=32.29 Sfr.=0.12

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=1.19
  Sollecitazioni: N=-1082.22 T_z=777.38 M_y=-4016.49 T_y=-3.95 M_z=-2.10 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=118.98 $\lambda_{rel,m}$=0.37 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=34.53 Sfr.=0.12

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
  Sollecitazioni: N=-1082.22
  [Lin.] $M_{y,sx}$=3029.59 $M_{y,dx}$=4016.49 $M_{y,eq}$=-3621.73
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-2.59 $M_{z,dx}$=-2.10 $M_{z,eq}$=1.04
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=118.98 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.46 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.98
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.09 $\sigma_{m,d}$=31.10 Sfr.=0.12

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-1067.86 T_z=881.48 M_y=-3029.59 T_y=-3.95 M_z=2.59 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=1.86 Sfr.=0.04

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.19
  Sollecitazioni: N=-1082.22 T_z=777.38 M_y=-4016.49 T_y=-3.95 M_z=-2.10 M_x=0.00

Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.09 $\sigma_{m,d}$=-34.53 Sfr.=0.12

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.19
Sollecitazioni: N=-1082.22 T_z=777.38 M_y=-4016.49 T_y=-3.95 M_z=-2.10 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=34.53 Sfr.=0.12

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=1.19
Sollecitazioni: N=-1082.22 T_z=777.38 M_y=-4016.49 T_y=-3.95 M_z=-2.10 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.09 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 75 SLU Xl=0.63
Sollecitazioni: N=-4552.23 T_z=2936.53 M_y=-12467.20 T_y=-16.00 M_z=0.00 M_x=2.36
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=118.98 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=48.70 Sfr.=0.33

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU Xl=1.19
Sollecitazioni: N=-4560.94 T_z=2873.38 M_y=-14080.20 T_y=-16.00 M_z=-9.10 M_x=2.36
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=118.98 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=55.12 Sfr.=0.37

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU
Sollecitazioni: N=-4560.94
[Lin.] $M_{y,sx}$=10580.80 $M_{y,dx}$=14080.20 $M_{y,eq}$=-12680.40
[Lin.] $M_{z,sx}$=-9.94 $M_{z,dx}$=-9.10 $M_{z,eq}$=3.98
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=118.98 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.27 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.38 $\sigma_{m,d}$=49.58 Sfr.=0.35

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 13 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-824.34 T_z=952.36 M_y=-3147.46 T_y=-15.86 M_z=53.87 M_x=4.35
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-4542.28 T_z=3008.71 M_y=-10580.80 T_y=-16.00 M_z=9.94 M_x=2.36
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=3.29 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-4542.28 T_z=3008.71 M_y=-10580.80 T_y=-16.00 M_z=9.94 M_x=2.36
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=3.29 Sfr.=0.15

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU Xl=1.19
Sollecitazioni: N=-4560.94 T_z=2873.38 M_y=-14080.20 T_y=-16.00 M_z=-9.10 M_x=2.36
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.38 $\sigma_{m,d}$=-55.12 Sfr.=0.37

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=1.19
Sollecitazioni: N=-4560.94 T_z=2873.38 M_y=-14080.20 T_y=-16.00 M_z=-9.10 M_x=2.36
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=55.12 Sfr.=0.37

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU Xl=1.19
Sollecitazioni: N=-4560.94 T_z=2873.38 M_y=-14080.20 T_y=-16.00 M_z=-9.10 M_x=2.36
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.38 Sfr.=0.02

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/12731)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/22279)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/9597)

Asta n. 2182 (-2398 -2359) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=1.32
Sollecitazioni: N=-1181.47 T_z=57.73 M_y=-4168.73 T_y=-1.73 M_z=-4.39 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=131.94 $\lambda_{rel,m}$=0.39 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=35.93 Sfr.=0.13

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
Sollecitazioni: N=-1181.47

[Lin.] $M_{y,sx}$=4016.42 $M_{y,dx}$=4168.73 $M_{y,eq}$=-4107.81
[Lin.] $M_{z,sx}$=2.10 $M_{z,dx}$=-4.39 $M_{z,eq}$=-3.47
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=131.94 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.51 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.19 $\sigma_{m,d}$=35.37 Sfr.=0.13

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1165.55 T_z=173.16 M_y=-4016.42 T_y=-1.73 M_z=-2.10 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=0.36 Sfr.=0.01

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.32
Sollecitazioni: N=-1181.47 T_z=57.73 M_y=-4168.73 T_y=-1.73 M_z=-4.39 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.19 $\sigma_{m,d}$=-35.93 Sfr.=0.12

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.32
Sollecitazioni: N=-1181.47 T_z=57.73 M_y=-4168.73 T_y=-1.73 M_z=-4.39 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=35.93 Sfr.=0.12

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=1.32
Sollecitazioni: N=-1181.47 T_z=57.73 M_y=-4168.73 T_y=-1.73 M_z=-4.39 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.19 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU Xl=1.32
Sollecitazioni: N=-4858.30 T_z=373.13 M_y=-14671.10 T_y=-6.08 M_z=-17.12 M_x=2.36
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=131.94 $\lambda_{rel,m}$=0.25 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=57.53 Sfr.=0.39

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU
Sollecitazioni: N=-4858.30
[Lin.] $M_{y,sx}$=14079.80 $M_{y,dx}$=14671.10 $M_{y,eq}$=-14434.50
[Lin.] $M_{z,sx}$=9.10 $M_{z,dx}$=-17.12 $M_{z,eq}$=-13.91
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=131.94 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.30 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.53 $\sigma_{m,d}$=56.57 Sfr.=0.40

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 13 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-916.67 T_z=237.58 M_y=-4216.71 T_y=15.85 M_z=47.63 M_x=4.35
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-4837.61 T_z=523.20 M_y=-14079.80 T_y=-6.08 M_z=-9.10 M_x=2.36
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=0.57 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-4837.61 T_z=523.20 M_y=-14079.80 T_y=-6.08 M_z=-9.10 M_x=2.36
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=0.57 Sfr.=0.03

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU Xl=1.32
Sollecitazioni: N=-4858.30 T_z=373.13 M_y=-14671.10 T_y=-6.08 M_z=-17.12 M_x=2.36
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.53 $\sigma_{m,d}$=-57.53 Sfr.=0.39

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=1.32
Sollecitazioni: N=-4858.30 T_z=373.13 M_y=-14671.10 T_y=-6.08 M_z=-17.12 M_x=2.36
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=57.53 Sfr.=0.39

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU Xl=1.32
Sollecitazioni: N=-4858.30 T_z=373.13 M_y=-14671.10 T_y=-6.08 M_z=-17.12 M_x=2.36
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.53 Sfr.=0.02

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.02 (L/7950)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/13563)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.02 (L/5963)

Asta n. 2182 (-2359 -2335) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=0.00

Sollecitazioni: N=-1269.43 T_z=-580.12 M_y=-4169.29 T_y=0.00 M_z=-4.39 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=135.19 $\lambda_{rel,m}$=0.40 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=35.93 Sfr.=0.13

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
Sollecitazioni: N=-1285.74
[Lin.] $M_{y,sx}$=4169.29 $M_{y,dx}$=3305.12 $M_{y,eq}$=-3823.63
[Lin.] $M_{z,sx}$=4.39 $M_{z,dx}$=-3.63 $M_{z,eq}$=-4.08
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=135.19 $\lambda_{rel,y}$=0.11 $\lambda_{rel,z}$=0.52 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.29 $\sigma_{m,d}$=32.96 Sfr.=0.12

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=1.35
Sollecitazioni: N=-1285.74 T_z=-698.39 M_y=-3305.12 T_y=0.00 M_z=-3.63 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=1.47 Sfr.=0.03

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1269.43 T_z=-580.12 M_y=-4169.29 T_y=0.00 M_z=-4.39 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.27 $\sigma_{m,d}$=-35.93 Sfr.=0.12

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1269.43 T_z=-580.12 M_y=-4169.29 T_y=0.00 M_z=-4.39 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=35.93 Sfr.=0.12

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=1.35
Sollecitazioni: N=-1285.74 T_z=-698.39 M_y=-3305.12 T_y=0.00 M_z=-3.63 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.29 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 35 SLU Xl=0.99
Sollecitazioni: N=-2995.42 T_z=-1464.05 M_y=-7846.59 T_y=13.59 M_z=0.00 M_x=1.20
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=135.19 $\lambda_{rel,m}$=0.25 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=30.65 Sfr.=0.21

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-5151.82 T_z=-2121.74 M_y=-14672.90 T_y=0.00 M_z=-17.12 M_x=2.36
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=135.19 $\lambda_{rel,m}$=0.25 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=57.54 Sfr.=0.39

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU
Sollecitazioni: N=-5173.03
[Lin.] $M_{y,sx}$=14672.90 $M_{y,dx}$=11700.70 $M_{y,eq}$=-13484.00
[Lin.] $M_{z,sx}$=17.12 $M_{z,dx}$=-16.15 $M_{z,eq}$=-16.73
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=135.19 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.31 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.69 $\sigma_{m,d}$=52.89 Sfr.=0.37

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 13 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-999.52 T_z=-626.04 M_y=-4453.85 T_y=-13.81 M_z=67.44 M_x=4.35
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU Xl=1.35
Sollecitazioni: N=-5173.03 T_z=-2275.50 M_y=-11700.70 T_y=0.00 M_z=-16.15 M_x=2.36
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=2.49 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=1.35
Sollecitazioni: N=-5173.03 T_z=-2275.50 M_y=-11700.70 T_y=0.00 M_z=-16.15 M_x=2.36
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=2.49 Sfr.=0.11

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-5151.82 T_z=-2121.74 M_y=-14672.90 T_y=0.00 M_z=-17.12 M_x=2.36
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.68 $\sigma_{m,d}$=-57.54 Sfr.=0.39

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-5151.82 T_z=-2121.74 M_y=-14672.90 T_y=0.00 M_z=-17.12 M_x=2.36
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=57.54 Sfr.=0.39

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU Xl=1.35

Sollecitazioni: N=-5173.03 T_z=-2275.50 M_y=-11700.70 T_y=0.00 M_z=-16.15 M_x=2.36
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.69 Sfr.=0.02

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.02 (L/6623)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/11431)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.03 (L/4939)

Asta n. 2182 (-2335 -2312) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1369.07 T_z=-1302.59 M_y=-3306.17 T_y=1.12 M_z=-3.63 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=115.74 $\lambda_{rel,m}$=0.37 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=28.50 Sfr.=0.10

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
Sollecitazioni: N=-1383.03
[Lin.] $M_{y,sx}$=3306.17 $M_{y,dx}$=1740.01 $M_{y,eq}$=-2679.71
[Lin.] $M_{z,sx}$=3.63 $M_{z,dx}$=-2.34 $M_{z,eq}$=-3.11
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=115.74 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.45 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.98
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.39 $\sigma_{m,d}$=23.11 Sfr.=0.09

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=1.16
Sollecitazioni: N=-1383.03 T_z=-1403.85 M_y=-1740.01 T_y=1.12 M_z=-2.34 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=2.96 Sfr.=0.07

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1369.07 T_z=-1302.59 M_y=-3306.17 T_y=1.12 M_z=-3.63 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.37 $\sigma_{m,d}$=-28.50 Sfr.=0.09

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1369.07 T_z=-1302.59 M_y=-3306.17 T_y=1.12 M_z=-3.63 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=28.50 Sfr.=0.09

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=1.16
Sollecitazioni: N=-1383.03 T_z=-1403.85 M_y=-1740.01 T_y=1.12 M_z=-2.34 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.39 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 36 SLU Xl=0.41
Sollecitazioni: N=-4439.11 T_z=-4069.48 M_y=-8220.83 T_y=5.58 M_z=0.00 M_x=1.84
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=115.74 $\lambda_{rel,m}$=0.23 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=32.11 Sfr.=0.22

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-5449.67 T_z=-4625.60 M_y=-11704.40 T_y=4.27 M_z=-16.15 M_x=2.36
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=115.74 $\lambda_{rel,m}$=0.23 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=45.93 Sfr.=0.31

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU
Sollecitazioni: N=-5467.82
[Lin.] $M_{y,sx}$=11704.40 $M_{y,dx}$=6274.71 $M_{y,eq}$=-9532.50
[Lin.] $M_{z,sx}$=16.15 $M_{z,dx}$=-11.21 $M_{z,eq}$=-14.17
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=115.74 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.27 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.85 $\sigma_{m,d}$=37.42 Sfr.=0.27

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 13 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1069.62 T_z=-1342.07 M_y=-3668.28 T_y=37.42 M_z=95.38 M_x=4.35
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU Xl=1.16
Sollecitazioni: N=-5467.82 T_z=-4757.24 M_y=-6274.71 T_y=4.27 M_z=-11.21 M_x=2.36
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=5.20 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.06

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=1.16
Sollecitazioni: N=-5467.82 T_z=-4757.24 M_y=-6274.71 T_y=4.27 M_z=-11.21 M_x=2.36
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72

Tensioni: τ_d=5.20 Sfr.=0.24

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-5449.67 T_z=-4625.60 M_y=-11704.40 T_y=4.27 M_z=-16.15 M_x=2.36
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.84 $\sigma_{m,d}$=-45.93 Sfr.=0.31

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-5449.67 T_z=-4625.60 M_y=-11704.40 T_y=4.27 M_z=-16.15 M_x=2.36
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=45.93 Sfr.=0.31

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU Xl=1.16
Sollecitazioni: N=-5467.82 T_z=-4757.24 M_y=-6274.71 T_y=4.27 M_z=-11.21 M_x=2.36
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.85 Sfr.=0.02

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.02 (L/7680)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/13191)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.02 (L/5806)

Asta n. 2182 (-2312 -2285) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 87 SLU I Xl=0.17
Sollecitazioni: N=-1465.60 T_z=-2002.50 M_y=-1407.59 T_y=12.21 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=125.46 $\lambda_{rel,m}$=0.38 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=12.07 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1463.59 T_z=-1987.86 M_y=-1741.34 T_y=12.21 M_z=-2.34 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=125.46 $\lambda_{rel,m}$=0.38 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=15.03 Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
Sollecitazioni: N=-1478.72
[Par.] $M_{y,sx}$=1741.34 $M_{y,dx}$=-821.48 $M_{y,eq}$=-1665.83
[Lin.] $M_{z,sx}$=2.34 $M_{z,dx}$=12.99 $M_{z,eq}$=6.86
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=125.46 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.49 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.98
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.48 $\sigma_{m,d}$=14.57 Sfr.=0.06

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=1.25
Sollecitazioni: N=-1478.72 T_z=-2097.63 M_y=821.48 T_y=12.21 M_z=12.99 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=4.42 Sfr.=0.10

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1463.59 T_z=-1987.86 M_y=-1741.34 T_y=12.21 M_z=-2.34 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.47 $\sigma_{m,d}$=-15.03 Sfr.=0.05

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1463.59 T_z=-1987.86 M_y=-1741.34 T_y=12.21 M_z=-2.34 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=15.03 Sfr.=0.05

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=1.25
Sollecitazioni: N=-1478.72 T_z=-2097.63 M_y=821.48 T_y=12.21 M_z=12.99 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.48 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 75 SLU Xl=0.25
Sollecitazioni: N=-5738.31 T_z=-7048.99 M_y=-4514.22 T_y=47.49 M_z=0.00 M_x=2.36
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=125.46 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=17.63 Sfr.=0.12

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-5734.37 T_z=-7020.45 M_y=-6279.36 T_y=47.49 M_z=-11.21 M_x=2.36
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=125.46 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=24.67 Sfr.=0.17

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU
Sollecitazioni: N=-5754.05

[Par.] $M_{y,sx}$=6279.36 $M_{y,dx}$=-2617.97 $M_{y,eq}$=-5783.27
[Lin.] $M_{z,sx}$=11.21 $M_{z,dx}$=48.37 $M_{z,eq}$=24.54
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=125.46 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-3.00 $\sigma_{m,d}$=22.91 Sfr.=0.17

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 13 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1130.80 T_z=-2021.21 M_y=-2162.57 T_y=130.16 M_z=55.26 M_x=4.35
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU Xl=1.25
Sollecitazioni: N=-5754.05 T_z=-7163.15 M_y=2617.97 T_y=47.49 M_z=48.37 M_x=2.36
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=7.83 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.13

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=1.25
Sollecitazioni: N=-5754.05 T_z=-7163.15 M_y=2617.97 T_y=47.49 M_z=48.37 M_x=2.36
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=7.83 Sfr.=0.36

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-5734.37 T_z=-7020.45 M_y=-6279.36 T_y=47.49 M_z=-11.21 M_x=2.36
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.99 $\sigma_{m,d}$=-24.67 Sfr.=0.17

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-5734.37 T_z=-7020.45 M_y=-6279.36 T_y=47.49 M_z=-11.21 M_x=2.36
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=24.67 Sfr.=0.17

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU Xl=1.25
Sollecitazioni: N=-5754.05 T_z=-7163.15 M_y=2617.97 T_y=47.49 M_z=48.37 M_x=2.36
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-3.00 Sfr.=0.02

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/9199)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/16043)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.02 (L/6887)

Asta n. 2182 (-2285 133) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=1.01
Sollecitazioni: N=-1574.01 T_z=-2779.03 M_y=3574.68 T_y=92.10 M_z=105.74 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=120.53 $\lambda_{rel,m}$=0.37 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-35.13 Sfr.=0.12

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
Sollecitazioni: N=-1574.01
[Lin.] $M_{y,sx}$=-820.09 $M_{y,dx}$=-3574.68 $M_{y,eq}$=2472.84
[Lin.] $M_{z,sx}$=-12.99 $M_{z,dx}$=105.74 $M_{z,eq}$=68.64
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=120.53 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.47 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.98
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.58 $\sigma_{m,d}$=-24.11 Sfr.=0.09

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=1.01
Sollecitazioni: N=-1574.01 T_z=-2779.03 M_y=3574.68 T_y=92.10 M_z=105.74 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=5.86 Sfr.=0.13

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.01
Sollecitazioni: N=-1574.01 T_z=-2779.03 M_y=3574.68 T_y=92.10 M_z=105.74 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.58 $\sigma_{m,d}$=-35.13 Sfr.=0.11

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.01
Sollecitazioni: N=-1574.01 T_z=-2779.03 M_y=3574.68 T_y=92.10 M_z=105.74 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-35.13 Sfr.=0.11

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=1.01
Sollecitazioni: N=-1574.01 T_z=-2779.03 M_y=3574.68 T_y=92.10 M_z=105.74 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.58 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 10 SND Xl=0.74

Sollecitazioni: N=-1341.87 T_z=-2809.46 M_y=3522.39 T_y=22.34 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=120.53 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-13.76 Sfr.=0.08

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 25 SLU Xl=1.01
Sollecitazioni: N=-5024.98 T_z=-8310.12 M_y=10865.70 T_y=282.06 M_z=326.78 M_x=1.92
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=120.53 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-46.70 Sfr.=0.34

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 25 SLU
Sollecitazioni: N=-5024.98
[Lin.] $M_{y,sx}$=-2553.65 $M_{y,dx}$=-10865.70 $M_{y,eq}$=7540.87
[Lin.] $M_{z,sx}$=-42.70 $M_{z,dx}$=326.78 $M_{z,eq}$=213.15
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=120.53 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.28 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.62 $\sigma_{m,d}$=-32.23 Sfr.=0.26

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 13 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1192.84 T_z=-2652.12 M_y=342.41 T_y=312.88 M_z=114.55 M_x=4.31
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU Xl=1.01
Sollecitazioni: N=-6045.49 T_z=-9581.07 M_y=12205.30 T_y=315.09 M_z=365.72 M_x=2.34
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=10.48 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.23

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=1.01
Sollecitazioni: N=-6045.49 T_z=-9581.07 M_y=12205.30 T_y=315.09 M_z=365.72 M_x=2.34
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=10.48 Sfr.=0.48

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 25 SLU Xl=1.01
Sollecitazioni: N=-5024.98 T_z=-8310.12 M_y=10865.70 T_y=282.06 M_z=326.78 M_x=1.92
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.62 $\sigma_{m,d}$=-46.70 Sfr.=0.34

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 25 SLU Xl=1.01
Sollecitazioni: N=-5024.98 T_z=-8310.12 M_y=10865.70 T_y=282.06 M_z=326.78 M_x=1.92
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-46.70 Sfr.=0.34

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU Xl=1.01
Sollecitazioni: N=-6045.49 T_z=-9581.07 M_y=12205.30 T_y=315.09 M_z=365.72 M_x=2.34
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-3.15 Sfr.=0.02

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.02 (L/6479)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/11355)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.02 (L/4800)

Asta n. 2183 (-2550 -2580) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=1.64
Sollecitazioni: N=-653.33 T_z=340.15 M_y=-1891.83 T_y=0.00 M_z=-3.27 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=163.88 $\lambda_{rel,m}$=0.44 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=16.36 Sfr.=0.06

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
Sollecitazioni: N=-673.10
[Lin.] $M_{y,sx}$=1216.92 $M_{y,dx}$=1891.83 $M_{y,eq}$=-1621.87
[Lin.] $M_{z,sx}$=2.66 $M_{z,dx}$=-3.27 $M_{z,eq}$=-3.03
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=163.88 $\lambda_{rel,y}$=0.13 $\lambda_{rel,z}$=0.64 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.95
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.68 $\sigma_{m,d}$=14.03 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-673.10 T_z=483.53 M_y=-1216.92 T_y=0.00 M_z=-2.66 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=1.02 Sfr.=0.02

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.64
Sollecitazioni: N=-653.33 T_z=340.15 M_y=-1891.83 T_y=0.00 M_z=-3.27 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70

Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.66 $\sigma_{m,d}$=-16.36 Sfr.=0.05

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.64
Sollecitazioni: N=-653.33 T_z=340.15 M_y=-1891.83 T_y=0.00 M_z=-3.27 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=16.36 Sfr.=0.05

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-673.10 T_z=483.53 M_y=-1216.92 T_y=0.00 M_z=-2.66 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.68 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 49 SLU Xl=0.66
Sollecitazioni: N=-2381.30 T_z=1188.05 M_y=-4613.85 T_y=1.84 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=163.88 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=18.02 Sfr.=0.12

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 25 SLU Xl=1.64
Sollecitazioni: N=-2364.79 T_z=1076.52 M_y=-5727.86 T_y=0.00 M_z=-4.12 M_x=-1.22
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=163.88 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=22.43 Sfr.=0.17

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 25 SLU
Sollecitazioni: N=-2390.50
[Lin.] $M_{y,sx}$=3810.96 $M_{y,dx}$=5727.86 $M_{y,eq}$=-4961.10
[Lin.] $M_{z,sx}$=5.46 $M_{z,dx}$=-4.12 $M_{z,eq}$=-4.93
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=163.88 $\lambda_{rel,y}$=0.11 $\lambda_{rel,z}$=0.38 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.25 $\sigma_{m,d}$=19.44 Sfr.=0.16

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-575.56 T_z=550.87 M_y=-1296.70 T_y=60.05 M_z=85.68 M_x=-27.61
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-2453.15 T_z=1524.86 M_y=-3409.35 T_y=0.00 M_z=-5.50 M_x=-1.04
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=1.67 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-2453.15 T_z=1524.86 M_y=-3409.35 T_y=0.00 M_z=-5.50 M_x=-1.04
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=1.67 Sfr.=0.08

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 25 SLU Xl=1.64
Sollecitazioni: N=-2364.79 T_z=1076.52 M_y=-5727.86 T_y=0.00 M_z=-4.12 M_x=-1.22
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.23 $\sigma_{m,d}$=-22.43 Sfr.=0.17

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 25 SLU Xl=1.64
Sollecitazioni: N=-2364.79 T_z=1076.52 M_y=-5727.86 T_y=0.00 M_z=-4.12 M_x=-1.22
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=22.43 Sfr.=0.17

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 25 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-2390.50 T_z=1262.91 M_y=-3810.96 T_y=0.00 M_z=-5.46 M_x=-1.22
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.25 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/20457)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/36561)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/15206)

Asta n. 2183 (2106 -2550) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 87 SLU I Xl=1.40
Sollecitazioni: N=-771.72 T_z=1198.59 M_y=-1097.96 T_y=-18.53 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=150.19 $\lambda_{rel,m}$=0.42 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=9.41 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=1.50
Sollecitazioni: N=-770.51 T_z=1189.83 M_y=-1217.53 T_y=-18.53 M_z=-2.67 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70

Ltors=150.19 $\lambda_{rel,m}$=0.42 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=10.55 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
Sollecitazioni: N=-788.63
[Par.] $M_{y,sx}$=-668.16 $M_{y,dx}$=1217.53 $M_{y,eq}$=-1217.53
[Lin.] $M_{z,sx}$=-25.16 $M_{z,dx}$=-2.67 $M_{z,eq}$=14.03
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=150.19 $\lambda_{rel,y}$=0.12 $\lambda_{rel,z}$=0.58 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.96
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.79 $\sigma_{m,d}$=11.03 Sfr.=0.04

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-788.63 T_z=1321.24 M_y=668.16 T_y=-18.53 M_z=25.16 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=2.78 Sfr.=0.06

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.50
Sollecitazioni: N=-770.51 T_z=1189.83 M_y=-1217.53 T_y=-18.53 M_z=-2.67 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.77 $\sigma_{m,d}$=-10.55 Sfr.=0.04

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.50
Sollecitazioni: N=-770.51 T_z=1189.83 M_y=-1217.53 T_y=-18.53 M_z=-2.67 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=10.55 Sfr.=0.04

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-788.63 T_z=1321.24 M_y=668.16 T_y=-18.53 M_z=25.16 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.79 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 49 SLU Xl=1.50
Sollecitazioni: N=-2720.58 T_z=3648.21 M_y=-3812.48 T_y=-32.56 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=150.19 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=14.89 Sfr.=0.10

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 25 SLU Xl=1.50
Sollecitazioni: N=-2719.49 T_z=3648.52 M_y=-3812.81 T_y=-36.40 M_z=-5.46 M_x=-1.22
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=150.19 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=14.96 Sfr.=0.11

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 25 SLU
Sollecitazioni: N=-2743.05
[Par.] $M_{y,sx}$=-1795.19 $M_{y,dx}$=3812.81 $M_{y,eq}$=-3645.20
[Lin.] $M_{z,sx}$=-49.21 $M_{z,dx}$=-5.46 $M_{z,eq}$=27.34
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=150.19 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.35 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.43 $\sigma_{m,d}$=14.60 Sfr.=0.12

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-705.96 T_z=1266.81 M_y=513.48 T_y=-110.23 M_z=76.15 M_x=-27.61
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 25 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-2743.05 T_z=3819.35 M_y=1795.19 T_y=-36.40 M_z=49.21 M_x=-1.22
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=4.18 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 25 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-2743.05 T_z=3819.35 M_y=1795.19 T_y=-36.40 M_z=49.21 M_x=-1.22
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=19.31
Tensioni: τ_d=4.18 Sfr.=0.22

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 25 SLU Xl=1.50
Sollecitazioni: N=-2719.49 T_z=3648.52 M_y=-3812.81 T_y=-36.40 M_z=-5.46 M_x=-1.22
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.42 $\sigma_{m,d}$=-14.96 Sfr.=0.11

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 25 SLU Xl=1.50
Sollecitazioni: N=-2719.49 T_z=3648.52 M_y=-3812.81 T_y=-36.40 M_z=-5.46 M_x=-1.22
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=14.96 Sfr.=0.11

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 25 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-2743.05 T_z=3819.35 M_y=1795.19 T_y=-36.40 M_z=49.21 M_x=-1.22
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41

Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.43 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 5 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/24228)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/47722)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/17306)

Asta n. 2183 (2106 2069) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=1.83
Sollecitazioni: N=-916.03 T_z=-2243.74 M_y=4626.48 T_y=43.55 M_z=54.52 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=202.78 $\lambda_{rel,m}$=0.49 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-41.98 Sfr.=0.15

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
Sollecitazioni: N=-916.03
[Lin.] $M_{y,sx}$=-667.60 $M_{y,dx}$=-4626.48 $M_{y,eq}$=3042.93
[Lin.] $M_{z,sx}$=25.16 $M_{z,dx}$=54.52 $M_{z,eq}$=22.65
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=202.78 $\lambda_{rel,y}$=0.16 $\lambda_{rel,z}$=0.79 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.90
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.92 $\sigma_{m,d}$=-27.05 Sfr.=0.10

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=1.83
Sollecitazioni: N=-916.03 T_z=-2243.74 M_y=4626.48 T_y=43.55 M_z=54.52 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=4.73 Sfr.=0.11

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.83
Sollecitazioni: N=-916.03 T_z=-2243.74 M_y=4626.48 T_y=43.55 M_z=54.52 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.92 $\sigma_{m,d}$=-41.98 Sfr.=0.14

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.83
Sollecitazioni: N=-916.03 T_z=-2243.74 M_y=4626.48 T_y=43.55 M_z=54.52 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-41.98 Sfr.=0.14

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=1.83
Sollecitazioni: N=-916.03 T_z=-2243.74 M_y=4626.48 T_y=43.55 M_z=54.52 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.92 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 25 SLU Xl=0.49
Sollecitazioni: N=-3109.14 T_z=-6470.05 M_y=4936.63 T_y=102.85 M_z=0.00 M_x=-1.21
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=202.78 $\lambda_{rel,m}$=0.31 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-19.28 Sfr.=0.15

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 25 SLU Xl=1.83
Sollecitazioni: N=-3130.20 T_z=-6622.66 M_y=13720.30 T_y=102.85 M_z=138.98 M_x=-1.21
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=202.78 $\lambda_{rel,m}$=0.31 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-55.40 Sfr.=0.41

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 25 SLU
Sollecitazioni: N=-3130.20
[Lin.] $M_{y,sx}$=-1793.35 $M_{y,dx}$=-13720.30 $M_{y,eq}$=8949.50
[Lin.] $M_{z,sx}$=49.21 $M_{z,dx}$=138.98 $M_{z,eq}$=63.71
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=202.78 $\lambda_{rel,y}$=0.14 $\lambda_{rel,z}$=0.47 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.98
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.63 $\sigma_{m,d}$=-35.79 Sfr.=0.28

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-765.98 T_z=-2038.50 M_y=512.93 T_y=-59.34 M_z=33.26 M_x=-27.60
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 25 SLU Xl=1.83
Sollecitazioni: N=-3130.20 T_z=-6622.66 M_y=13720.30 T_y=102.85 M_z=138.98 M_x=-1.21
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=7.24 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.14

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 25 SLU Xl=1.83
Sollecitazioni: N=-3130.20 T_z=-6622.66 M_y=13720.30 T_y=102.85 M_z=138.98 M_x=-1.21
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=19.31
Tensioni: τ_d=7.24 Sfr.=0.38

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 25 SLU Xl=1.83
  Sollecitazioni: N=-3130.20 T_z=-6622.66 M_y=13720.30 T_y=102.85 M_z=138.98 M_x=-1.21
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.63 $\sigma_{m,d}$=-55.40 Sfr.=0.41

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 25 SLU Xl=1.83
  Sollecitazioni: N=-3130.20 T_z=-6622.66 M_y=13720.30 T_y=102.85 M_z=138.98 M_x=-1.21
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-55.40 Sfr.=0.41

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 25 SLU Xl=1.83
  Sollecitazioni: N=-3130.20 T_z=-6622.66 M_y=13720.30 T_y=102.85 M_z=138.98 M_x=-1.21
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.63 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.03 (L/6684)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/12539)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.04 (L/4869)

Asta n. 2183 (2069 -2495) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-470.80 T_z=2706.87 M_y=5250.41 T_y=98.63 M_z=-91.12 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=131.88 $\lambda_{rel,m}$=0.39 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-48.88 Sfr.=0.17

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
  Sollecitazioni: N=-484.31
  [Lin.] $M_{y,sx}$=-5250.41 $M_{y,dx}$=-2271.81 $M_{y,eq}$=4058.97
  [Lin.] $M_{z,sx}$=91.12 $M_{z,dx}$=19.41 $M_{z,eq}$=-46.91
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=131.88 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.51 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.97
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.49 $\sigma_{m,d}$=-36.79 Sfr.=0.13

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-470.80 T_z=2706.87 M_y=5250.41 T_y=98.63 M_z=-91.12 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=5.71 Sfr.=0.13

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-470.80 T_z=2706.87 M_y=5250.41 T_y=98.63 M_z=-91.12 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.47 $\sigma_{m,d}$=-48.88 Sfr.=0.16

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-470.80 T_z=2706.87 M_y=5250.41 T_y=98.63 M_z=-91.12 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-48.88 Sfr.=0.16

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=1.32
  Sollecitazioni: N=-484.31 T_z=2608.82 M_y=2271.81 T_y=98.63 M_z=19.41 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.49 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 19 SND Xl=0.57
  Sollecitazioni: N=-374.85 T_z=2867.75 M_y=4883.46 T_y=70.61 M_z=0.00 M_x=-2.11
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=131.88 $\lambda_{rel,m}$=0.25 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-19.08 Sfr.=0.10

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-2273.04 T_z=9239.28 M_y=18208.00 T_y=277.15 M_z=-267.15 M_x=-1.10
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=131.88 $\lambda_{rel,m}$=0.25 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-74.60 Sfr.=0.49

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU
  Sollecitazioni: N=-2290.60
  [Lin.] $M_{y,sx}$=-18208.00 $M_{y,dx}$=-7925.10 $M_{y,eq}$=14094.80
  [Lin.] $M_{z,sx}$=267.15 $M_{z,dx}$=43.45 $M_{z,eq}$=-142.91
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=131.88 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.30 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.19 $\sigma_{m,d}$=-56.92 Sfr.=0.39

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 7 SND Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-401.57 T_z=2513.31 M_y=4540.03 T_y=24.39 M_z=18.94 M_x=-2.30

Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-2273.04 T_z=9239.28 M_y=18208.00 T_y=277.15 M_z=-267.15 M_x=-1.10
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=10.11 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.22

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-2273.04 T_z=9239.28 M_y=18208.00 T_y=277.15 M_z=-267.15 M_x=-1.10
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=10.11 Sfr.=0.47

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-2273.04 T_z=9239.28 M_y=18208.00 T_y=277.15 M_z=-267.15 M_x=-1.10
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.18 $\sigma_{m,d}$=-74.60 Sfr.=0.49

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-2273.04 T_z=9239.28 M_y=18208.00 T_y=277.15 M_z=-267.15 M_x=-1.10
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-74.60 Sfr.=0.49

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU Xl=1.32
Sollecitazioni: N=-2290.60 T_z=9111.82 M_y=7925.10 T_y=277.15 M_z=43.45 M_x=-1.10
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.19 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.03 (L/3255)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.02 (L/5649)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.05 (L/2427)

Asta n. 2183 (-2495 -2460) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-550.87 T_z=2123.77 M_y=2274.21 T_y=-9.74 M_z=19.42 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=105.34 $\lambda_{rel,m}$=0.35 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-20.32 Sfr.=0.07

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
Sollecitazioni: N=-563.58
[Lin.] $M_{y,sx}$=-2274.21 $M_{y,dx}$=-85.51 $M_{y,eq}$=1398.73
[Lin.] $M_{z,sx}$=-19.42 $M_{z,dx}$=9.16 $M_{z,eq}$=15.31
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=105.34 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.41 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.57 $\sigma_{m,d}$=-12.64 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-550.87 T_z=2123.77 M_y=2274.21 T_y=-9.74 M_z=19.42 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=4.47 Sfr.=0.10

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-550.87 T_z=2123.77 M_y=2274.21 T_y=-9.74 M_z=19.42 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.55 $\sigma_{m,d}$=-20.32 Sfr.=0.07

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-550.87 T_z=2123.77 M_y=2274.21 T_y=-9.74 M_z=19.42 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-20.32 Sfr.=0.07

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=1.05
Sollecitazioni: N=-563.58 T_z=2031.61 M_y=85.51 T_y=-9.74 M_z=9.16 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.57 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 4 SND Xl=0.07
Sollecitazioni: N=-517.08 T_z=2124.63 M_y=2149.21 T_y=28.72 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=105.34 $\lambda_{rel,m}$=0.22 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-8.40 Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-2510.50 T_z=7235.16 M_y=7932.30 T_y=-10.83 M_z=43.46 M_x=-1.11
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70

Ltors=105.34 $\lambda_{rel,m}$=0.22 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-31.55 Sfr.=0.21

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU
Sollecitazioni: N=-2527.02
[Lin.] $M_{y,sx}$=-7932.30 $M_{y,dx}$=-373.66 $M_{y,eq}$=4908.84
[Lin.] $M_{z,sx}$=-43.46 $M_{z,dx}$=32.05 $M_{z,eq}$=38.90
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=105.34 $\lambda_{rel,y}$=0.07 $\lambda_{rel,z}$=0.24 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.32 $\sigma_{m,d}$=-19.68 Sfr.=0.14

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 7 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-466.31 T_z=1940.00 M_y=1780.70 T_y=-52.85 M_z=51.93 M_x=-2.31
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-2510.50 T_z=7235.16 M_y=7932.30 T_y=-10.83 M_z=43.46 M_x=-1.11
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=7.91 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.13

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-2510.50 T_z=7235.16 M_y=7932.30 T_y=-10.83 M_z=43.46 M_x=-1.11
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=7.91 Sfr.=0.36

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-2510.50 T_z=7235.16 M_y=7932.30 T_y=-10.83 M_z=43.46 M_x=-1.11
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.31 $\sigma_{m,d}$=-31.55 Sfr.=0.21

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-2510.50 T_z=7235.16 M_y=7932.30 T_y=-10.83 M_z=43.46 M_x=-1.11
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-31.55 Sfr.=0.21

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU Xl=1.05
Sollecitazioni: N=-2527.02 T_z=7115.34 M_y=373.66 T_y=-10.83 M_z=32.05 M_x=-1.11
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.32 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,G}$=0.01 (L/8464)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/14534)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.02 (L/6348)

Asta n. 2183 (-2460 -2435) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=1.46
Sollecitazioni: N=-651.36 T_z=1395.19 M_y=-2033.95 T_y=-4.49 M_z=2.62 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=145.57 $\lambda_{rel,m}$=0.41 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=17.55 Sfr.=0.06

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
Sollecitazioni: N=-651.36
[Par.] $M_{y,sx}$=-89.75 $M_{y,dx}$=2033.95 $M_{y,eq}$=-1525.46
[Lin.] $M_{z,sx}$=-9.16 $M_{z,dx}$=2.62 $M_{z,eq}$=6.54
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=145.57 $\lambda_{rel,y}$=0.11 $\lambda_{rel,z}$=0.57 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.96
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.65 $\sigma_{m,d}$=13.36 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-633.80 T_z=1522.56 M_y=89.75 T_y=-4.49 M_z=9.16 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=3.21 Sfr.=0.07

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.46
Sollecitazioni: N=-651.36 T_z=1395.19 M_y=-2033.95 T_y=-4.49 M_z=2.62 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.65 $\sigma_{m,d}$=-17.55 Sfr.=0.06

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.46
Sollecitazioni: N=-651.36 T_z=1395.19 M_y=-2033.95 T_y=-4.49 M_z=2.62 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=17.55 Sfr.=0.06

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=1.46

Sollecitazioni: N=-651.36 T_z=1395.19 M_y=-2033.95 T_y=-4.49 M_z=2.62 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.65 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 22 SND Xl=0.87
Sollecitazioni: N=-522.16 T_z=1586.53 M_y=-1329.51 T_y=7.90 M_z=0.00 M_x=-1.83
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=145.57 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=5.19 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU Xl=1.46
Sollecitazioni: N=-2782.97 T_z=4969.76 M_y=-6967.84 T_y=-15.24 M_z=9.86 M_x=-1.11
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=145.57 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=27.35 Sfr.=0.18

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU
Sollecitazioni: N=-2782.97
[Par.] $M_{y,sx}$=-387.20 $M_{y,dx}$=6967.84 $M_{y,eq}$=-5225.88
[Lin.] $M_{z,sx}$=-32.05 $M_{z,dx}$=9.86 $M_{z,eq}$=23.18
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=145.57 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.33 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.45 $\sigma_{m,d}$=20.72 Sfr.=0.15

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 7 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-493.51 T_z=1349.13 M_y=-210.73 T_y=-28.47 M_z=20.31 M_x=-2.31
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-2760.14 T_z=5135.33 M_y=387.20 T_y=-15.24 M_z=32.05 M_x=-1.11
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=5.62 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.07

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-2760.14 T_z=5135.33 M_y=387.20 T_y=-15.24 M_z=32.05 M_x=-1.11
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=5.62 Sfr.=0.26

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU Xl=1.46
Sollecitazioni: N=-2782.97 T_z=4969.76 M_y=-6967.84 T_y=-15.24 M_z=9.86 M_x=-1.11
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.45 $\sigma_{m,d}$=-27.35 Sfr.=0.18

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=1.46
Sollecitazioni: N=-2782.97 T_z=4969.76 M_y=-6967.84 T_y=-15.24 M_z=9.86 M_x=-1.11
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=27.35 Sfr.=0.18

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU Xl=1.46
Sollecitazioni: N=-2782.97 T_z=4969.76 M_y=-6967.84 T_y=-15.24 M_z=9.86 M_x=-1.11
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.45 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,G}$=0.01 (L/25654)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{z,G}$=0.00 (L/44894)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,G}$=0.01 (L/19200)

Asta n. 2183 (-2435 -2399) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 87 SLU I Xl=1.19
Sollecitazioni: N=-739.19 T_z=758.23 M_y=-2993.80 T_y=-2.59 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=118.97 $\lambda_{rel,m}$=0.37 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=25.67 Sfr.=0.09

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=0.56
Sollecitazioni: N=-731.54 T_z=813.75 M_y=-2495.10 T_y=-2.59 M_z=1.18 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=118.97 $\lambda_{rel,m}$=0.37 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=21.44 Sfr.=0.08

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
Sollecitazioni: N=-739.19
[Lin.] $M_{y,sx}$=2029.84 $M_{y,dx}$=2993.80 $M_{y,eq}$=-2608.22
[Lin.] $M_{z,sx}$=-2.62 $M_{z,dx}$=-0.46 $M_{z,eq}$=1.39
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70

L=118.97 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.46 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.98
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.74 $\sigma_{m,d}$=22.42 Sfr.=0.08

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-724.84 T_z=862.32 M_y=-2029.84 T_y=-2.59 M_z=2.62 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=1.82 Sfr.=0.04

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.19
Sollecitazioni: N=-739.19 T_z=758.23 M_y=-2993.80 T_y=-2.59 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.74 $\sigma_{m,d}$=-25.67 Sfr.=0.09

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.19
Sollecitazioni: N=-739.19 T_z=758.23 M_y=-2993.80 T_y=-2.59 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=25.67 Sfr.=0.09

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=1.19
Sollecitazioni: N=-739.19 T_z=758.23 M_y=-2993.80 T_y=-2.59 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.74 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 75 SLU Xl=0.95
Sollecitazioni: N=-3042.90 T_z=2778.99 M_y=-9650.34 T_y=-11.35 M_z=0.00 M_x=-1.11
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=118.97 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=37.70 Sfr.=0.25

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU Xl=1.19
Sollecitazioni: N=-3046.64 T_z=2751.93 M_y=-10308.30 T_y=-11.35 M_z=-3.64 M_x=-1.11
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=118.97 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=40.31 Sfr.=0.27

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU
Sollecitazioni: N=-3046.64
[Lin.] $M_{y,sx}$=6953.97 $M_{y,dx}$=10308.30 $M_{y,eq}$=-8966.59
[Lin.] $M_{z,sx}$=-9.86 $M_{z,dx}$=-3.64 $M_{z,eq}$=4.46
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=118.97 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.27 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.59 $\sigma_{m,d}$=35.08 Sfr.=0.25

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 7 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-513.61 T_z=1019.92 M_y=-2083.19 T_y=-11.60 M_z=47.46 M_x=-2.31
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-3027.98 T_z=2887.24 M_y=-6953.97 T_y=-11.35 M_z=9.86 M_x=-1.11
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=3.16 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-3027.98 T_z=2887.24 M_y=-6953.97 T_y=-11.35 M_z=9.86 M_x=-1.11
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=3.16 Sfr.=0.15

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU Xl=1.19
Sollecitazioni: N=-3046.64 T_z=2751.93 M_y=-10308.30 T_y=-11.35 M_z=-3.64 M_x=-1.11
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.59 $\sigma_{m,d}$=-40.31 Sfr.=0.27

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=1.19
Sollecitazioni: N=-3046.64 T_z=2751.93 M_y=-10308.30 T_y=-11.35 M_z=-3.64 M_x=-1.11
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=40.31 Sfr.=0.27

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU Xl=1.19
Sollecitazioni: N=-3046.64 T_z=2751.93 M_y=-10308.30 T_y=-11.35 M_z=-3.64 M_x=-1.11
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.59 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/18900)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/32827)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/14016)

Asta n. 2183 (-2399 -2379) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-802.77 T_z=297.91 M_y=-2991.72 T_y=-18.20 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=60.65 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=25.65 Sfr.=0.09

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=0.61
  Sollecitazioni: N=-810.07 T_z=244.84 M_y=-3156.32 T_y=-18.20 M_z=-11.50 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=60.65 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=27.55 Sfr.=0.10

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
  Sollecitazioni: N=-810.07
  [Lin.] $M_{y,sx}$=2991.72 $M_{y,dx}$=3156.32 $M_{y,eq}$=-3090.48
  [Lin.] $M_{z,sx}$=0.46 $M_{z,dx}$=-11.50 $M_{z,eq}$=-7.08
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=60.65 $\lambda_{rel,y}$=0.05 $\lambda_{rel,z}$=0.24 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.81 $\sigma_{m,d}$=26.80 Sfr.=0.10

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-802.77 T_z=297.91 M_y=-2991.72 T_y=-18.20 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=0.63 Sfr.=0.01

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.61
  Sollecitazioni: N=-810.07 T_z=244.84 M_y=-3156.32 T_y=-18.20 M_z=-11.50 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.81 $\sigma_{m,d}$=-27.55 Sfr.=0.09

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.61
  Sollecitazioni: N=-810.07 T_z=244.84 M_y=-3156.32 T_y=-18.20 M_z=-11.50 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=27.55 Sfr.=0.09

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.61
  Sollecitazioni: N=-810.07 T_z=244.84 M_y=-3156.32 T_y=-18.20 M_z=-11.50 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.81 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 74 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-2804.81 T_z=917.81 M_y=-9034.02 T_y=-32.67 M_z=0.00 M_x=-1.02
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=60.65 $\lambda_{rel,m}$=0.17 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=35.29 Sfr.=0.24

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU Xl=0.61
  Sollecitazioni: N=-3265.01 T_z=912.74 M_y=-10874.70 T_y=-61.26 M_z=-40.80 M_x=-1.11
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=60.65 $\lambda_{rel,m}$=0.17 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=43.01 Sfr.=0.29

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU
  Sollecitazioni: N=-3265.01
  [Lin.] $M_{y,sx}$=10300.20 $M_{y,dx}$=10874.70 $M_{y,eq}$=-10644.90
  [Lin.] $M_{z,sx}$=3.64 $M_{z,dx}$=-40.80 $M_{z,eq}$=-25.94
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=60.65 $\lambda_{rel,y}$=0.04 $\lambda_{rel,z}$=0.14 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.70 $\sigma_{m,d}$=41.92 Sfr.=0.29

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 7 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-533.31 T_z=447.08 M_y=-3125.96 T_y=42.17 M_z=51.62 M_x=-2.33
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-3255.53 T_z=981.74 M_y=-10300.20 T_y=-61.26 M_z=-3.64 M_x=-1.11
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=1.08 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-3255.53 T_z=981.74 M_y=-10300.20 T_y=-61.26 M_z=-3.64 M_x=-1.11
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=1.08 Sfr.=0.05

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU Xl=0.61
  Sollecitazioni: N=-3265.01 T_z=912.74 M_y=-10874.70 T_y=-61.26 M_z=-40.80 M_x=-1.11

Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.70 $\sigma_{m,d}$=-43.01 Sfr.=0.29

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=0.61
Sollecitazioni: N=-3265.01 T_z=912.74 M_y=-10874.70 T_y=-61.26 M_z=-40.80 M_x=-1.11
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=43.01 Sfr.=0.29

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU Xl=0.61
Sollecitazioni: N=-3265.01 T_z=912.74 M_y=-10874.70 T_y=-61.26 M_z=-40.80 M_x=-1.11
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.70 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/31800)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/53000)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/23555)

Asta n. 2183 (-2379 -2360) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=0.52
Sollecitazioni: N=-837.49 T_z=45.73 M_y=-3191.88 T_y=13.80 M_z=-4.28 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=71.30 $\lambda_{rel,m}$=0.29 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=27.55 Sfr.=0.10

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
Sollecitazioni: N=-839.79
[Lin.] $M_{y,sx}$=3156.02 $M_{y,dx}$=3198.99 $M_{y,eq}$=-3181.80
[Lin.] $M_{z,sx}$=11.50 $M_{z,dx}$=-1.66 $M_{z,eq}$=-7.56
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=71.30 $\lambda_{rel,y}$=0.06 $\lambda_{rel,z}$=0.28 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.84 $\sigma_{m,d}$=27.60 Sfr.=0.10

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-831.16 T_z=91.47 M_y=-3156.02 T_y=13.80 M_z=-11.50 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=0.19 Sfr.=0.00

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.52
Sollecitazioni: N=-837.49 T_z=45.73 M_y=-3191.88 T_y=13.80 M_z=-4.28 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.84 $\sigma_{m,d}$=-27.55 Sfr.=0.09

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.52
Sollecitazioni: N=-837.49 T_z=45.73 M_y=-3191.88 T_y=13.80 M_z=-4.28 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=27.55 Sfr.=0.09

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.71
Sollecitazioni: N=-839.79 T_z=29.09 M_y=-3198.99 T_y=13.80 M_z=-1.66 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.84 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 38 SLU Xl=0.71
Sollecitazioni: N=-2017.84 T_z=97.25 M_y=-6982.12 T_y=62.75 M_z=0.00 M_x=-1.03
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=71.30 $\lambda_{rel,m}$=0.18 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=27.27 Sfr.=0.18

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU Xl=0.71
Sollecitazioni: N=-3344.84 T_z=247.87 M_y=-11077.50 T_y=46.26 M_z=-7.82 M_x=-1.07
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=71.30 $\lambda_{rel,m}$=0.18 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=43.37 Sfr.=0.29

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU
Sollecitazioni: N=-3344.84
[Lin.] $M_{y,sx}$=10871.90 $M_{y,dx}$=11077.50 $M_{y,eq}$=-10995.20
[Lin.] $M_{z,sx}$=40.80 $M_{z,dx}$=-7.82 $M_{z,eq}$=-27.61
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=71.30 $\lambda_{rel,y}$=0.05 $\lambda_{rel,z}$=0.16 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.74 $\sigma_{m,d}$=43.31 Sfr.=0.30

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 7 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-529.34 T_z=235.72 M_y=-3378.44 T_y=54.47 M_z=46.55 M_x=-2.29
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 74 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-2863.75 T_z=346.96 M_y=-9566.16 T_y=18.62 M_z=-20.80 M_x=-1.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=0.38 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 74 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-2863.75 T_z=346.96 M_y=-9566.16 T_y=18.62 M_z=-20.80 M_x=-1.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=0.38 Sfr.=0.02

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU Xl=0.71
  Sollecitazioni: N=-3344.84 T_z=247.87 M_y=-11077.50 T_y=46.26 M_z=-7.82 M_x=-1.07
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.74 $\sigma_{m,d}$=-43.37 Sfr.=0.29

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=0.71
  Sollecitazioni: N=-3344.84 T_z=247.87 M_y=-11077.50 T_y=46.26 M_z=-7.82 M_x=-1.07
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=43.37 Sfr.=0.29

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU Xl=0.71
  Sollecitazioni: N=-3344.84 T_z=247.87 M_y=-11077.50 T_y=46.26 M_z=-7.82 M_x=-1.07
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.74 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/19673)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/33981)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/14951)

Asta n. 2183 (-2360 -2345) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-884.62 T_z=-297.14 M_y=-3198.50 T_y=-6.38 M_z=-1.66 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=70.75 $\lambda_{rel,m}$=0.29 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=27.49 Sfr.=0.10

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
  Sollecitazioni: N=-893.14
  [Lin.] $M_{y,sx}$=3198.50 $M_{y,dx}$=2966.38 $M_{y,eq}$=-3105.65
  [Lin.] $M_{z,sx}$=1.66 $M_{z,dx}$=-6.17 $M_{z,eq}$=-4.36
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=70.75 $\lambda_{rel,y}$=0.06 $\lambda_{rel,z}$=0.27 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.90 $\sigma_{m,d}$=26.81 Sfr.=0.10

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.71
  Sollecitazioni: N=-893.14 T_z=-359.04 M_y=-2966.38 T_y=-6.38 M_z=-6.17 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=0.76 Sfr.=0.02

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-884.62 T_z=-297.14 M_y=-3198.50 T_y=-6.38 M_z=-1.66 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hz}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.89 $\sigma_{m,d}$=-27.49 Sfr.=0.09

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-884.62 T_z=-297.14 M_y=-3198.50 T_y=-6.38 M_z=-1.66 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=27.49 Sfr.=0.09

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.71
  Sollecitazioni: N=-893.14 T_z=-359.04 M_y=-2966.38 T_y=-6.38 M_z=-6.17 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.90 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 38 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-2125.35 T_z=-684.91 M_y=-6981.04 T_y=-16.54 M_z=0.00 M_x=-1.03
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=70.75 $\lambda_{rel,m}$=0.18 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=27.27 Sfr.=0.18

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-3494.49 T_z=-1028.22 M_y=-11075.80 T_y=-21.43 M_z=-7.82 M_x=-1.08
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=70.75 $\lambda_{rel,m}$=0.18 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=43.37 Sfr.=0.29

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU
  Sollecitazioni: N=-3505.57
  [Lin.] $M_{y,sx}$=11075.80 $M_{y,dx}$=10319.90 $M_{y,eq}$=-10773.40
  [Lin.] $M_{z,sx}$=7.82 $M_{z,dx}$=-22.98 $M_{z,eq}$=-16.92
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=70.75 $\lambda_{rel,y}$=0.05 $\lambda_{rel,z}$=0.16 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.83 $\sigma_{m,d}$=42.30 Sfr.=0.30

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 7 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-538.17 T_z=-440.10 M_y=-3523.17 T_y=24.98 M_z=55.67 M_x=-2.32
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 25 SLU Xl=0.71
  Sollecitazioni: N=-2988.71 T_z=-1022.36 M_y=-8700.13 T_y=-21.71 M_z=-20.99 M_x=-1.12
  Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=1.12 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 25 SLU Xl=0.71
  Sollecitazioni: N=-2988.71 T_z=-1022.36 M_y=-8700.13 T_y=-21.71 M_z=-20.99 M_x=-1.12
  Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=19.31
  Tensioni: τ_d=1.12 Sfr.=0.06

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-3494.49 T_z=-1028.22 M_y=-11075.80 T_y=-21.43 M_z=-7.82 M_x=-1.08
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.82 $\sigma_{m,d}$=-43.37 Sfr.=0.29

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-3494.49 T_z=-1028.22 M_y=-11075.80 T_y=-21.43 M_z=-7.82 M_x=-1.08
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=43.37 Sfr.=0.29

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU Xl=0.71
  Sollecitazioni: N=-3505.57 T_z=-1108.69 M_y=-10319.90 T_y=-21.43 M_z=-22.98 M_x=-1.08
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.83 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/15455)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.00 (L/26976)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.01 (L/11501)

Asta n. 2183 (-2345 -2336) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-924.24 T_z=-581.97 M_y=-2972.23 T_y=3.24 M_z=-6.17 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=64.42 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=25.75 Sfr.=0.09

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
  Sollecitazioni: N=-932.03
  [Lin.] $M_{y,sx}$=2972.23 $M_{y,dx}$=2579.17 $M_{y,eq}$=-2815.01
  [Lin.] $M_{z,sx}$=6.17 $M_{z,dx}$=-4.08 $M_{z,eq}$=-5.34
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=64.42 $\lambda_{rel,y}$=0.05 $\lambda_{rel,z}$=0.25 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.93 $\sigma_{m,d}$=24.36 Sfr.=0.09

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.64
  Sollecitazioni: N=-932.03 T_z=-638.33 M_y=-2579.17 T_y=3.24 M_z=-4.08 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=1.34 Sfr.=0.03

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-924.24 T_z=-581.97 M_y=-2972.23 T_y=3.24 M_z=-6.17 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.93 $\sigma_{m,d}$=-25.75 Sfr.=0.09

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-924.24 T_z=-581.97 M_y=-2972.23 T_y=3.24 M_z=-6.17 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=25.75 Sfr.=0.09

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.64
  Sollecitazioni: N=-932.03 T_z=-638.33 M_y=-2579.17 T_y=3.24 M_z=-4.08 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00

Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.93 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 37 SLU Xl=0.64
Sollecitazioni: N=-2774.84 T_z=-1667.71 M_y=-6826.71 T_y=23.48 M_z=0.00 M_x=-1.04
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=64.42 $\lambda_{rel,m}$=0.17 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=26.67 Sfr.=0.18

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-3609.82 T_z=-1985.25 M_y=-10338.80 T_y=7.83 M_z=-22.99 M_x=-1.06
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=64.42 $\lambda_{rel,m}$=0.17 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=40.69 Sfr.=0.27

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU
Sollecitazioni: N=-3619.95
[Lin.] $M_{y,sx}$=10338.80 $M_{y,dx}$=9036.34 $M_{y,eq}$=-9817.83
[Lin.] $M_{z,sx}$=22.99 $M_{z,dx}$=-17.94 $M_{z,eq}$=-20.97
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=64.42 $\lambda_{rel,y}$=0.04 $\lambda_{rel,z}$=0.15 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.89 $\sigma_{m,d}$=38.62 Sfr.=0.27

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 7 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-540.81 T_z=-719.47 M_y=-3394.46 T_y=17.68 M_z=72.63 M_x=-2.28
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 25 SLU Xl=0.64
Sollecitazioni: N=-3103.01 T_z=-1843.12 M_y=-7552.93 T_y=15.45 M_z=-11.04 M_x=-1.11
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=2.02 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 25 SLU Xl=0.64
Sollecitazioni: N=-3103.01 T_z=-1843.12 M_y=-7552.93 T_y=15.45 M_z=-11.04 M_x=-1.11
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=19.31
Tensioni: τ_d=2.02 Sfr.=0.10

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-3609.82 T_z=-1985.25 M_y=-10338.80 T_y=7.83 M_z=-22.99 M_x=-1.06
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.88 $\sigma_{m,d}$=-40.69 Sfr.=0.27

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-3609.82 T_z=-1985.25 M_y=-10338.80 T_y=7.83 M_z=-22.99 M_x=-1.06
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=40.69 Sfr.=0.27

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU Xl=0.64
Sollecitazioni: N=-3619.95 T_z=-2058.52 M_y=-9036.34 T_y=7.83 M_z=-17.94 M_x=-1.06
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.89 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/14072)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/24124)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/10554)

Asta n. 2183 (-2336 -2314) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-974.27 T_z=-947.17 M_y=-2578.11 T_y=1.89 M_z=-4.08 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=77.63 $\lambda_{rel,m}$=0.30 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=22.28 Sfr.=0.08

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
Sollecitazioni: N=-983.62
[Lin.] $M_{y,sx}$=2578.11 $M_{y,dx}$=1816.51 $M_{y,eq}$=-2273.47
[Lin.] $M_{z,sx}$=4.08 $M_{z,dx}$=-2.62 $M_{z,eq}$=-3.50
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=77.63 $\lambda_{rel,y}$=0.06 $\lambda_{rel,z}$=0.30 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.99 $\sigma_{m,d}$=19.64 Sfr.=0.07

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.78
Sollecitazioni: N=-983.62 T_z=-1015.09 M_y=-1816.51 T_y=1.89 M_z=-2.62 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=2.14 Sfr.=0.05

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-974.27 T_z=-947.17 M_y=-2578.11 T_y=1.89 M_z=-4.08 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.98 $\sigma_{m,d}$=-22.28 Sfr.=0.07

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-974.27 T_z=-947.17 M_y=-2578.11 T_y=1.89 M_z=-4.08 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=22.28 Sfr.=0.07

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.78
  Sollecitazioni: N=-983.62 T_z=-1015.09 M_y=-1816.51 T_y=1.89 M_z=-2.62 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.99 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 36 SLU Xl=0.16
  Sollecitazioni: N=-3250.06 T_z=-2886.26 M_y=-7102.00 T_y=8.41 M_z=0.00 M_x=-1.06
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=77.63 $\lambda_{rel,m}$=0.19 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=27.74 Sfr.=0.19

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-3760.18 T_z=-3259.75 M_y=-9032.59 T_y=11.19 M_z=-17.94 M_x=-1.07
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=77.63 $\lambda_{rel,m}$=0.19 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=35.52 Sfr.=0.24

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU
  Sollecitazioni: N=-3772.35
  [Lin.] $M_{y,sx}$=9032.59 $M_{y,dx}$=6467.91 $M_{y,eq}$=-8006.72
  [Lin.] $M_{z,sx}$=17.94 $M_{z,dx}$=-9.26 $M_{z,eq}$=-14.47
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=77.63 $\lambda_{rel,y}$=0.05 $\lambda_{rel,z}$=0.18 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.96 $\sigma_{m,d}$=31.46 Sfr.=0.22

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 7 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-546.57 T_z=-1078.59 M_y=-3085.54 T_y=-17.20 M_z=63.55 M_x=-2.31
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU Xl=0.78
  Sollecitazioni: N=-3772.35 T_z=-3348.04 M_y=-6467.91 T_y=11.19 M_z=-9.26 M_x=-1.07
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=3.66 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.03

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=0.78
  Sollecitazioni: N=-3772.35 T_z=-3348.04 M_y=-6467.91 T_y=11.19 M_z=-9.26 M_x=-1.07
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=3.66 Sfr.=0.17

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-3760.18 T_z=-3259.75 M_y=-9032.59 T_y=11.19 M_z=-17.94 M_x=-1.07
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.96 $\sigma_{m,d}$=-35.52 Sfr.=0.24

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-3760.18 T_z=-3259.75 M_y=-9032.59 T_y=11.19 M_z=-17.94 M_x=-1.07
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=35.52 Sfr.=0.24

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU Xl=0.78
  Sollecitazioni: N=-3772.35 T_z=-3348.04 M_y=-6467.91 T_y=11.19 M_z=-9.26 M_x=-1.07
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.96 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/11464)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/19852)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/8568)

Asta n. 2183 (-2314 -2313) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-1014.86 T_z=-1238.19 M_y=-1822.28 T_y=-7.39 M_z=-2.62 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=38.12 $\lambda_{rel,m}$=0.21 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=15.74 Sfr.=0.06

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
  Sollecitazioni: N=-1019.47
  [Lin.] $M_{y,sx}$=1822.28 $M_{y,dx}$=1343.97 $M_{y,eq}$=-1630.95
  [Lin.] $M_{z,sx}$=2.62 $M_{z,dx}$=-5.43 $M_{z,eq}$=-4.31
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=38.12 $\lambda_{rel,y}$=0.03 $\lambda_{rel,z}$=0.15 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.02 $\sigma_{m,d}$=14.17 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.38
  Sollecitazioni: N=-1019.47 T_z=-1271.54 M_y=-1343.97 T_y=-7.39 M_z=-5.43 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=2.68 Sfr.=0.06

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-1014.86 T_z=-1238.19 M_y=-1822.28 T_y=-7.39 M_z=-2.62 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.02 $\sigma_{m,d}$=-15.74 Sfr.=0.05

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-1014.86 T_z=-1238.19 M_y=-1822.28 T_y=-7.39 M_z=-2.62 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=15.74 Sfr.=0.05

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.38
  Sollecitazioni: N=-1019.47 T_z=-1271.54 M_y=-1343.97 T_y=-7.39 M_z=-5.43 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.02 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 36 SLU Xl=0.18
  Sollecitazioni: N=-3367.18 T_z=-3725.23 M_y=-4642.86 T_y=-20.14 M_z=0.00 M_x=-1.06
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=38.12 $\lambda_{rel,m}$=0.13 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=18.14 Sfr.=0.12

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-3877.10 T_z=-4225.34 M_y=-6486.98 T_y=-23.48 M_z=-9.26 M_x=-1.07
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=38.12 $\lambda_{rel,m}$=0.13 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=25.46 Sfr.=0.17

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU
  Sollecitazioni: N=-3883.09
  [Lin.] $M_{y,sx}$=6486.98 $M_{y,dx}$=4868.20 $M_{y,eq}$=-5839.47
  [Lin.] $M_{z,sx}$=9.26 $M_{z,dx}$=-18.21 $M_{z,eq}$=-14.63
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=38.12 $\lambda_{rel,y}$=0.03 $\lambda_{rel,z}$=0.09 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.02 $\sigma_{m,d}$=23.00 Sfr.=0.17

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 7 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-553.15 T_z=-1364.67 M_y=-2428.67 T_y=41.70 M_z=50.28 M_x=-2.29
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU Xl=0.38
  Sollecitazioni: N=-3883.09 T_z=-4268.69 M_y=-4868.20 T_y=-23.48 M_z=-18.21 M_x=-1.07
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=4.67 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=0.38
  Sollecitazioni: N=-3883.09 T_z=-4268.69 M_y=-4868.20 T_y=-23.48 M_z=-18.21 M_x=-1.07
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=4.67 Sfr.=0.21

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-3877.10 T_z=-4225.34 M_y=-6486.98 T_y=-23.48 M_z=-9.26 M_x=-1.07
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.02 $\sigma_{m,d}$=-25.46 Sfr.=0.17

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-3877.10 T_z=-4225.34 M_y=-6486.98 T_y=-23.48 M_z=-9.26 M_x=-1.07
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=25.46 Sfr.=0.17

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU Xl=0.38
  Sollecitazioni: N=-3883.09 T_z=-4268.69 M_y=-4868.20 T_y=-23.48 M_z=-18.21 M_x=-1.07
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.02 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/14274)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/24979)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/10517)

Asta n. 2183 (-2313 -2287) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 87 SLU I Xl=0.28
  Sollecitazioni: N=-1063.60 T_z=-1594.19 M_y=-904.16 T_y=21.02 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=103.93 $\lambda_{rel,m}$=0.35 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=7.75 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-1060.26 T_z=-1569.94 M_y=-1342.63 T_y=21.02 M_z=-5.43 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=103.93 $\lambda_{rel,m}$=0.35 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=11.74 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
  Sollecitazioni: N=-1072.80
  [Par.] $M_{y,sx}$=1342.63 $M_{y,dx}$=-336.27 $M_{y,eq}$=-1091.28
  [Lin.] $M_{z,sx}$=5.43 $M_{z,dx}$=16.42 $M_{z,eq}$=7.68
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=103.93 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.40 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.08 $\sigma_{m,d}$=9.68 Sfr.=0.04

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=1.04
  Sollecitazioni: N=-1072.80 T_z=-1660.87 M_y=336.27 T_y=21.02 M_z=16.42 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=3.50 Sfr.=0.08

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-1060.26 T_z=-1569.94 M_y=-1342.63 T_y=21.02 M_z=-5.43 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.06 $\sigma_{m,d}$=-11.74 Sfr.=0.04

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-1060.26 T_z=-1569.94 M_y=-1342.63 T_y=21.02 M_z=-5.43 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=11.74 Sfr.=0.04

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=1.04
  Sollecitazioni: N=-1072.80 T_z=-1660.87 M_y=336.27 T_y=21.02 M_z=16.42 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.08 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 36 SLU Xl=0.07
  Sollecitazioni: N=-3506.52 T_z=-4743.61 M_y=-3550.66 T_y=49.78 M_z=0.00 M_x=-1.06
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=103.93 $\lambda_{rel,m}$=0.22 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=13.87 Sfr.=0.09

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-4018.02 T_z=-5425.09 M_y=-4863.41 T_y=75.06 M_z=-18.21 M_x=-1.07
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=103.93 $\lambda_{rel,m}$=0.22 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=19.23 Sfr.=0.13

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU
  Sollecitazioni: N=-4034.32
  [Par.] $M_{y,sx}$=4863.41 $M_{y,dx}$=-836.32 $M_{y,eq}$=-3704.82
  [Lin.] $M_{z,sx}$=18.21 $M_{z,dx}$=59.80 $M_{z,eq}$=28.59
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=103.93 $\lambda_{rel,y}$=0.07 $\lambda_{rel,z}$=0.24 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.10 $\sigma_{m,d}$=14.84 Sfr.=0.11

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 7 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-554.88 T_z=-1690.44 M_y=-1995.25 T_y=-66.40 M_z=30.45 M_x=-2.30
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU Xl=1.04
  Sollecitazioni: N=-4034.32 T_z=-5543.30 M_y=836.32 T_y=75.06 M_z=59.80 M_x=-1.07
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=6.06 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.08

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=1.04
  Sollecitazioni: N=-4034.32 T_z=-5543.30 M_y=836.32 T_y=75.06 M_z=59.80 M_x=-1.07

Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=6.06 Sfr.=0.28

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-4018.02 T_z=-5425.09 M_y=-4863.41 T_y=75.06 M_z=-18.21 M_x=-1.07
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.09 $\sigma_{m,d}$=-19.23 Sfr.=0.13

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-4018.02 T_z=-5425.09 M_y=-4863.41 T_y=75.06 M_z=-18.21 M_x=-1.07
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=19.23 Sfr.=0.13

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU Xl=1.04
Sollecitazioni: N=-4034.32 T_z=-5543.30 M_y=836.32 T_y=75.06 M_z=59.80 M_x=-1.07
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.10 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/11593)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/20181)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/8580)

Asta n. 2183 (-2287 -2286) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=0.22
Sollecitazioni: N=-1106.30 T_z=-1903.14 M_y=740.47 T_y=17.24 M_z=20.13 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=21.53 $\lambda_{rel,m}$=0.16 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-7.20 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
Sollecitazioni: N=-1106.30
[Lin.] $M_{y,sx}$=-332.81 $M_{y,dx}$=-740.47 $M_{y,eq}$=577.41
[Lin.] $M_{z,sx}$=-16.42 $M_{z,dx}$=20.13 $M_{z,eq}$=18.64
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=21.53 $\lambda_{rel,y}$=0.02 $\lambda_{rel,z}$=0.08 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.11 $\sigma_{m,d}$=-5.74 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.22
Sollecitazioni: N=-1106.30 T_z=-1903.14 M_y=740.47 T_y=17.24 M_z=20.13 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=4.01 Sfr.=0.09

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.22
Sollecitazioni: N=-1106.30 T_z=-1903.14 M_y=740.47 T_y=17.24 M_z=20.13 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.11 $\sigma_{m,d}$=-7.20 Sfr.=0.02

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.22
Sollecitazioni: N=-1106.30 T_z=-1903.14 M_y=740.47 T_y=17.24 M_z=20.13 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-7.20 Sfr.=0.02

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.22
Sollecitazioni: N=-1106.30 T_z=-1903.14 M_y=740.47 T_y=17.24 M_z=20.13 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.11 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 25 SLU Xl=0.22
Sollecitazioni: N=-3624.43 T_z=-5627.43 M_y=2302.38 T_y=77.03 M_z=67.32 M_x=-1.12
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=21.53 $\lambda_{rel,m}$=0.10 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-9.87 Sfr.=0.07

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 25 SLU
Sollecitazioni: N=-3624.43
[Lin.] $M_{y,sx}$=-1093.59 $M_{y,dx}$=-2302.38 $M_{y,eq}$=1818.87
[Lin.] $M_{z,sx}$=-50.74 $M_{z,dx}$=67.32 $M_{z,eq}$=60.69
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=21.53 $\lambda_{rel,y}$=0.01 $\lambda_{rel,z}$=0.05 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.89 $\sigma_{m,d}$=-7.90 Sfr.=0.07

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 7 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-563.23 T_z=-1773.59 M_y=-440.87 T_y=135.94 M_z=74.69 M_x=-2.30
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU Xl=0.22
  Sollecitazioni: N=-4141.31 T_z=-6446.30 M_y=2209.90 T_y=83.29 M_z=77.73 M_x=-1.07
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=7.05 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.11

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=0.22
  Sollecitazioni: N=-4141.31 T_z=-6446.30 M_y=2209.90 T_y=83.29 M_z=77.73 M_x=-1.07
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=7.05 Sfr.=0.32

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 25 SLU Xl=0.22
  Sollecitazioni: N=-3624.43 T_z=-5627.43 M_y=2302.38 T_y=77.03 M_z=67.32 M_x=-1.12
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.89 $\sigma_{m,d}$=-9.87 Sfr.=0.07

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 25 SLU Xl=0.22
  Sollecitazioni: N=-3624.43 T_z=-5627.43 M_y=2302.38 T_y=77.03 M_z=67.32 M_x=-1.12
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-9.87 Sfr.=0.07

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU Xl=0.22
  Sollecitazioni: N=-4141.31 T_z=-6446.30 M_y=2209.90 T_y=83.29 M_z=77.73 M_x=-1.07
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.16 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/10260)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/17363)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/8061)

Asta n. 2183 (-2286 134) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=1.01
  Sollecitazioni: N=-1161.22 T_z=-2294.00 M_y=3007.76 T_y=96.74 M_z=117.56 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=120.52 $\lambda_{rel,m}$=0.37 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-30.77 Sfr.=0.11

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
  Sollecitazioni: N=-1161.22
  [Lin.] $M_{y,sx}$=-741.77 $M_{y,dx}$=-3007.76 $M_{y,eq}$=2101.36
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-20.13 $M_{z,dx}$=117.56 $M_{z,eq}$=78.59
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=120.52 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.47 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.98
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.16 $\sigma_{m,d}$=-21.35 Sfr.=0.08

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=1.01
  Sollecitazioni: N=-1161.22 T_z=-2294.00 M_y=3007.76 T_y=96.74 M_z=117.56 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=4.84 Sfr.=0.11

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.01
  Sollecitazioni: N=-1161.22 T_z=-2294.00 M_y=3007.76 T_y=96.74 M_z=117.56 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.16 $\sigma_{m,d}$=-30.77 Sfr.=0.10

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.01
  Sollecitazioni: N=-1161.22 T_z=-2294.00 M_y=3007.76 T_y=96.74 M_z=117.56 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-30.77 Sfr.=0.10

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=1.01
  Sollecitazioni: N=-1161.22 T_z=-2294.00 M_y=3007.76 T_y=96.74 M_z=117.56 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.16 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 22 SND Xl=0.60
  Sollecitazioni: N=-666.95 T_z=-2343.14 M_y=2782.83 T_y=19.26 M_z=0.00 M_x=-1.83
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=120.52 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-10.87 Sfr.=0.06

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 25 SLU Xl=1.01
  Sollecitazioni: N=-3781.62 T_z=-6745.42 M_y=9042.29 T_y=278.17 M_z=347.47 M_x=-1.15
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=120.52 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-39.85 Sfr.=0.29

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 25 SLU
  Sollecitazioni: N=-3781.62
  [Lin.] $M_{y,sx}$=-2306.43 $M_{y,dx}$=-9042.29 $M_{y,eq}$=6347.94
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-67.32 $M_{z,dx}$=347.47 $M_{z,eq}$=235.41
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=120.52 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.28 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.97 $\sigma_{m,d}$=-27.86 Sfr.=0.22

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 7 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-565.18 T_z=-2101.44 M_y=-55.69 T_y=308.12 M_z=103.83 M_x=-2.33
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU Xl=1.01
  Sollecitazioni: N=-4298.87 T_z=-7736.31 M_y=9948.30 T_y=292.31 M_z=372.12 M_x=-1.10
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=8.47 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.15

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=1.01
  Sollecitazioni: N=-4298.87 T_z=-7736.31 M_y=9948.30 T_y=292.31 M_z=372.12 M_x=-1.10
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=8.47 Sfr.=0.39

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 25 SLU Xl=1.01
  Sollecitazioni: N=-3781.62 T_z=-6745.42 M_y=9042.29 T_y=278.17 M_z=347.47 M_x=-1.15
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.97 $\sigma_{m,d}$=-39.85 Sfr.=0.29

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 25 SLU Xl=1.01
  Sollecitazioni: N=-3781.62 T_z=-6745.42 M_y=9042.29 T_y=278.17 M_z=347.47 M_x=-1.15
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-39.85 Sfr.=0.29

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU Xl=1.01
  Sollecitazioni: N=-4298.87 T_z=-7736.31 M_y=9948.30 T_y=292.31 M_z=372.12 M_x=-1.10
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.24 Sfr.=0.02

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/8123)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.01 (L/14417)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.02 (L/6000)

Asta n. 2184 (2082 -2409) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 87 SLU I Xl=0.85
  Sollecitazioni: N=-942.82 T_z=1048.93 M_y=429.77 T_y=-23.23 M_z=0.00 M_x=-1.03
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=108.26 $\lambda_{rel,m}$=0.36 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-3.68 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-952.41 T_z=1105.47 M_y=1129.19 T_y=-23.23 M_z=15.96 M_x=-1.03
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=108.26 $\lambda_{rel,m}$=0.36 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-10.36 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
  Sollecitazioni: N=-952.41
  [Lin.] $M_{y,sx}$=-1129.19 $M_{y,dx}$=-184.54 $M_{y,eq}$=751.33
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-15.96 $M_{z,dx}$=-4.61 $M_{z,eq}$=7.73
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=108.26 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.42 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.96 $\sigma_{m,d}$=-6.77 Sfr.=0.03

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-952.41 T_z=1105.47 M_y=1129.19 T_y=-23.23 M_z=15.96 M_x=-1.03
  Resistenze: K_{fi}=1.25
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-952.41 T_z=1105.47 M_y=1129.19 T_y=-23.23 M_z=15.96 M_x=-1.03
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=2.33 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-952.41 T_z=1105.47 M_y=1129.19 T_y=-23.23 M_z=15.96 M_x=-1.03
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75

Tensioni: τ_d=2.33 Sfr.=0.05

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-952.41 T_z=1105.47 M_y=1129.19 T_y=-23.23 M_z=15.96 M_x=-1.03
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.96 $\sigma_{m,d}$=-10.36 Sfr.=0.03

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-952.41 T_z=1105.47 M_y=1129.19 T_y=-23.23 M_z=15.96 M_x=-1.03
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-10.36 Sfr.=0.03

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-952.41 T_z=1105.47 M_y=1129.19 T_y=-23.23 M_z=15.96 M_x=-1.03
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.96 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 19 SND Xl=0.20
Sollecitazioni: N=39.57 T_z=1193.49 M_y=1628.04 T_y=-102.49 M_z=77.83 M_x=-11.56
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
L=108.26 $\lambda_{rel,y}$=0.07 $\lambda_{rel,z}$=0.25 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 $\sigma_{m,d}$=7.37 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 74 SLU Xl=0.73
Sollecitazioni: N=-2725.80 T_z=1677.52 M_y=1655.48 T_y=-37.92 M_z=0.00 M_x=-1.52
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=108.26 $\lambda_{rel,m}$=0.22 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-6.47 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 25 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-2481.27 T_z=3045.58 M_y=2946.27 T_y=-72.46 M_z=47.39 M_x=-1.86
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=108.26 $\lambda_{rel,m}$=0.22 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-12.13 Sfr.=0.09

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU
Sollecitazioni: N=-2972.18
[Lin.] $M_{y,sx}$=-3117.40 $M_{y,dx}$=-767.82 $M_{y,eq}$=2177.57
[Lin.] $M_{z,sx}$=-37.97 $M_{z,dx}$=-17.98 $M_{z,eq}$=15.59
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=108.26 $\lambda_{rel,y}$=0.07 $\lambda_{rel,z}$=0.25 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.55 $\sigma_{m,d}$=-8.71 Sfr.=0.07

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=1.08
Sollecitazioni: N=90.65 T_z=940.36 M_y=-236.40 T_y=56.02 M_z=92.60 M_x=-10.95
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.05 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 13 SND Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-347.15 T_z=1052.04 M_y=830.18 T_y=-96.59 M_z=109.72 M_x=-17.01
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 19 SND Xl=0.20
Sollecitazioni: N=39.57 T_z=1193.49 M_y=1628.04 T_y=-102.49 M_z=77.83 M_x=-11.56
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 $\sigma_{m,d}$=7.37 Sfr.=0.04

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 25 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-2481.27 T_z=3045.58 M_y=2946.27 T_y=-72.46 M_z=47.39 M_x=-1.86
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=3.33 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.03

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 25 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-2481.27 T_z=3045.58 M_y=2946.27 T_y=-72.46 M_z=47.39 M_x=-1.86
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=19.31
Tensioni: τ_d=3.33 Sfr.=0.17

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 25 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-2481.27 T_z=3045.58 M_y=2946.27 T_y=-72.46 M_z=47.39 M_x=-1.86
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.29 $\sigma_{m,d}$=-12.13 Sfr.=0.09

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 25 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-2481.27 T_z=3045.58 M_y=2946.27 T_y=-72.46 M_z=47.39 M_x=-1.86
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-12.13 Sfr.=0.09

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU Xl=0.20

Sollecitazioni: N=-2972.18 T_z=2703.80 M_y=3117.40 T_y=-63.19 M_z=37.97 M_x=-1.77
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.55 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/12717)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/25092)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/9102)

Asta n. 2184 (-2409 -2445) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=1.16
Sollecitazioni: N=-859.62 T_z=558.46 M_y=-520.95 T_y=-2.36 M_z=-7.35 M_x=-1.03
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=115.88 $\lambda_{rel,m}$=0.37 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=4.78 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
Sollecitazioni: N=-876.73
[Par.] $M_{y,sx}$=-184.69 $M_{y,dx}$=520.95 $M_{y,eq}$=-458.66
[Lin.] $M_{z,sx}$=4.61 $M_{z,dx}$=-7.35 $M_{z,eq}$=-6.26
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=115.88 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.45 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.98
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.88 $\sigma_{m,d}$=4.20 Sfr.=0.02

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-876.73 T_z=659.37 M_y=184.69 T_y=-2.36 M_z=-4.61 M_x=-1.03
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-876.73 T_z=659.37 M_y=184.69 T_y=-2.36 M_z=-4.61 M_x=-1.03
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=1.39 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-876.73 T_z=659.37 M_y=184.69 T_y=-2.36 M_z=-4.61 M_x=-1.03
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=1.39 Sfr.=0.03

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.16
Sollecitazioni: N=-859.62 T_z=558.46 M_y=-520.95 T_y=-2.36 M_z=-7.35 M_x=-1.03
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.86 $\sigma_{m,d}$=-4.78 Sfr.=0.02

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.16
Sollecitazioni: N=-859.62 T_z=558.46 M_y=-520.95 T_y=-2.36 M_z=-7.35 M_x=-1.03
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=4.78 Sfr.=0.02

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-876.73 T_z=659.37 M_y=184.69 T_y=-2.36 M_z=-4.61 M_x=-1.03
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.88 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 7 SND Xl=1.16
Sollecitazioni: N=112.57 T_z=654.98 M_y=-828.62 T_y=-24.14 M_z=-131.00 M_x=-10.95
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
L=115.88 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.27 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.06 $\sigma_{m,d}$=4.94 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 62 SLU Xl=1.16
Sollecitazioni: N=-1740.46 T_z=1737.05 M_y=-2272.22 T_y=-8.19 M_z=-24.90 M_x=-1.98
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=115.88 $\lambda_{rel,m}$=0.23 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=9.20 Sfr.=0.06

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 25 SLU
Sollecitazioni: N=-2259.03
[Par.] $M_{y,sx}$=-294.50 $M_{y,dx}$=1640.69 $M_{y,eq}$=-1257.88
[Lin.] $M_{z,sx}$=16.76 $M_{z,dx}$=-22.37 $M_{z,eq}$=-20.13
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=115.88 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.27 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.18 $\sigma_{m,d}$=5.18 Sfr.=0.05

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=1.16
Sollecitazioni: N=112.57 T_z=654.98 M_y=-828.62 T_y=23.65 M_z=117.39 M_x=-10.95
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66

Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.06 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 13 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-307.46 T_z=599.78 M_y=-67.06 T_y=16.08 M_z=127.23 M_x=-17.02
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 7 SND Xl=1.16
Sollecitazioni: N=112.57 T_z=654.98 M_y=-828.62 T_y=-24.14 M_z=-131.00 M_x=-10.95
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.06 $\sigma_{m,d}$=4.94 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 25 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-2259.03 T_z=1735.52 M_y=294.50 T_y=-4.84 M_z=-16.76 M_x=-1.86
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=1.90 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 25 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-2259.03 T_z=1735.52 M_y=294.50 T_y=-4.84 M_z=-16.76 M_x=-1.86
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=19.31
Tensioni: τ_d=1.90 Sfr.=0.10

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 62 SLU Xl=1.16
Sollecitazioni: N=-1740.46 T_z=1737.05 M_y=-2272.22 T_y=-8.19 M_z=-24.90 M_x=-1.98
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.91 $\sigma_{m,d}$=-9.20 Sfr.=0.06

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=1.16
Sollecitazioni: N=-1740.46 T_z=1737.05 M_y=-2272.22 T_y=-8.19 M_z=-24.90 M_x=-1.98
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=9.20 Sfr.=0.06

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-2749.95 T_z=1601.53 M_y=768.22 T_y=-1.69 M_z=-17.98 M_x=-1.77
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.43 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/49597)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/105663)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.00 (L/36272)

Asta n. 2184 (-2445 -2483) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=1.16
Sollecitazioni: N=-778.23 T_z=78.54 M_y=-669.87 T_y=-8.18 M_z=-16.80 M_x=-1.03
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=115.58 $\lambda_{rel,m}$=0.37 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=6.46 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
Sollecitazioni: N=-795.30
[Lin.] $M_{y,sx}$=520.92 $M_{y,dx}$=669.87 $M_{y,eq}$=-610.29
[Lin.] $M_{z,sx}$=7.35 $M_{z,dx}$=-16.80 $M_{z,eq}$=-13.02
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=115.58 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.45 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.98
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.80 $\sigma_{m,d}$=5.78 Sfr.=0.02

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-795.30 T_z=179.19 M_y=-520.92 T_y=-8.18 M_z=-7.35 M_x=-1.03
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-795.30 T_z=179.19 M_y=-520.92 T_y=-8.18 M_z=-7.35 M_x=-1.03
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=0.38 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-795.30 T_z=179.19 M_y=-520.92 T_y=-8.18 M_z=-7.35 M_x=-1.03
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=0.38 Sfr.=0.01

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.16
Sollecitazioni: N=-778.23 T_z=78.54 M_y=-669.87 T_y=-8.18 M_z=-16.80 M_x=-1.03
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.78 $\sigma_{m,d}$=-6.46 Sfr.=0.02

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.16
  Sollecitazioni: N=-778.23 T_z=78.54 M_y=-669.87 T_y=-8.18 M_z=-16.80 M_x=-1.03
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=6.46 Sfr.=0.02

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-795.30 T_z=179.19 M_y=-520.92 T_y=-8.18 M_z=-7.35 M_x=-1.03
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.80 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 7 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=116.86 T_z=285.90 M_y=-828.63 T_y=-49.30 M_z=-131.00 M_x=-10.95
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
  L=115.58 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.27 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.06 $\sigma_{m,d}$=4.94 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 62 SLU Xl=1.16
  Sollecitazioni: N=-1506.80 T_z=144.59 M_y=-2514.91 T_y=-23.31 M_z=-51.85 M_x=-1.98
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=115.58 $\lambda_{rel,m}$=0.23 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=10.50 Sfr.=0.07

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 62 SLU
  Sollecitazioni: N=-1528.99
  [Lin.] $M_{y,sx}$=2272.18 $M_{y,dx}$=2514.91 $M_{y,eq}$=-2417.82
  [Lin.] $M_{z,sx}$=24.90 $M_{z,dx}$=-51.85 $M_{z,eq}$=-41.07
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=115.58 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.27 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.80 $\sigma_{m,d}$=9.98 Sfr.=0.07

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=1.16
  Sollecitazioni: N=133.93 T_z=185.26 M_y=-852.93 T_y=38.80 M_z=61.52 M_x=-10.95
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.07 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 13 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-263.33 T_z=246.50 M_y=-703.79 T_y=48.48 M_z=141.90 M_x=-17.02
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 7 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=116.86 T_z=285.90 M_y=-828.63 T_y=-49.30 M_z=-131.00 M_x=-10.95
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.06 $\sigma_{m,d}$=4.94 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-2516.23 T_z=437.85 M_y=-1011.62 T_y=-14.89 M_z=-19.94 M_x=-1.77
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=0.48 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-2516.23 T_z=437.85 M_y=-1011.62 T_y=-14.89 M_z=-19.94 M_x=-1.77
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=0.48 Sfr.=0.02

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 62 SLU Xl=1.16
  Sollecitazioni: N=-1506.80 T_z=144.59 M_y=-2514.91 T_y=-23.31 M_z=-51.85 M_x=-1.98
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.78 $\sigma_{m,d}$=-10.50 Sfr.=0.07

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=1.16
  Sollecitazioni: N=-1506.80 T_z=144.59 M_y=-2514.91 T_y=-23.31 M_z=-51.85 M_x=-1.98
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=10.50 Sfr.=0.07

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-2516.23 T_z=437.85 M_y=-1011.62 T_y=-14.89 M_z=-19.94 M_x=-1.77
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.31 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/55089)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/78191)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 42 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/44071)

Asta n. 2184 (-2483 -2522) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=0.00

Sollecitazioni: N=-713.98 T_z=-300.28 M_y=-669.84 T_y=-21.28 M_z=-16.80 M_x=-1.03
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=115.58 $\lambda_{rel,m}$=0.37 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=6.46 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
Sollecitazioni: N=-713.98
[Lin.] $M_{y,sx}$=669.84 $M_{y,dx}$=264.61 $M_{y,eq}$=-507.75
[Lin.] $M_{z,sx}$=16.80 $M_{z,dx}$=-41.39 $M_{z,eq}$=-31.56
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=115.58 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.45 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.98
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.72 $\sigma_{m,d}$=5.69 Sfr.=0.02

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-713.98 T_z=-300.28 M_y=-669.84 T_y=-21.28 M_z=-16.80 M_x=-1.03
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=1.16
Sollecitazioni: N=-696.92 T_z=-400.92 M_y=-264.61 T_y=-21.28 M_z=-41.39 M_x=-1.03
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=0.85 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=1.16
Sollecitazioni: N=-696.92 T_z=-400.92 M_y=-264.61 T_y=-21.28 M_z=-41.39 M_x=-1.03
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=0.85 Sfr.=0.02

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-713.98 T_z=-300.28 M_y=-669.84 T_y=-21.28 M_z=-16.80 M_x=-1.03
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.72 $\sigma_{m,d}$=-6.46 Sfr.=0.02

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-713.98 T_z=-300.28 M_y=-669.84 T_y=-21.28 M_z=-16.80 M_x=-1.03
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=6.46 Sfr.=0.02

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-713.98 T_z=-300.28 M_y=-669.84 T_y=-21.28 M_z=-16.80 M_x=-1.03
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.72 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 19 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=100.01 T_z=-417.25 M_y=-844.36 T_y=-128.60 M_z=-95.12 M_x=-11.56
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
L=115.58 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.27 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.05 $\sigma_{m,d}$=4.54 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 22 SND Xl=0.23
Sollecitazioni: N=-70.50 T_z=-412.46 M_y=-713.14 T_y=17.27 M_z=0.00 M_x=-3.24
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=115.58 $\lambda_{rel,m}$=0.23 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=2.79 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1295.56 T_z=-1315.17 M_y=-2514.86 T_y=-38.27 M_z=-51.84 M_x=-1.98
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=115.58 $\lambda_{rel,m}$=0.23 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=10.50 Sfr.=0.07

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 62 SLU
Sollecitazioni: N=-1295.56
[Lin.] $M_{y,sx}$=2514.86 $M_{y,dx}$=919.20 $M_{y,eq}$=-1876.59
[Lin.] $M_{z,sx}$=51.84 $M_{z,dx}$=-96.07 $M_{z,eq}$=-78.38
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=115.58 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.27 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.67 $\sigma_{m,d}$=8.35 Sfr.=0.06

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=1.16
Sollecitazioni: N=155.08 T_z=-519.22 M_y=-312.94 T_y=86.04 M_z=14.31 M_x=-10.95
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.08 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 13 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-219.31 T_z=-372.69 M_y=-777.06 T_y=103.88 M_z=61.29 M_x=-17.02
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 19 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=100.01 T_z=-417.25 M_y=-844.36 T_y=-128.60 M_z=-95.12 M_x=-11.56
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.05 $\sigma_{m,d}$=4.54 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 62 SLU Xl=1.16
  Sollecitazioni: N=-1273.37 T_z=-1446.00 M_y=-919.20 T_y=-38.27 M_z=-96.07 M_x=-1.98
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=1.58 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=1.16
  Sollecitazioni: N=-1273.37 T_z=-1446.00 M_y=-919.20 T_y=-38.27 M_z=-96.07 M_x=-1.98
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=1.58 Sfr.=0.07

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 62 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-1295.56 T_z=-1315.17 M_y=-2514.86 T_y=-38.27 M_z=-51.84 M_x=-1.98
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.67 $\sigma_{m,d}$=-10.50 Sfr.=0.07

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-1295.56 T_z=-1315.17 M_y=-2514.86 T_y=-38.27 M_z=-51.84 M_x=-1.98
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=10.50 Sfr.=0.07

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-2282.81 T_z=-724.17 M_y=-1441.98 T_y=-28.64 M_z=-37.16 M_x=-1.77
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.19 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/31478)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/51571)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/23763)

Asta n. 2184 (-2522 2099) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=0.96
  Sollecitazioni: N=-618.51 T_z=-863.22 M_y=522.90 T_y=140.10 M_z=92.91 M_x=-1.03
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=115.58 $\lambda_{rel,m}$=0.37 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-8.42 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
  Sollecitazioni: N=-632.67
  [Par.] $M_{y,sx}$=264.62 $M_{y,dx}$=-522.90 $M_{y,eq}$=511.89
  [Lin.] $M_{z,sx}$=41.39 $M_{z,dx}$=92.91 $M_{z,eq}$=39.19
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=115.58 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.45 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.98
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.63 $\sigma_{m,d}$=-6.05 Sfr.=0.02

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-632.67 T_z=-779.75 M_y=-264.62 T_y=140.10 M_z=-41.39 M_x=-1.03
  Resistenze: K_{fi}=1.25
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=0.96
  Sollecitazioni: N=-618.51 T_z=-863.22 M_y=522.90 T_y=140.10 M_z=92.91 M_x=-1.03
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=1.84 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.96
  Sollecitazioni: N=-618.51 T_z=-863.22 M_y=522.90 T_y=140.10 M_z=92.91 M_x=-1.03
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=1.84 Sfr.=0.04

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.96
  Sollecitazioni: N=-618.51 T_z=-863.22 M_y=522.90 T_y=140.10 M_z=92.91 M_x=-1.03
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.62 $\sigma_{m,d}$=-8.42 Sfr.=0.02

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.96
  Sollecitazioni: N=-618.51 T_z=-863.22 M_y=522.90 T_y=140.10 M_z=92.91 M_x=-1.03
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-8.42 Sfr.=0.02

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-632.67 T_z=-779.75 M_y=-264.62 T_y=140.10 M_z=-41.39 M_x=-1.03

Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.63 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 19 SND Xl=0.96
Sollecitazioni: N=135.33 T_z=-990.45 M_y=607.72 T_y=324.83 M_z=310.30 M_x=-11.56
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
L=115.58 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.27 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.07 $\sigma_{m,d}$=6.41 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 19 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1424.51 T_z=-906.98 M_y=-305.96 T_y=-27.34 M_z=0.00 M_x=-11.56
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=115.58 $\lambda_{rel,m}$=0.23 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=1.20 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 62 SLU Xl=0.96
Sollecitazioni: N=-1043.75 T_z=-3014.29 M_y=1918.37 T_y=332.25 M_z=222.44 M_x=-1.98
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=115.58 $\lambda_{rel,m}$=0.23 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-10.39 Sfr.=0.06

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 25 SLU
Sollecitazioni: N=-1558.48
[Par.] $M_{y,sx}$=724.54 $M_{y,dx}$=-1623.77 $M_{y,eq}$=1526.40
[Lin.] $M_{z,sx}$=82.83 $M_{z,dx}$=231.45 $M_{z,eq}$=105.74
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=115.58 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.27 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.81 $\sigma_{m,d}$=-7.34 Sfr.=0.06

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=0.96
Sollecitazioni: N=173.33 T_z=-735.99 M_y=438.08 T_y=307.54 M_z=307.64 M_x=-10.95
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.09 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 13 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-175.16 T_z=-858.61 M_y=-292.67 T_y=-54.94 M_z=19.15 M_x=-17.01
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 19 SND Xl=0.96
Sollecitazioni: N=135.33 T_z=-990.45 M_y=607.72 T_y=324.83 M_z=310.30 M_x=-11.56
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.07 $\sigma_{m,d}$=6.41 Sfr.=0.03

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 62 SLU Xl=0.96
Sollecitazioni: N=-1043.75 T_z=-3014.29 M_y=1918.37 T_y=332.25 M_z=222.44 M_x=-1.98
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=3.32 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=0.96
Sollecitazioni: N=-1043.75 T_z=-3014.29 M_y=1918.37 T_y=332.25 M_z=222.44 M_x=-1.98
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=3.32 Sfr.=0.15

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 62 SLU Xl=0.96
Sollecitazioni: N=-1043.75 T_z=-3014.29 M_y=1918.37 T_y=332.25 M_z=222.44 M_x=-1.98
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.54 $\sigma_{m,d}$=-10.39 Sfr.=0.06

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=0.96
Sollecitazioni: N=-1043.75 T_z=-3014.29 M_y=1918.37 T_y=332.25 M_z=222.44 M_x=-1.98
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-10.39 Sfr.=0.06

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-2049.39 T_z=-1886.19 M_y=-529.37 T_y=323.88 M_z=-70.26 M_x=-1.77
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.07 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/25448)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/43705)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/19147)

Asta n. 2185 (-2511 2001) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 87 SLU I Xl=0.94
Sollecitazioni: N=-26.56 T_z=-317.57 M_y=-100.64 T_y=-3.86 M_z=0.00 M_x=-3.03

Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=154.19 $\lambda_{rel,m}$=0.42 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=0.86 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-40.72 T_z=-235.92 M_y=-360.29 T_y=-3.86 M_z=4.61 M_x=-3.03
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=154.19 $\lambda_{rel,m}$=0.42 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=3.28 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
Sollecitazioni: N=-40.72
[Par.] $M_{y,sx}$=360.29 $M_{y,dx}$=-57.92 $M_{y,eq}$=-271.84
[Lin.] $M_{z,sx}$=-4.61 $M_{z,dx}$=-0.82 $M_{z,eq}$=2.44
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=154.19 $\lambda_{rel,y}$=0.12 $\lambda_{rel,z}$=0.60 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.96
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.04 $\sigma_{m,d}$=2.43 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-40.72 T_z=-235.92 M_y=-360.29 T_y=-3.86 M_z=4.61 M_x=-3.03
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=1.41
Sollecitazioni: N=-19.48 T_z=-358.39 M_y=57.92 T_y=-3.86 M_z=0.00 M_x=-3.03
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=0.76 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=1.41
Sollecitazioni: N=-19.48 T_z=-358.39 M_y=57.92 T_y=-3.86 M_z=0.00 M_x=-3.03
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=0.76 Sfr.=0.02

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-40.72 T_z=-235.92 M_y=-360.29 T_y=-3.86 M_z=4.61 M_x=-3.03
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.04 $\sigma_{m,d}$=-3.28 Sfr.=0.01

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-40.72 T_z=-235.92 M_y=-360.29 T_y=-3.86 M_z=4.61 M_x=-3.03
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=3.28 Sfr.=0.01

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-40.72 T_z=-235.92 M_y=-360.29 T_y=-3.86 M_z=4.61 M_x=-3.03
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.04 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=16.07 T_z=-717.43 M_y=-1018.44 T_y=-2.31 M_z=-1.52 M_x=-9.72
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=154.19 $\lambda_{rel,y}$=0.11 $\lambda_{rel,z}$=0.35 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=4.00 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 25 SLU Xl=0.09
Sollecitazioni: N=-68.53 T_z=-597.03 M_y=-761.61 T_y=-2.28 M_z=0.00 M_x=-7.55
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=154.19 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=2.98 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 25 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-70.37 T_z=-586.42 M_y=-817.12 T_y=-2.28 M_z=1.09 M_x=-7.55
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=154.19 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=3.21 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 25 SLU
Sollecitazioni: N=-70.37
[Par.] $M_{y,sx}$=817.12 $M_{y,dx}$=-120.24 $M_{y,eq}$=-612.84
[Lin.] $M_{z,sx}$=-1.09 $M_{z,dx}$=-2.12 $M_{z,eq}$=-0.85
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=154.19 $\lambda_{rel,y}$=0.11 $\lambda_{rel,z}$=0.35 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.04 $\sigma_{m,d}$=2.40 Sfr.=0.02

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 74 SLU Xl=1.41
Sollecitazioni: N=108.47 T_z=-843.32 M_y=73.52 T_y=-3.99 M_z=-6.04 M_x=-9.51
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.06 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=26.13 T_z=-298.50 M_y=-452.83 T_y=-64.15 M_z=53.65 M_x=-21.83
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=16.07 T_z=-717.43 M_y=-1018.44 T_y=-2.31 M_z=-1.52 M_x=-9.72
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=4.00 Sfr.=0.03

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU Xl=1.41
  Sollecitazioni: N=43.69 T_z=-876.65 M_y=103.31 T_y=-2.31 M_z=-4.77 M_x=-9.72
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=0.96 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=1.41
  Sollecitazioni: N=43.69 T_z=-876.65 M_y=103.31 T_y=-2.31 M_z=-4.77 M_x=-9.72
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=0.96 Sfr.=0.04

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 25 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-70.37 T_z=-586.42 M_y=-817.12 T_y=-2.28 M_z=1.09 M_x=-7.55
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.04 $\sigma_{m,d}$=-3.21 Sfr.=0.02

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=16.07 T_z=-717.43 M_y=-1018.44 T_y=-2.31 M_z=-1.52 M_x=-9.72
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=4.00 Sfr.=0.03

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 61 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-207.99 T_z=-237.78 M_y=-318.66 T_y=-4.22 M_z=8.93 M_x=-2.16
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.11 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 55 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/64163)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 55 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/140548)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/44720)

Asta n. 2185 (2005 -2511) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 87 SLU I Xl=0.63
  Sollecitazioni: N=-110.19 T_z=160.88 M_y=-252.81 T_y=4.44 M_z=0.00 M_x=-3.02
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=151.04 $\lambda_{rel,m}$=0.42 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=2.17 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=1.51
  Sollecitazioni: N=-96.69 T_z=84.72 M_y=-360.34 T_y=4.44 M_z=4.63 M_x=-3.02
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=151.04 $\lambda_{rel,m}$=0.42 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=3.29 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
  Sollecitazioni: N=-116.93
  [Par.] $M_{y,sx}$=174.03 $M_{y,dx}$=360.34 $M_{y,eq}$=-347.34
  [Lin.] $M_{z,sx}$=1.20 $M_{z,dx}$=4.63 $M_{z,eq}$=2.29
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=151.04 $\lambda_{rel,y}$=0.12 $\lambda_{rel,z}$=0.59 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.96
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.12 $\sigma_{m,d}$=3.08 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-116.93 T_z=198.95 M_y=-174.03 T_y=4.44 M_z=-1.20 M_x=-3.02
  Resistenze: K_{fi}=1.25
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-116.93 T_z=198.95 M_y=-174.03 T_y=4.44 M_z=-1.20 M_x=-3.02
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=0.42 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-116.93 T_z=198.95 M_y=-174.03 T_y=4.44 M_z=-1.20 M_x=-3.02
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=0.42 Sfr.=0.01

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.51
  Sollecitazioni: N=-96.69 T_z=84.72 M_y=-360.34 T_y=4.44 M_z=4.63 M_x=-3.02
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.10 $\sigma_{m,d}$=-3.29 Sfr.=0.01

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.51
  Sollecitazioni: N=-96.69 T_z=84.72 M_y=-360.34 T_y=4.44 M_z=4.63 M_x=-3.02
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=3.29 Sfr.=0.01

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-116.93 T_z=198.95 M_y=-174.03 T_y=4.44 M_z=-1.20 M_x=-3.02
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.12 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 19 SND Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=46.49 T_z=288.14 M_y=-450.92 T_y=77.77 M_z=-126.86 M_x=-13.83
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
  L=151.04 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.35 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 $\sigma_{m,d}$=3.41 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 74 SLU Xl=1.51
  Sollecitazioni: N=-54.22 T_z=403.47 M_y=-1001.35 T_y=-21.94 M_z=0.00 M_x=-9.51
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=151.04 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=3.91 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU Xl=1.51
  Sollecitazioni: N=-172.62 T_z=548.90 M_y=-1018.46 T_y=-25.88 M_z=-1.49 M_x=-9.73
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=151.04 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=4.00 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 74 SLU
  Sollecitazioni: N=-80.53
  [Lin.] $M_{y,sx}$=373.86 $M_{y,dx}$=1001.35 $M_{y,eq}$=-750.36
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-28.44 $M_{z,dx}$=-0.38 $M_{z,eq}$=16.91
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=151.04 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.35 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.04 $\sigma_{m,d}$=3.15 Sfr.=0.02

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 19 SND Xl=1.51
  Sollecitazioni: N=66.73 T_z=173.91 M_y=-514.73 T_y=77.77 M_z=41.82 M_x=-13.83
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.03 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-16.52 T_z=260.26 M_y=-341.19 T_y=-112.19 M_z=197.00 M_x=-21.65
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 19 SND Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=46.49 T_z=288.14 M_y=-450.92 T_y=77.77 M_z=-126.86 M_x=-13.83
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 $\sigma_{m,d}$=3.41 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 25 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-285.50 T_z=639.64 M_y=-74.51 T_y=-15.50 M_z=21.48 M_x=-7.55
  Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=0.70 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 25 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-285.50 T_z=639.64 M_y=-74.51 T_y=-15.50 M_z=21.48 M_x=-7.55
  Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=19.31
  Tensioni: τ_d=0.70 Sfr.=0.04

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU Xl=1.51
  Sollecitazioni: N=-172.62 T_z=548.90 M_y=-1018.46 T_y=-25.88 M_z=-1.49 M_x=-9.73
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.09 $\sigma_{m,d}$=-4.00 Sfr.=0.03

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=1.51
  Sollecitazioni: N=-172.62 T_z=548.90 M_y=-1018.46 T_y=-25.88 M_z=-1.49 M_x=-9.73
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=4.00 Sfr.=0.03

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 62 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-372.51 T_z=587.66 M_y=65.49 T_y=-4.46 M_z=9.97 M_x=-5.30
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97

Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.19 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/137732)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.00 (L/137732)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 55 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/114776)

Asta n. 2185 (2101 2005) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-125.83 T_z=80.61 M_y=3.17 T_y=-59.94 M_z=49.67 M_x=-3.17
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=197.97 $\lambda_{rel,m}$=0.48 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-2.13 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
  Sollecitazioni: N=-125.83
  [Par.] $M_{y,sx}$=-3.17 $M_{y,dx}$=15.28 $M_{y,eq}$=-25.63
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-49.67 $M_{z,dx}$=-45.39 $M_{z,eq}$=19.87
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=197.97 $\lambda_{rel,y}$=0.16 $\lambda_{rel,z}$=0.77 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.91
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.13 $\sigma_{m,d}$=1.06 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-125.83 T_z=80.61 M_y=3.17 T_y=-59.94 M_z=49.67 M_x=-3.17
  Resistenze: K_{fi}=1.25
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-125.83 T_z=80.61 M_y=3.17 T_y=-59.94 M_z=49.67 M_x=-3.17
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=0.21 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-125.83 T_z=80.61 M_y=3.17 T_y=-59.94 M_z=49.67 M_x=-3.17
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=0.21 Sfr.=0.00

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-125.83 T_z=80.61 M_y=3.17 T_y=-59.94 M_z=49.67 M_x=-3.17
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.13 $\sigma_{m,d}$=-2.13 Sfr.=0.01

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-125.83 T_z=80.61 M_y=3.17 T_y=-59.94 M_z=49.67 M_x=-3.17
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-2.13 Sfr.=0.01

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-125.83 T_z=80.61 M_y=3.17 T_y=-59.94 M_z=49.67 M_x=-3.17
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.13 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 74 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=572.01 T_z=-208.93 M_y=-299.05 T_y=-86.91 M_z=60.51 M_x=-5.10
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=197.97 $\lambda_{rel,y}$=0.14 $\lambda_{rel,z}$=0.45 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.98
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.30 $\sigma_{m,d}$=1.96 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 13 SND Xl=1.47
  Sollecitazioni: N=-412.96 T_z=120.66 M_y=0.00 T_y=-110.01 M_z=-68.24 M_x=-7.64
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=197.97 $\lambda_{rel,m}$=0.30 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=0.89 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 61 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-467.72 T_z=438.99 M_y=437.82 T_y=-116.78 M_z=107.50 M_x=-7.19
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=197.97 $\lambda_{rel,m}$=0.30 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-3.11 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 61 SLU
  Sollecitazioni: N=-467.72
  [Par.] $M_{y,sx}$=-437.82 $M_{y,dx}$=116.12 $M_{y,eq}$=360.06
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-107.50 $M_{z,dx}$=-77.69 $M_{z,eq}$=43.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=197.97 $\lambda_{rel,y}$=0.14 $\lambda_{rel,z}$=0.45 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.98
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.24 $\sigma_{m,d}$=-1.97 Sfr.=0.01

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU Xl=1.78
  Sollecitazioni: N=612.38 T_z=-254.54 M_y=171.21 T_y=-107.76 M_z=-89.00 M_x=-6.88
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.32 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 25 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=263.03 T_z=117.23 M_y=127.81 T_y=-114.97 M_z=94.37 M_x=-7.30
  Resistenze: K_{mod}=0.80
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 74 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=572.01 T_z=-208.93 M_y=-299.05 T_y=-86.91 M_z=60.51 M_x=-5.10
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.30 $\sigma_{m,d}$=1.96 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 61 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-467.72 T_z=438.99 M_y=437.82 T_y=-116.78 M_z=107.50 M_x=-7.19
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=0.50 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 61 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-467.72 T_z=438.99 M_y=437.82 T_y=-116.78 M_z=107.50 M_x=-7.19
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=0.50 Sfr.=0.02

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 61 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-467.72 T_z=438.99 M_y=437.82 T_y=-116.78 M_z=107.50 M_x=-7.19
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.24 $\sigma_{m,d}$=-3.11 Sfr.=0.02

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 61 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-467.72 T_z=438.99 M_y=437.82 T_y=-116.78 M_z=107.50 M_x=-7.19
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-3.11 Sfr.=0.02

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 7 SND Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-617.61 T_z=-156.52 M_y=-257.73 T_y=-96.21 M_z=110.84 M_x=-6.42
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.32 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 42 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/138563)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 42 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/133020)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 42 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/144588)

Asta n. 2185 (2023 2101) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 87 SLU I Xl=1.79
  Sollecitazioni: N=-160.67 T_z=381.53 M_y=211.16 T_y=2.41 M_z=0.00 M_x=1.55
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=199.13 $\lambda_{rel,m}$=0.48 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-1.81 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-184.15 T_z=520.60 M_y=931.45 T_y=2.41 M_z=-4.62 M_x=1.55
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=199.13 $\lambda_{rel,m}$=0.48 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-8.18 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
  Sollecitazioni: N=-184.15
  [Par.] $M_{y,sx}$=-931.45 $M_{y,dx}$=-211.16 $M_{y,eq}$=742.70
  [Lin.] $M_{z,sx}$=4.62 $M_{z,dx}$=-0.78 $M_{z,eq}$=-3.08
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=199.13 $\lambda_{rel,y}$=0.16 $\lambda_{rel,z}$=0.77 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.91
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.18 $\sigma_{m,d}$=-6.50 Sfr.=0.02

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-184.15 T_z=520.60 M_y=931.45 T_y=2.41 M_z=-4.62 M_x=1.55
  Resistenze: K_{fi}=1.25
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-184.15 T_z=520.60 M_y=931.45 T_y=2.41 M_z=-4.62 M_x=1.55
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=1.10 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-184.15 T_z=520.60 M_y=931.45 T_y=2.41 M_z=-4.62 M_x=1.55
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=1.10 Sfr.=0.03

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-184.15 T_z=520.60 M_y=931.45 T_y=2.41 M_z=-4.62 M_x=1.55
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.18 $\sigma_{m,d}$=-8.18 Sfr.=0.03

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-184.15 T_z=520.60 M_y=931.45 T_y=2.41 M_z=-4.62 M_x=1.55
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-8.18 Sfr.=0.03

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-184.15 T_z=520.60 M_y=931.45 T_y=2.41 M_z=-4.62 M_x=1.55
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.18 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 25 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=84.46 T_z=1145.86 M_y=2494.18 T_y=5.39 M_z=-14.06 M_x=4.94
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,t}$=105.93
  L=199.13 $\lambda_{rel,y}$=0.14 $\lambda_{rel,z}$=0.46 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.98
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.04 $\sigma_{m,d}$=9.93 Sfr.=0.07

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 22 SND Xl=0.43
  Sollecitazioni: N=-800.45 T_z=942.71 M_y=1290.66 T_y=5.98 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=199.13 $\lambda_{rel,m}$=0.30 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-5.04 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 61 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-943.58 T_z=1900.89 M_y=3558.54 T_y=-12.11 M_z=-17.81 M_x=6.95
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=199.13 $\lambda_{rel,m}$=0.30 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-14.13 Sfr.=0.09

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 61 SLU
  Sollecitazioni: N=-943.58
  [Lin.] $M_{y,sx}$=-3558.54 $M_{y,dx}$=-667.44 $M_{y,eq}$=2402.10
  [Lin.] $M_{z,sx}$=17.81 $M_{z,dx}$=-37.15 $M_{z,eq}$=-29.41
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=199.13 $\lambda_{rel,y}$=0.14 $\lambda_{rel,z}$=0.46 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.98
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.49 $\sigma_{m,d}$=-9.77 Sfr.=0.07

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 74 SLU Xl=1.79
  Sollecitazioni: N=754.04 T_z=-179.07 M_y=440.15 T_y=20.49 M_z=27.33 M_x=1.19
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.39 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=295.35 T_z=174.82 M_y=481.64 T_y=-48.71 M_z=15.40 M_x=12.70
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 25 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=84.46 T_z=1145.86 M_y=2494.18 T_y=5.39 M_z=-14.06 M_x=4.94
  Resistenze: K_{mod}=0.80 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=105.93 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.04 $\sigma_{m,d}$=9.93 Sfr.=0.07

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 61 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-943.58 T_z=1900.89 M_y=3558.54 T_y=-12.11 M_z=-17.81 M_x=6.95
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=2.08 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 61 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-943.58 T_z=1900.89 M_y=3558.54 T_y=-12.11 M_z=-17.81 M_x=6.95
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=2.08 Sfr.=0.10

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 61 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-943.58 T_z=1900.89 M_y=3558.54 T_y=-12.11 M_z=-17.81 M_x=6.95
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.49 $\sigma_{m,d}$=-14.13 Sfr.=0.09

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 61 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-943.58 T_z=1900.89 M_y=3558.54 T_y=-12.11 M_z=-17.81 M_x=6.95
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70

Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-14.13 Sfr.=0.09

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 61 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-943.58 T_z=1900.89 M_y=3558.54 T_y=-12.11 M_z=-17.81 M_x=6.95
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.49 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 42 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/16496)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 42 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/26578)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 42 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/12589)

Asta n. 2186 (2024 -2362) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 87 SLU I Xl=0.39
Sollecitazioni: N=-1017.22 T_z=1281.54 M_y=1190.55 T_y=-8.02 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=114.27 $\lambda_{rel,m}$=0.36 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-10.21 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-1019.46 T_z=1298.08 M_y=1434.20 T_y=-8.02 M_z=2.45 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=114.27 $\lambda_{rel,m}$=0.36 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-12.40 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
Sollecitazioni: N=-1019.46
[Lin.] $M_{y,sx}$=-1434.20 $M_{y,dx}$=-247.16 $M_{y,eq}$=959.38
[Lin.] $M_{z,sx}$=-2.45 $M_{z,dx}$=-5.13 $M_{z,eq}$=-2.09
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=114.27 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.44 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.98
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.02 $\sigma_{m,d}$=-8.31 Sfr.=0.03

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-1019.46 T_z=1298.08 M_y=1434.20 T_y=-8.02 M_z=2.45 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=2.73 Sfr.=0.06

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-1019.46 T_z=1298.08 M_y=1434.20 T_y=-8.02 M_z=2.45 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.02 $\sigma_{m,d}$=-12.40 Sfr.=0.04

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-1019.46 T_z=1298.08 M_y=1434.20 T_y=-8.02 M_z=2.45 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-12.40 Sfr.=0.04

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-1019.46 T_z=1298.08 M_y=1434.20 T_y=-8.02 M_z=2.45 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.02 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 26 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-2753.59 T_z=3388.59 M_y=3774.35 T_y=-7.42 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=114.27 $\lambda_{rel,m}$=0.23 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-14.74 Sfr.=0.11

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 25 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-3052.22 T_z=3744.52 M_y=4173.15 T_y=-6.29 M_z=-1.73 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=114.27 $\lambda_{rel,m}$=0.23 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-16.32 Sfr.=0.12

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 25 SLU
Sollecitazioni: N=-3052.22
[Lin.] $M_{y,sx}$=-4173.15 $M_{y,dx}$=-687.07 $M_{y,eq}$=2778.72
[Lin.] $M_{z,sx}$=1.73 $M_{z,dx}$=-7.67 $M_{z,eq}$=-5.30
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=114.27 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.26 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.59 $\sigma_{m,d}$=-10.92 Sfr.=0.09

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-507.37 T_z=1148.15 M_y=859.34 T_y=64.42 M_z=112.97 M_x=6.56
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 35 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-2242.31 T_z=2794.81 M_y=3106.45 T_y=2.03 M_z=-8.02 M_x=-1.26
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=3.06 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-3036.74 T_z=4278.40 M_y=4365.76 T_y=-11.68 M_z=4.88 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=4.68 Sfr.=0.22

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 25 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-3052.22 T_z=3744.52 M_y=4173.15 T_y=-6.29 M_z=-1.73 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.59 $\sigma_{m,d}$=-16.32 Sfr.=0.12

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 25 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-3052.22 T_z=3744.52 M_y=4173.15 T_y=-6.29 M_z=-1.73 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-16.32 Sfr.=0.12

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 25 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-3052.22 T_z=3744.52 M_y=4173.15 T_y=-6.29 M_z=-1.73 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.59 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/9733)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/17926)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/7074)

Asta n. 2186 (-2362 -2382) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 87 SLU I Xl=0.32
  Sollecitazioni: N=-946.41 T_z=760.80 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=-5.44 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=120.27 $\lambda_{rel,m}$=0.37 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=0.23 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=1.20
  Sollecitazioni: N=-935.94 T_z=683.61 M_y=-637.80 T_y=0.00 M_z=-6.31 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=120.27 $\lambda_{rel,m}$=0.37 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=5.74 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
  Sollecitazioni: N=-950.22
  [Par.] $M_{y,sx}$=-247.66 $M_{y,dx}$=637.80 $M_{y,eq}$=-575.55
  [Lin.] $M_{z,sx}$=5.13 $M_{z,dx}$=-6.31 $M_{z,eq}$=-5.84
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=120.27 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.47 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.98
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.95 $\sigma_{m,d}$=5.18 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-950.22 T_z=788.87 M_y=247.66 T_y=0.00 M_z=-5.13 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=1.66 Sfr.=0.04

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.20
  Sollecitazioni: N=-935.94 T_z=683.61 M_y=-637.80 T_y=0.00 M_z=-6.31 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.94 $\sigma_{m,d}$=-5.74 Sfr.=0.02

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.20
  Sollecitazioni: N=-935.94 T_z=683.61 M_y=-637.80 T_y=0.00 M_z=-6.31 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=5.74 Sfr.=0.02

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-950.22 T_z=788.87 M_y=247.66 T_y=0.00 M_z=-5.13 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.95 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 36 SLU Xl=1.20
  Sollecitazioni: N=-2819.87 T_z=2091.69 M_y=-1910.92 T_y=6.19 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=120.27 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=7.46 Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 62 SLU Xl=1.20
  Sollecitazioni: N=-2812.05 T_z=2385.29 M_y=-2573.18 T_y=0.00 M_z=-7.27 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=120.27 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=10.15 Sfr.=0.07

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 25 SLU
  Sollecitazioni: N=-2846.14
  [Par.] $M_{y,sx}$=-688.63 $M_{y,dx}$=1909.74 $M_{y,eq}$=-1688.94
  [Lin.] $M_{z,sx}$=7.67 $M_{z,dx}$=-7.53 $M_{z,eq}$=-7.62
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=120.27 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.28 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.48 $\sigma_{m,d}$=6.70 Sfr.=0.06

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-479.48 T_z=633.31 M_y=-185.81 T_y=65.39 M_z=46.40 M_x=6.56
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 35 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-2089.76 T_z=1672.89 M_y=518.56 T_y=9.51 M_z=-6.10 M_x=-1.26
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=1.83 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-2830.61 T_z=2522.12 M_y=377.87 T_y=0.00 M_z=-6.15 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=2.76 Sfr.=0.13

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 62 SLU Xl=1.20
  Sollecitazioni: N=-2812.05 T_z=2385.29 M_y=-2573.18 T_y=0.00 M_z=-7.27 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.46 $\sigma_{m,d}$=-10.15 Sfr.=0.07

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=1.20
  Sollecitazioni: N=-2812.05 T_z=2385.29 M_y=-2573.18 T_y=0.00 M_z=-7.27 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=10.15 Sfr.=0.07

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 25 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-2846.14 T_z=2228.89 M_y=688.63 T_y=0.00 M_z=-7.67 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.48 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 17 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/40035)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 5 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/80070)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 5 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/28499)

Asta n. 2186 (-2382 -2415) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=1.20
  Sollecitazioni: N=-862.53 T_z=142.37 M_y=-871.83 T_y=2.78 M_z=-2.97 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=120.27 $\lambda_{rel,m}$=0.37 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=7.60 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
  Sollecitazioni: N=-876.81
  [Lin.] $M_{y,sx}$=637.31 $M_{y,dx}$=871.83 $M_{y,eq}$=-778.02
  [Lin.] $M_{z,sx}$=6.31 $M_{z,dx}$=-2.97 $M_{z,eq}$=-4.97
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=120.27 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.47 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.98
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.88 $\sigma_{m,d}$=6.88 Sfr.=0.03

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-876.81 T_z=247.63 M_y=-637.31 T_y=2.78 M_z=-6.31 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=0.52 Sfr.=0.01

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.20
  Sollecitazioni: N=-862.53 T_z=142.37 M_y=-871.83 T_y=2.78 M_z=-2.97 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.87 $\sigma_{m,d}$=-7.60 Sfr.=0.03

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.20
  Sollecitazioni: N=-862.53 T_z=142.37 M_y=-871.83 T_y=2.78 M_z=-2.97 M_x=0.00

Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=7.60 Sfr.=0.03

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-876.81 T_z=247.63 M_y=-637.31 T_y=2.78 M_z=-6.31 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.88 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 36 SLU Xl=0.08
Sollecitazioni: N=-2622.98 T_z=640.07 M_y=-1961.15 T_y=5.25 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=120.27 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=7.66 Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 62 SLU Xl=1.20
Sollecitazioni: N=-2597.83 T_z=559.18 M_y=-3325.91 T_y=4.09 M_z=-2.36 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=120.27 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=13.02 Sfr.=0.09

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 62 SLU
Sollecitazioni: N=-2616.39
[Lin.] $M_{y,sx}$=2571.11 $M_{y,dx}$=3325.91 $M_{y,eq}$=-3023.99
[Lin.] $M_{z,sx}$=7.27 $M_{z,dx}$=-2.36 $M_{z,eq}$=-5.31
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=120.27 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.28 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.36 $\sigma_{m,d}$=11.88 Sfr.=0.09

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-448.21 T_z=371.19 M_y=-884.41 T_y=-41.29 M_z=44.05 M_x=6.56
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 35 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1930.33 T_z=497.46 M_y=-1410.04 T_y=5.24 M_z=5.33 M_x=-1.26
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=0.54 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 25 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-2631.92 T_z=649.56 M_y=-1908.28 T_y=4.55 M_z=-7.53 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=19.31
Tensioni: τ_d=0.71 Sfr.=0.04

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 62 SLU Xl=1.20
Sollecitazioni: N=-2597.83 T_z=559.18 M_y=-3325.91 T_y=4.09 M_z=-2.36 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.35 $\sigma_{m,d}$=-13.02 Sfr.=0.09

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=1.20
Sollecitazioni: N=-2597.83 T_z=559.18 M_y=-3325.91 T_y=4.09 M_z=-2.36 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=13.02 Sfr.=0.09

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 25 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-2631.92 T_z=649.56 M_y=-1908.28 T_y=4.55 M_z=-7.53 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.37 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.00 (L/47589)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/72063)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.00 (L/36553)

Asta n. 2186 (-2415 2103) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 87 SLU I Xl=0.43
Sollecitazioni: N=-796.71 T_z=-342.88 M_y=-733.48 T_y=5.14 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=127.94 $\lambda_{rel,m}$=0.39 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=6.29 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-801.77 T_z=-305.55 M_y=-871.75 T_y=5.14 M_z=-2.97 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=127.94 $\lambda_{rel,m}$=0.39 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=7.60 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I

Sollecitazioni: N=-801.77
[Lin.] $M_{y,sx}$=871.75 $M_{y,dx}$=409.19 $M_{y,eq}$=-686.73
[Lin.] $M_{z,sx}$=2.97 $M_{z,dx}$=3.61 $M_{z,eq}$=1.45
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=127.94 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.50 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.80 $\sigma_{m,d}$=5.95 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=1.28
Sollecitazioni: N=-786.58 T_z=-417.53 M_y=-409.19 T_y=5.14 M_z=3.61 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=0.88 Sfr.=0.02

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-801.77 T_z=-305.55 M_y=-871.75 T_y=5.14 M_z=-2.97 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.80 $\sigma_{m,d}$=-7.60 Sfr.=0.03

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-801.77 T_z=-305.55 M_y=-871.75 T_y=5.14 M_z=-2.97 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=7.60 Sfr.=0.03

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-801.77 T_z=-305.55 M_y=-871.75 T_y=5.14 M_z=-2.97 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.80 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 62 SLU Xl=0.26
Sollecitazioni: N=-2392.30 T_z=-1210.63 M_y=-3019.64 T_y=6.63 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=127.94 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=11.80 Sfr.=0.08

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-2396.25 T_z=-1181.51 M_y=-3325.70 T_y=6.63 M_z=-2.36 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=127.94 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=13.02 Sfr.=0.09

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 62 SLU
Sollecitazioni: N=-2396.25
[Lin.] $M_{y,sx}$=3325.70 $M_{y,dx}$=1720.89 $M_{y,eq}$=-2683.77
[Lin.] $M_{z,sx}$=2.36 $M_{z,dx}$=6.12 $M_{z,eq}$=2.73
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=127.94 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.25 $\sigma_{m,d}$=10.52 Sfr.=0.08

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-416.04 T_z=-472.73 M_y=-929.26 T_y=-7.94 M_z=85.40 M_x=6.56
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 35 SLU Xl=1.28
Sollecitazioni: N=-1746.98 T_z=-854.14 M_y=-926.16 T_y=1.59 M_z=13.67 M_x=-1.26
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=0.93 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=1.28
Sollecitazioni: N=-2376.50 T_z=-1327.08 M_y=-1720.89 T_y=6.63 M_z=6.12 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=1.45 Sfr.=0.07

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-2396.25 T_z=-1181.51 M_y=-3325.70 T_y=6.63 M_z=-2.36 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.25 $\sigma_{m,d}$=-13.02 Sfr.=0.09

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-2396.25 T_z=-1181.51 M_y=-3325.70 T_y=6.63 M_z=-2.36 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=13.02 Sfr.=0.09

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 25 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-2411.78 T_z=-973.28 M_y=-2607.01 T_y=6.07 M_z=-2.05 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.26 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.00 (L/25799)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/43986)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.01 (L/19165)

Asta n. 2186 (2103 -2487) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=1.34
  Sollecitazioni: N=-709.15 T_z=-988.42 M_y=839.37 T_y=0.00 M_z=4.25 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=134.37 $\lambda_{rel,m}$=0.40 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-7.38 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
  Sollecitazioni: N=-725.10
  [Par.] $M_{y,sx}$=409.74 $M_{y,dx}$=-839.37 $M_{y,eq}$=811.92
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-3.61 $M_{z,dx}$=4.25 $M_{z,eq}$=3.99
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=134.37 $\lambda_{rel,y}$=0.11 $\lambda_{rel,z}$=0.52 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.97
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.73 $\sigma_{m,d}$=-7.13 Sfr.=0.03

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=1.34
  Sollecitazioni: N=-709.15 T_z=-988.42 M_y=839.37 T_y=0.00 M_z=4.25 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=2.08 Sfr.=0.05

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.34
  Sollecitazioni: N=-709.15 T_z=-988.42 M_y=839.37 T_y=0.00 M_z=4.25 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.71 $\sigma_{m,d}$=-7.38 Sfr.=0.02

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.34
  Sollecitazioni: N=-709.15 T_z=-988.42 M_y=839.37 T_y=0.00 M_z=4.25 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-7.38 Sfr.=0.02

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-725.10 T_z=-870.82 M_y=-409.74 T_y=0.00 M_z=3.61 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.73 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 49 SLU Xl=1.34
  Sollecitazioni: N=-2171.45 T_z=-2781.73 M_y=2364.53 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=134.37 $\lambda_{rel,m}$=0.25 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-9.24 Sfr.=0.06

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 25 SLU Xl=1.34
  Sollecitazioni: N=-2166.37 T_z=-2782.43 M_y=2365.78 T_y=-2.54 M_z=2.29 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=134.37 $\lambda_{rel,m}$=0.25 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-9.27 Sfr.=0.07

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 25 SLU
  Sollecitazioni: N=-2187.11
  [Par.] $M_{y,sx}$=1270.18 $M_{y,dx}$=-2365.78 $M_{y,eq}$=2363.38
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-5.71 $M_{z,dx}$=2.29 $M_{z,eq}$=4.35
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=134.37 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.31 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.14 $\sigma_{m,d}$=-9.29 Sfr.=0.08

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-383.56 T_z=-1044.17 M_y=-519.21 T_y=30.51 M_z=89.84 M_x=6.56
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 35 SLU Xl=1.34
  Sollecitazioni: N=-1578.95 T_z=-2092.75 M_y=1781.94 T_y=-5.97 M_z=5.65 M_x=-1.26
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=2.29 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=1.34
  Sollecitazioni: N=-2150.84 T_z=-3250.34 M_y=2541.36 T_y=-3.56 M_z=1.35 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=3.56 Sfr.=0.16

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 25 SLU Xl=1.34
  Sollecitazioni: N=-2166.37 T_z=-2782.43 M_y=2365.78 T_y=-2.54 M_z=2.29 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.13 $\sigma_{m,d}$=-9.27 Sfr.=0.07

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 25 SLU Xl=1.34
  Sollecitazioni: N=-2166.37 T_z=-2782.43 M_y=2365.78 T_y=-2.54 M_z=2.29 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-9.27 Sfr.=0.07

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 25 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-2187.11 T_z=-2629.55 M_y=-1270.18 T_y=-2.54 M_z=5.71 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.14 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/24503)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.00 (L/40838)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.01 (L/18417)

Asta n. 2186 (-2487 2039) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=1.29
  Sollecitazioni: N=-625.72 T_z=-1603.52 M_y=2835.09 T_y=-33.80 M_z=-39.36 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=148.83 $\lambda_{rel,m}$=0.42 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-25.98 Sfr.=0.09

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
  Sollecitazioni: N=-641.03
  [Lin.] $M_{y,sx}$=-839.18 $M_{y,dx}$=-2835.09 $M_{y,eq}$=2036.72
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-4.25 $M_{z,dx}$=-39.36 $M_{z,eq}$=-21.92
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=148.83 $\lambda_{rel,y}$=0.12 $\lambda_{rel,z}$=0.58 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.96
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.64 $\sigma_{m,d}$=-18.39 Sfr.=0.07

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=1.29
  Sollecitazioni: N=-625.72 T_z=-1603.52 M_y=2835.09 T_y=-33.80 M_z=-39.36 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=3.38 Sfr.=0.08

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.29
  Sollecitazioni: N=-625.72 T_z=-1603.52 M_y=2835.09 T_y=-33.80 M_z=-39.36 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.63 $\sigma_{m,d}$=-25.98 Sfr.=0.08

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.29
  Sollecitazioni: N=-625.72 T_z=-1603.52 M_y=2835.09 T_y=-33.80 M_z=-39.36 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-25.98 Sfr.=0.08

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-641.03 T_z=-1490.61 M_y=839.18 T_y=-33.80 M_z=4.25 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.64 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 49 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-1943.06 T_z=-4465.47 M_y=2363.94 T_y=-61.49 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=148.83 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-9.23 Sfr.=0.06

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 62 SLU Xl=1.29
  Sollecitazioni: N=-1902.55 T_z=-5371.39 M_y=9375.06 T_y=-82.20 M_z=-104.71 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=148.83 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-37.98 Sfr.=0.25

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 25 SLU
  Sollecitazioni: N=-1937.98
  [Lin.] $M_{y,sx}$=-2365.19 $M_{y,dx}$=-8221.81 $M_{y,eq}$=5879.16
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-2.29 $M_{z,dx}$=-100.60 $M_{z,eq}$=-59.44
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=148.83 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.34 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.01 $\sigma_{m,d}$=-23.74 Sfr.=0.19

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-345.96 T_z=-1348.34 M_y=548.57 T_y=-195.45 M_z=69.15 M_x=6.56
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 35 SLU Xl=1.29

Sollecitazioni: N=-1395.13 T_z=-3447.81 M_y=6134.95 T_y=-96.44 M_z=-118.77 M_x=-1.26
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=3.77 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.03

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=1.29
Sollecitazioni: N=-1902.55 T_z=-5371.39 M_y=9375.06 T_y=-82.20 M_z=-104.71 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=5.88 Sfr.=0.27

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 62 SLU Xl=1.29
Sollecitazioni: N=-1902.55 T_z=-5371.39 M_y=9375.06 T_y=-82.20 M_z=-104.71 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.99 $\sigma_{m,d}$=-37.98 Sfr.=0.25

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=1.29
Sollecitazioni: N=-1902.55 T_z=-5371.39 M_y=9375.06 T_y=-82.20 M_z=-104.71 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-37.98 Sfr.=0.25

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 25 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1937.98 T_z=-4466.17 M_y=2365.19 T_y=-79.75 M_z=2.29 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.01 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/10133)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/17917)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.02 (L/7453)

Asta n. 2186 (2039 2111) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-1548.41 T_z=2127.80 M_y=4125.59 T_y=2.68 M_z=3.28 M_x=-4.22
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=201.83 $\lambda_{rel,m}$=0.48 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-35.51 Sfr.=0.13

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
Sollecitazioni: N=-1548.41
[Lin.] $M_{y,sx}$=-4125.59 $M_{y,dx}$=-397.72 $M_{y,eq}$=2634.44
[Lin.] $M_{z,sx}$=-3.28 $M_{z,dx}$=8.17 $M_{z,eq}$=6.22
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=201.83 $\lambda_{rel,y}$=0.16 $\lambda_{rel,z}$=0.78 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.90
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.55 $\sigma_{m,d}$=-22.85 Sfr.=0.09

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-1548.41 T_z=2127.80 M_y=4125.59 T_y=2.68 M_z=3.28 M_x=-4.22
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-1548.41 T_z=2127.80 M_y=4125.59 T_y=2.68 M_z=3.28 M_x=-4.22
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=4.48 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-1548.41 T_z=2127.80 M_y=4125.59 T_y=2.68 M_z=3.28 M_x=-4.22
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=4.48 Sfr.=0.10

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-1548.41 T_z=2127.80 M_y=4125.59 T_y=2.68 M_z=3.28 M_x=-4.22
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.55 $\sigma_{m,d}$=-35.51 Sfr.=0.12

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-1548.41 T_z=2127.80 M_y=4125.59 T_y=2.68 M_z=3.28 M_x=-4.22
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-35.51 Sfr.=0.12

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-1548.41 T_z=2127.80 M_y=4125.59 T_y=2.68 M_z=3.28 M_x=-4.22
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.55 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 35 SLU Xl=0.32
Sollecitazioni: N=-3446.09 T_z=4585.37 M_y=8476.12 T_y=1.55 M_z=0.00 M_x=-8.16
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70

Ltors=201.83 $\lambda_{rel,m}$=0.31 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-33.11 Sfr.=0.22

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 25 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-4698.86 T_z=6165.71 M_y=12180.40 T_y=-13.84 M_z=36.65 M_x=-12.25
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=201.83 $\lambda_{rel,m}$=0.31 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-48.06 Sfr.=0.36

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 25 SLU
Sollecitazioni: N=-4698.86
[Lin.] $M_{y,sx}$=-12180.40 $M_{y,dx}$=-1146.58 $M_{y,eq}$=7766.87
[Lin.] $M_{z,sx}$=-36.65 $M_{z,dx}$=11.45 $M_{z,eq}$=26.57
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=201.83 $\lambda_{rel,y}$=0.14 $\lambda_{rel,z}$=0.46 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.98
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.45 $\sigma_{m,d}$=-30.69 Sfr.=0.25

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-1061.53 T_z=2108.97 M_y=3990.59 T_y=-84.83 M_z=235.62 M_x=-24.43
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 25 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-4698.86 T_z=6165.71 M_y=12180.40 T_y=-13.84 M_z=36.65 M_x=-12.25
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=6.74 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.12

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 25 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-4698.86 T_z=6165.71 M_y=12180.40 T_y=-13.84 M_z=36.65 M_x=-12.25
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=19.31
Tensioni: τ_d=6.74 Sfr.=0.35

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 25 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-4698.86 T_z=6165.71 M_y=12180.40 T_y=-13.84 M_z=36.65 M_x=-12.25
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.45 $\sigma_{m,d}$=-48.06 Sfr.=0.36

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 25 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-4698.86 T_z=6165.71 M_y=12180.40 T_y=-13.84 M_z=36.65 M_x=-12.25
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-48.06 Sfr.=0.36

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 25 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-4698.86 T_z=6165.71 M_y=12180.40 T_y=-13.84 M_z=36.65 M_x=-12.25
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.45 Sfr.=0.02

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.04 (L/4718)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.02 (L/9153)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.05 (L/3395)

Asta n. 2186 (2111 -2567) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=1.48
Sollecitazioni: N=-1430.00 T_z=1254.96 M_y=-1546.56 T_y=-3.76 M_z=2.61 M_x=-4.22
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=147.80 $\lambda_{rel,m}$=0.42 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=13.37 Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
Sollecitazioni: N=-1447.54
[Par.] $M_{y,sx}$=-403.82 $M_{y,dx}$=1546.56 $M_{y,eq}$=-1267.75
[Lin.] $M_{z,sx}$=-8.17 $M_{z,dx}$=2.61 $M_{z,eq}$=5.95
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=147.80 $\lambda_{rel,y}$=0.12 $\lambda_{rel,z}$=0.57 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.96
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.45 $\sigma_{m,d}$=11.12 Sfr.=0.05

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1447.54 T_z=1384.31 M_y=403.82 T_y=-3.76 M_z=8.17 M_x=-4.22
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1447.54 T_z=1384.31 M_y=403.82 T_y=-3.76 M_z=8.17 M_x=-4.22
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=2.92 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-1447.54 T_z=1384.31 M_y=403.82 T_y=-3.76 M_z=8.17 M_x=-4.22
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=2.92 Sfr.=0.07

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.48
  Sollecitazioni: N=-1430.00 T_z=1254.96 M_y=-1546.56 T_y=-3.76 M_z=2.61 M_x=-4.22
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.43 $\sigma_{m,d}$=-13.37 Sfr.=0.04

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.48
  Sollecitazioni: N=-1430.00 T_z=1254.96 M_y=-1546.56 T_y=-3.76 M_z=2.61 M_x=-4.22
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=13.37 Sfr.=0.04

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-1447.54 T_z=1384.31 M_y=403.82 T_y=-3.76 M_z=8.17 M_x=-4.22
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.45 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 22 SND Xl=1.48
  Sollecitazioni: N=-1334.15 T_z=1243.34 M_y=-1669.84 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-4.65
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=147.80 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=6.52 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 25 SLU Xl=1.48
  Sollecitazioni: N=-4378.30 T_z=3802.79 M_y=-4580.38 T_y=-5.23 M_z=3.72 M_x=-12.25
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=147.80 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=17.94 Sfr.=0.14

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 25 SLU
  Sollecitazioni: N=-4401.11
  [Par.] $M_{y,sx}$=-1164.29 $M_{y,dx}$=4580.38 $M_{y,eq}$=-3734.03
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-11.45 $M_{z,dx}$=3.72 $M_{z,eq}$=8.36
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=147.80 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.34 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.29 $\sigma_{m,d}$=14.69 Sfr.=0.13

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-1013.96 T_z=1369.01 M_y=201.64 T_y=-63.75 M_z=85.39 M_x=-24.43
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 25 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-4401.11 T_z=3970.95 M_y=1164.29 T_y=-5.23 M_z=11.45 M_x=-12.25
  Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=4.34 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 25 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-4401.11 T_z=3970.95 M_y=1164.29 T_y=-5.23 M_z=11.45 M_x=-12.25
  Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=19.31
  Tensioni: τ_d=4.34 Sfr.=0.22

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 25 SLU Xl=1.48
  Sollecitazioni: N=-4378.30 T_z=3802.79 M_y=-4580.38 T_y=-5.23 M_z=3.72 M_x=-12.25
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.28 $\sigma_{m,d}$=-17.94 Sfr.=0.14

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 25 SLU Xl=1.48
  Sollecitazioni: N=-4378.30 T_z=3802.79 M_y=-4580.38 T_y=-5.23 M_z=3.72 M_x=-12.25
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=17.94 Sfr.=0.14

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 25 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-4401.11 T_z=3970.95 M_y=1164.29 T_y=-5.23 M_z=11.45 M_x=-12.25
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.29 Sfr.=0.02

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/24996)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/45918)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/18394)

Asta n. 2186 (-2567 -2582) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=1.64

Sollecitazioni: N=-1336.36 T_z=564.69 M_y=-2585.62 T_y=17.06 M_z=30.59 M_x=-4.22
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=164.03 $\lambda_{rel,m}$=0.44 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=23.47 Sfr.=0.08

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
Sollecitazioni: N=-1355.84
[Lin.] $M_{y,sx}$=1541.58 $M_{y,dx}$=2585.62 $M_{y,eq}$=-2168.00
[Lin.] $M_{z,sx}$=-2.61 $M_{z,dx}$=30.59 $M_{z,eq}$=19.40
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=164.03 $\lambda_{rel,y}$=0.13 $\lambda_{rel,z}$=0.64 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.95
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.36 $\sigma_{m,d}$=19.41 Sfr.=0.07

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1355.84 T_z=708.25 M_y=-1541.58 T_y=17.06 M_z=2.61 M_x=-4.22
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1355.84 T_z=708.25 M_y=-1541.58 T_y=17.06 M_z=2.61 M_x=-4.22
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=1.49 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1355.84 T_z=708.25 M_y=-1541.58 T_y=17.06 M_z=2.61 M_x=-4.22
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=1.49 Sfr.=0.03

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.64
Sollecitazioni: N=-1336.36 T_z=564.69 M_y=-2585.62 T_y=17.06 M_z=30.59 M_x=-4.22
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.34 $\sigma_{m,d}$=-23.47 Sfr.=0.08

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.64
Sollecitazioni: N=-1336.36 T_z=564.69 M_y=-2585.62 T_y=17.06 M_z=30.59 M_x=-4.22
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=23.47 Sfr.=0.08

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1355.84 T_z=708.25 M_y=-1541.58 T_y=17.06 M_z=2.61 M_x=-4.22
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.36 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 22 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1328.65 T_z=702.99 M_y=-1664.68 T_y=18.08 M_z=0.00 M_x=-4.65
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=164.03 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=6.50 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 25 SLU Xl=1.64
Sollecitazioni: N=-4102.57 T_z=1770.18 M_y=-7622.63 T_y=43.72 M_z=75.44 M_x=-12.25
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=164.03 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=30.76 Sfr.=0.23

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 25 SLU
Sollecitazioni: N=-4127.89
[Lin.] $M_{y,sx}$=4565.84 $M_{y,dx}$=7622.63 $M_{y,eq}$=-6399.91
[Lin.] $M_{z,sx}$=-3.72 $M_{z,dx}$=75.44 $M_{z,eq}$=46.75
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=164.03 $\lambda_{rel,y}$=0.11 $\lambda_{rel,z}$=0.38 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.15 $\sigma_{m,d}$=25.61 Sfr.=0.21

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-968.24 T_z=751.83 M_y=-1793.95 T_y=118.01 M_z=26.61 M_x=-24.43
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-4313.68 T_z=2267.27 M_y=-4130.50 T_y=49.16 M_z=2.49 M_x=-13.82
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=2.48 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-4313.68 T_z=2267.27 M_y=-4130.50 T_y=49.16 M_z=2.49 M_x=-13.82
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=2.48 Sfr.=0.11

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 25 SLU Xl=1.64

Sollecitazioni: N=-4102.57 T_z=1770.18 M_y=-7622.63 T_y=43.72 M_z=75.44 M_x=-12.25
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.14 $\sigma_{m,d}$=-30.76 Sfr.=0.23

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 25 SLU Xl=1.64
Sollecitazioni: N=-4102.57 T_z=1770.18 M_y=-7622.63 T_y=43.72 M_z=75.44 M_x=-12.25
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=30.76 Sfr.=0.23

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 25 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-4127.89 T_z=1956.81 M_y=-4565.84 T_y=43.72 M_z=3.72 M_x=-12.25
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.15 Sfr.=0.02

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.01 (L/16780)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.01 (L/31560)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.01 (L/12242)

Asta n. 2187 (2083 -2410) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-1014.82 T_z=1117.38 M_y=1241.41 T_y=15.86 M_z=-15.48 M_x=1.84
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=108.26 $\lambda_{rel,m}$=0.36 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-11.30 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
Sollecitazioni: N=-1014.82
[Lin.] $M_{y,sx}$=-1241.41 $M_{y,dx}$=-286.22 $M_{y,eq}$=859.33
[Lin.] $M_{z,sx}$=15.48 $M_{z,dx}$=-1.43 $M_{z,eq}$=-9.86
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=108.26 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.42 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.02 $\sigma_{m,d}$=-7.79 Sfr.=0.03

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-1014.82 T_z=1117.38 M_y=1241.41 T_y=15.86 M_z=-15.48 M_x=1.84
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-1014.82 T_z=1117.38 M_y=1241.41 T_y=15.86 M_z=-15.48 M_x=1.84
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=2.35 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-1014.82 T_z=1117.38 M_y=1241.41 T_y=15.86 M_z=-15.48 M_x=1.84
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=2.35 Sfr.=0.05

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-1014.82 T_z=1117.38 M_y=1241.41 T_y=15.86 M_z=-15.48 M_x=1.84
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.02 $\sigma_{m,d}$=-11.30 Sfr.=0.04

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-1014.82 T_z=1117.38 M_y=1241.41 T_y=15.86 M_z=-15.48 M_x=1.84
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-11.30 Sfr.=0.04

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-1014.82 T_z=1117.38 M_y=1241.41 T_y=15.86 M_z=-15.48 M_x=1.84
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.02 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 7 SND Xl=0.20
Sollecitazioni: N=34.15 T_z=1219.70 M_y=1747.41 T_y=114.50 M_z=-37.06 M_x=12.16
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
L=108.26 $\lambda_{rel,y}$=0.07 $\lambda_{rel,z}$=0.25 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 $\sigma_{m,d}$=7.31 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 35 SLU Xl=0.91
Sollecitazioni: N=-2001.48 T_z=2259.50 M_y=910.44 T_y=44.49 M_z=0.00 M_x=1.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=108.26 $\lambda_{rel,m}$=0.22 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-3.56 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 25 SLU Xl=0.20

Sollecitazioni: N=-2607.80 T_z=3097.51 M_y=3328.01 T_y=53.33 M_z=-50.22 M_x=2.51
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=108.26 $\lambda_{rel,m}$=0.22 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-13.65 Sfr.=0.10

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 25 SLU
Sollecitazioni: N=-2607.80
[Lin.] $M_{y,sx}$=-3328.01 $M_{y,dx}$=-629.84 $M_{y,eq}$=2248.74
[Lin.] $M_{z,sx}$=50.22 $M_{z,dx}$=-3.00 $M_{z,eq}$=-31.34
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=108.26 $\lambda_{rel,y}$=0.07 $\lambda_{rel,z}$=0.25 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.36 $\sigma_{m,d}$=-9.19 Sfr.=0.08

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=1.08
Sollecitazioni: N=47.22 T_z=909.89 M_y=-234.56 T_y=-89.58 M_z=98.78 M_x=12.16
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-282.46 T_z=1012.16 M_y=745.48 T_y=-106.74 M_z=22.36 M_x=17.54
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 7 SND Xl=0.20
Sollecitazioni: N=34.15 T_z=1219.70 M_y=1747.41 T_y=114.50 M_z=-37.06 M_x=12.16
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 $\sigma_{m,d}$=7.31 Sfr.=0.04

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 25 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-2607.80 T_z=3097.51 M_y=3328.01 T_y=53.33 M_z=-50.22 M_x=2.51
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=3.39 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.03

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 25 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-2607.80 T_z=3097.51 M_y=3328.01 T_y=53.33 M_z=-50.22 M_x=2.51
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=19.31
Tensioni: τ_d=3.39 Sfr.=0.18

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 25 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-2607.80 T_z=3097.51 M_y=3328.01 T_y=53.33 M_z=-50.22 M_x=2.51
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.36 $\sigma_{m,d}$=-13.65 Sfr.=0.10

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 25 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-2607.80 T_z=3097.51 M_y=3328.01 T_y=53.33 M_z=-50.22 M_x=2.51
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-13.65 Sfr.=0.10

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 25 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-2607.80 T_z=3097.51 M_y=3328.01 T_y=53.33 M_z=-50.22 M_x=2.51
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.36 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/12136)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/24114)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/8676)

Asta n. 2187 (-2410 -2446) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=1.16
Sollecitazioni: N=-922.03 T_z=570.36 M_y=-433.27 T_y=-5.01 M_z=-7.24 M_x=1.84
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=115.88 $\lambda_{rel,m}$=0.37 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=4.02 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
Sollecitazioni: N=-939.14
[Par.] $M_{y,sx}$=-286.16 $M_{y,dx}$=433.27 $M_{y,eq}$=-433.27
[Lin.] $M_{z,sx}$=1.43 $M_{z,dx}$=-7.24 $M_{z,eq}$=-4.91
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=115.88 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.45 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.98
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.94 $\sigma_{m,d}$=3.92 Sfr.=0.02

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-939.14 T_z=671.27 M_y=286.16 T_y=-5.01 M_z=-1.43 M_x=1.84
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-939.14 T_z=671.27 M_y=286.16 T_y=-5.01 M_z=-1.43 M_x=1.84
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=1.41 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-939.14 T_z=671.27 M_y=286.16 T_y=-5.01 M_z=-1.43 M_x=1.84
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=1.41 Sfr.=0.03

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.16
  Sollecitazioni: N=-922.03 T_z=570.36 M_y=-433.27 T_y=-5.01 M_z=-7.24 M_x=1.84
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.92 $\sigma_{m,d}$=-4.02 Sfr.=0.01

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.16
  Sollecitazioni: N=-922.03 T_z=570.36 M_y=-433.27 T_y=-5.01 M_z=-7.24 M_x=1.84
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=4.02 Sfr.=0.01

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-939.14 T_z=671.27 M_y=286.16 T_y=-5.01 M_z=-1.43 M_x=1.84
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.94 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 7 SND Xl=1.16
  Sollecitazioni: N=62.52 T_z=683.47 M_y=-790.57 T_y=-24.83 M_z=-132.60 M_x=12.16
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
  L=115.88 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.27 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.03 $\sigma_{m,d}$=4.81 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 61 SLU Xl=0.23
  Sollecitazioni: N=-1324.15 T_z=1561.41 M_y=-573.49 T_y=-19.50 M_z=0.00 M_x=2.20
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=115.88 $\lambda_{rel,m}$=0.23 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=2.24 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 61 SLU Xl=1.16
  Sollecitazioni: N=-1306.35 T_z=1456.46 M_y=-1972.39 T_y=-19.50 M_z=-18.54 M_x=2.20
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=115.88 $\lambda_{rel,m}$=0.23 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=7.95 Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 25 SLU
  Sollecitazioni: N=-2385.57
  [Par.] $M_{y,sx}$=-629.68 $M_{y,dx}$=1365.69 $M_{y,eq}$=-1296.99
  [Lin.] $M_{z,sx}$=3.00 $M_{z,dx}$=-19.56 $M_{z,eq}$=-12.94
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=115.88 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.27 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.24 $\sigma_{m,d}$=5.23 Sfr.=0.05

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=1.16
  Sollecitazioni: N=62.52 T_z=683.47 M_y=-790.57 T_y=21.72 M_z=118.29 M_x=12.16
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.03 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-248.58 T_z=559.24 M_y=-116.67 T_y=16.45 M_z=134.50 M_x=17.55
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 7 SND Xl=1.16
  Sollecitazioni: N=62.52 T_z=683.47 M_y=-790.57 T_y=-24.83 M_z=-132.60 M_x=12.16
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.03 $\sigma_{m,d}$=4.81 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 25 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-2385.57 T_z=1787.46 M_y=629.68 T_y=-14.29 M_z=-3.00 M_x=2.51
  Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=1.96 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 25 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-2385.57 T_z=1787.46 M_y=629.68 T_y=-14.29 M_z=-3.00 M_x=2.51
  Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=19.31
  Tensioni: τ_d=1.96 Sfr.=0.10

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 61 SLU Xl=1.16
  Sollecitazioni: N=-1306.35 T_z=1456.46 M_y=-1972.39 T_y=-19.50 M_z=-18.54 M_x=2.20

Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.68 $\sigma_{m,d}$=-7.95 Sfr.=0.05

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 61 SLU Xl=1.16
Sollecitazioni: N=-1306.35 T_z=1456.46 M_y=-1972.39 T_y=-19.50 M_z=-18.54 M_x=2.20
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=7.95 Sfr.=0.05

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-2702.03 T_z=1655.47 M_y=1065.51 T_y=-9.44 M_z=-6.53 M_x=2.68
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.41 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/44186)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/90010)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/31157)

Asta n. 2187 (-2446 -2484) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=1.16
Sollecitazioni: N=-840.65 T_z=90.45 M_y=-596.08 T_y=0.00 M_z=-6.30 M_x=1.84
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=115.58 $\lambda_{rel,m}$=0.37 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=5.38 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
Sollecitazioni: N=-857.72
[Lin.] $M_{y,sx}$=433.37 $M_{y,dx}$=596.08 $M_{y,eq}$=-531.00
[Lin.] $M_{z,sx}$=7.24 $M_{z,dx}$=-6.30 $M_{z,eq}$=-6.86
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=115.58 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.45 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.98
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.86 $\sigma_{m,d}$=4.84 Sfr.=0.02

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-857.72 T_z=191.09 M_y=-433.37 T_y=0.00 M_z=-7.24 M_x=1.84
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-857.72 T_z=191.09 M_y=-433.37 T_y=0.00 M_z=-7.24 M_x=1.84
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=0.40 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-857.72 T_z=191.09 M_y=-433.37 T_y=0.00 M_z=-7.24 M_x=1.84
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=0.40 Sfr.=0.01

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.16
Sollecitazioni: N=-840.65 T_z=90.45 M_y=-596.08 T_y=0.00 M_z=-6.30 M_x=1.84
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.84 $\sigma_{m,d}$=-5.38 Sfr.=0.02

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.16
Sollecitazioni: N=-840.65 T_z=90.45 M_y=-596.08 T_y=0.00 M_z=-6.30 M_x=1.84
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=5.38 Sfr.=0.02

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-857.72 T_z=191.09 M_y=-433.37 T_y=0.00 M_z=-7.24 M_x=1.84
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.86 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 7 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=59.92 T_z=315.40 M_y=-790.62 T_y=50.30 M_z=-132.60 M_x=12.16
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
L=115.58 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.27 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.03 $\sigma_{m,d}$=4.81 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 62 SLU Xl=1.16
Sollecitazioni: N=-1813.49 T_z=195.65 M_y=-2256.19 T_y=-4.31 M_z=-26.70 M_x=2.32
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=115.58 $\lambda_{rel,m}$=0.23 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=9.16 Sfr.=0.06

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 62 SLU
Sollecitazioni: N=-1835.68

[Lin.] $M_{y,sx}$=1954.44 $M_{y,dx}$=2256.19 $M_{y,eq}$=-2135.49
[Lin.] $M_{z,sx}$=21.72 $M_{z,dx}$=-26.70 $M_{z,eq}$=-24.71
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=115.58 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.27 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.96 $\sigma_{m,d}$=8.66 Sfr.=0.06

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=1.16
Sollecitazioni: N=76.99 T_z=214.76 M_y=-777.59 T_y=-43.41 M_z=69.34 M_x=12.16
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.04 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-210.53 T_z=282.17 M_y=-706.50 T_y=-59.76 M_z=144.75 M_x=17.54
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 7 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=59.92 T_z=315.40 M_y=-790.62 T_y=50.30 M_z=-132.60 M_x=12.16
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.03 $\sigma_{m,d}$=4.81 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-2468.30 T_z=491.79 M_y=-777.19 T_y=3.77 M_z=-17.46 M_x=2.68
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=0.54 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-2468.30 T_z=491.79 M_y=-777.19 T_y=3.77 M_z=-17.46 M_x=2.68
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=0.54 Sfr.=0.02

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 62 SLU Xl=1.16
Sollecitazioni: N=-1813.49 T_z=195.65 M_y=-2256.19 T_y=-4.31 M_z=-26.70 M_x=2.32
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.94 $\sigma_{m,d}$=-9.16 Sfr.=0.06

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=1.16
Sollecitazioni: N=-1813.49 T_z=195.65 M_y=-2256.19 T_y=-4.31 M_z=-26.70 M_x=2.32
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=9.16 Sfr.=0.06

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-2468.30 T_z=491.79 M_y=-777.19 T_y=3.77 M_z=-17.46 M_x=2.68
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.29 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 42 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/67331)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 42 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/93227)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 42 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/52694)

Asta n. 2187 (-2484 -2523) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 87 SLU I Xl=0.39
Sollecitazioni: N=-770.71 T_z=-321.93 M_y=-478.54 T_y=13.91 M_z=0.00 M_x=1.84
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=115.58 $\lambda_{rel,m}$=0.37 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=4.10 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-776.40 T_z=-288.38 M_y=-596.10 T_y=13.91 M_z=-6.30 M_x=1.84
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=115.58 $\lambda_{rel,m}$=0.37 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=5.38 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
Sollecitazioni: N=-776.40
[Lin.] $M_{y,sx}$=596.10 $M_{y,dx}$=204.64 $M_{y,eq}$=-439.52
[Lin.] $M_{z,sx}$=6.30 $M_{z,dx}$=9.77 $M_{z,eq}$=3.91
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=115.58 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.45 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.98
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.78 $\sigma_{m,d}$=3.93 Sfr.=0.02

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-776.40 T_z=-288.38 M_y=-596.10 T_y=13.91 M_z=-6.30 M_x=1.84
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=1.16
  Sollecitazioni: N=-759.33 T_z=-389.02 M_y=-204.64 T_y=13.91 M_z=9.77 M_x=1.84
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=0.82 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=1.16
  Sollecitazioni: N=-759.33 T_z=-389.02 M_y=-204.64 T_y=13.91 M_z=9.77 M_x=1.84
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=0.82 Sfr.=0.02

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-776.40 T_z=-288.38 M_y=-596.10 T_y=13.91 M_z=-6.30 M_x=1.84
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.78 $\sigma_{m,d}$=-5.38 Sfr.=0.02

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-776.40 T_z=-288.38 M_y=-596.10 T_y=13.91 M_z=-6.30 M_x=1.84
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=5.38 Sfr.=0.02

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-776.40 T_z=-288.38 M_y=-596.10 T_y=13.91 M_z=-6.30 M_x=1.84
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.78 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 7 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=74.12 T_z=-452.03 M_y=-777.59 T_y=119.89 M_z=-75.69 M_x=12.16
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
  L=115.58 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.27 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.04 $\sigma_{m,d}$=4.02 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 48 SLU Xl=0.62
  Sollecitazioni: N=-1500.82 T_z=-759.51 M_y=-857.46 T_y=21.32 M_z=0.00 M_x=4.02
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=115.58 $\lambda_{rel,m}$=0.23 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=3.35 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 62 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-1602.26 T_z=-1264.10 M_y=-2256.23 T_y=10.64 M_z=-26.70 M_x=2.32
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=115.58 $\lambda_{rel,m}$=0.23 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=9.16 Sfr.=0.06

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 62 SLU
  Sollecitazioni: N=-1602.26
  [Lin.] $M_{y,sx}$=2256.23 $M_{y,dx}$=719.58 $M_{y,eq}$=-1641.57
  [Lin.] $M_{z,sx}$=26.70 $M_{z,dx}$=-14.40 $M_{z,eq}$=-21.78
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=115.58 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.27 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.83 $\sigma_{m,d}$=6.70 Sfr.=0.05

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=1.16
  Sollecitazioni: N=91.19 T_z=-552.67 M_y=-227.61 T_y=119.89 M_z=64.98 M_x=12.16
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.05 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-172.69 T_z=-414.69 M_y=-731.87 T_y=-109.04 M_z=76.80 M_x=17.54
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 7 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=74.12 T_z=-452.03 M_y=-777.59 T_y=119.89 M_z=-75.69 M_x=12.16
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.04 $\sigma_{m,d}$=4.02 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 62 SLU Xl=1.16
  Sollecitazioni: N=-1580.07 T_z=-1394.94 M_y=-719.58 T_y=10.64 M_z=-14.40 M_x=2.32
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=1.53 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=1.16
  Sollecitazioni: N=-1580.07 T_z=-1394.94 M_y=-719.58 T_y=10.64 M_z=-14.40 M_x=2.32
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=1.53 Sfr.=0.07

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 62 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-1602.26 T_z=-1264.10 M_y=-2256.23 T_y=10.64 M_z=-26.70 M_x=2.32
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70

Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.83 $\sigma_{m,d}$=-9.16 Sfr.=0.06

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1602.26 T_z=-1264.10 M_y=-2256.23 T_y=10.64 M_z=-26.70 M_x=2.32
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=9.16 Sfr.=0.06

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-2234.88 T_z=-670.23 M_y=-1270.07 T_y=17.51 M_z=-13.11 M_x=2.68
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.16 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.00 (L/34138)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.00 (L/55087)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.00 (L/26063)

Asta n. 2187 (-2523 2100) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 87 SLU I Xl=0.06
Sollecitazioni: N=-694.14 T_z=-773.41 M_y=-155.40 T_y=-147.47 M_z=0.00 M_x=1.84
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=115.58 $\lambda_{rel,m}$=0.37 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=1.33 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=0.96
Sollecitazioni: N=-680.93 T_z=-851.32 M_y=571.46 T_y=-147.47 M_z=-131.60 M_x=1.84
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=115.58 $\lambda_{rel,m}$=0.37 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-10.48 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
Sollecitazioni: N=-695.09
[Par.] $M_{y,sx}$=204.65 $M_{y,dx}$=-571.46 $M_{y,eq}$=504.47
[Lin.] $M_{z,sx}$=-9.77 $M_{z,dx}$=-131.60 $M_{z,eq}$=-75.05
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=115.58 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.45 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.98
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.70 $\sigma_{m,d}$=-7.51 Sfr.=0.03

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-695.09 T_z=-767.84 M_y=-204.65 T_y=-147.47 M_z=9.77 M_x=1.84
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=0.96
Sollecitazioni: N=-680.93 T_z=-851.32 M_y=571.46 T_y=-147.47 M_z=-131.60 M_x=1.84
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=1.82 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.96
Sollecitazioni: N=-680.93 T_z=-851.32 M_y=571.46 T_y=-147.47 M_z=-131.60 M_x=1.84
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=1.82 Sfr.=0.04

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.96
Sollecitazioni: N=-680.93 T_z=-851.32 M_y=571.46 T_y=-147.47 M_z=-131.60 M_x=1.84
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hz}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.68 $\sigma_{m,d}$=-10.48 Sfr.=0.03

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.96
Sollecitazioni: N=-680.93 T_z=-851.32 M_y=571.46 T_y=-147.47 M_z=-131.60 M_x=1.84
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-10.48 Sfr.=0.03

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-695.09 T_z=-767.84 M_y=-204.65 T_y=-147.47 M_z=9.77 M_x=1.84
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.70 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 7 SND Xl=0.96
Sollecitazioni: N=102.39 T_z=-1026.28 M_y=748.03 T_y=-261.93 M_z=-282.42 M_x=12.16
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
L=115.58 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.27 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.05 $\sigma_{m,d}$=6.60 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 26 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1552.54 T_z=-2110.02 M_y=-517.83 T_y=-321.38 M_z=0.00 M_x=2.53
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70

Ltors=115.58 $\lambda_{rel,m}$=0.23 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=2.02 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 62 SLU Xl=0.96
Sollecitazioni: N=-1350.45 T_z=-2963.22 M_y=2069.13 T_y=-359.87 M_z=-359.39 M_x=2.32
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=115.58 $\lambda_{rel,m}$=0.23 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-12.76 Sfr.=0.08

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 62 SLU
Sollecitazioni: N=-1368.85
[Par.] $M_{y,sx}$=719.55 $M_{y,dx}$=-2069.13 $M_{y,eq}$=1812.64
[Lin.] $M_{z,sx}$=14.40 $M_{z,dx}$=-359.39 $M_{z,eq}$=-221.39
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=115.58 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.27 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.71 $\sigma_{m,d}$=-9.96 Sfr.=0.07

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=0.96
Sollecitazioni: N=102.39 T_z=-704.43 M_y=414.05 T_y=-4.59 M_z=59.55 M_x=12.16
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.05 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-134.87 T_z=-901.37 M_y=-227.22 T_y=-289.51 M_z=83.62 M_x=17.54
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 7 SND Xl=0.96
Sollecitazioni: N=102.39 T_z=-1026.28 M_y=748.03 T_y=-261.93 M_z=-282.42 M_x=12.16
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.05 $\sigma_{m,d}$=6.60 Sfr.=0.03

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 62 SLU Xl=0.96
Sollecitazioni: N=-1350.45 T_z=-2963.22 M_y=2069.13 T_y=-359.87 M_z=-359.39 M_x=2.32
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=3.26 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=0.96
Sollecitazioni: N=-1350.45 T_z=-2963.22 M_y=2069.13 T_y=-359.87 M_z=-359.39 M_x=2.32
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=3.26 Sfr.=0.15

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 62 SLU Xl=0.96
Sollecitazioni: N=-1350.45 T_z=-2963.22 M_y=2069.13 T_y=-359.87 M_z=-359.39 M_x=2.32
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.70 $\sigma_{m,d}$=-12.76 Sfr.=0.08

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=0.96
Sollecitazioni: N=-1350.45 T_z=-2963.22 M_y=2069.13 T_y=-359.87 M_z=-359.39 M_x=2.32
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-12.76 Sfr.=0.08

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-2001.47 T_z=-1832.25 M_y=-419.86 T_y=-335.01 M_z=7.13 M_x=2.68
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.04 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/26453)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/44676)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/19905)

Asta n. 2188 (2025 -2363) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 87 SLU I Xl=0.76
Sollecitazioni: N=-161.50 T_z=416.26 M_y=123.12 T_y=-15.09 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=114.26 $\lambda_{rel,m}$=0.36 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-1.06 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-168.23 T_z=465.85 M_y=373.04 T_y=-15.09 M_z=9.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=114.26 $\lambda_{rel,m}$=0.36 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-3.58 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
Sollecitazioni: N=-168.23

[Par.] $M_{y,sx}$=-373.04 $M_{y,dx}$=27.88 $M_{y,eq}$=279.78
[Lin.] $M_{z,sx}$=-9.00 $M_{z,dx}$=-5.26 $M_{z,eq}$=3.60
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=114.26 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.44 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.98
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.17 $\sigma_{m,d}$=-2.55 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-168.23 T_z=465.85 M_y=373.04 T_y=-15.09 M_z=9.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=0.98 Sfr.=0.02

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-168.23 T_z=465.85 M_y=373.04 T_y=-15.09 M_z=9.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.17 $\sigma_{m,d}$=-3.58 Sfr.=0.01

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-168.23 T_z=465.85 M_y=373.04 T_y=-15.09 M_z=9.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-3.58 Sfr.=0.01

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-168.23 T_z=465.85 M_y=373.04 T_y=-15.09 M_z=9.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.17 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 19 SND Xl=0.20
Sollecitazioni: N=1082.85 T_z=810.92 M_y=1282.41 T_y=-56.31 M_z=57.75 M_x=-6.61
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
L=114.26 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.26 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.56 $\sigma_{m,d}$=5.76 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 74 SLU Xl=0.70
Sollecitazioni: N=-1410.97 T_z=952.05 M_y=857.91 T_y=-21.83 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=114.26 $\lambda_{rel,m}$=0.23 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-3.35 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-1234.41 T_z=1247.42 M_y=1400.61 T_y=-25.31 M_z=15.24 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=114.26 $\lambda_{rel,m}$=0.23 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-5.67 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 74 SLU
Sollecitazioni: N=-1418.75
[Lin.] $M_{y,sx}$=-1351.86 $M_{y,dx}$=-449.37 $M_{y,eq}$=990.87
[Lin.] $M_{z,sx}$=-10.89 $M_{z,dx}$=-9.72 $M_{z,eq}$=4.36
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=114.26 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.26 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.74 $\sigma_{m,d}$=-3.93 Sfr.=0.03

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=1.14
Sollecitazioni: N=1630.19 T_z=647.99 M_y=-611.39 T_y=26.12 M_z=25.68 M_x=-6.04
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.85 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 13 SND Xl=0.20
Sollecitazioni: N=868.01 T_z=265.25 M_y=-154.81 T_y=-90.55 M_z=115.76 M_x=-11.67
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 19 SND Xl=0.20
Sollecitazioni: N=1082.85 T_z=810.92 M_y=1282.41 T_y=-56.31 M_z=57.75 M_x=-6.61
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.56 $\sigma_{m,d}$=5.76 Sfr.=0.03

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 25 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-640.95 T_z=1195.53 M_y=1069.18 T_y=-26.23 M_z=17.72 M_x=-1.08
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=1.31 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 25 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-640.95 T_z=1195.53 M_y=1069.18 T_y=-26.23 M_z=17.72 M_x=-1.08
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=19.31
Tensioni: τ_d=1.31 Sfr.=0.07

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-1234.41 T_z=1247.42 M_y=1400.61 T_y=-25.31 M_z=15.24 M_x=0.00

Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.64 $\sigma_{m,d}$=-5.67 Sfr.=0.04

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-1234.41 T_z=1247.42 M_y=1400.61 T_y=-25.31 M_z=15.24 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-5.67 Sfr.=0.04

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 19 SND Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-1955.43 T_z=201.05 M_y=-329.74 T_y=-56.31 M_z=57.75 M_x=-6.61
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.02 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/31688)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/60939)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/23164)

Asta n. 2188 (-2363 -2383) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=1.20
Sollecitazioni: N=-119.63 T_z=108.03 M_y=-221.99 T_y=-1.21 M_z=-6.72 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=120.28 $\lambda_{rel,m}$=0.37 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=2.19 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
Sollecitazioni: N=-133.91
[Par.] $M_{y,sx}$=28.73 $M_{y,dx}$=221.99 $M_{y,eq}$=-166.49
[Lin.] $M_{z,sx}$=5.26 $M_{z,dx}$=-6.72 $M_{z,eq}$=-6.13
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=120.28 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.47 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.98
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.13 $\sigma_{m,d}$=1.69 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-133.91 T_z=213.30 M_y=-28.73 T_y=-1.21 M_z=-5.26 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=0.45 Sfr.=0.01

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.20
Sollecitazioni: N=-119.63 T_z=108.03 M_y=-221.99 T_y=-1.21 M_z=-6.72 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.12 $\sigma_{m,d}$=-2.19 Sfr.=0.01

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.20
Sollecitazioni: N=-119.63 T_z=108.03 M_y=-221.99 T_y=-1.21 M_z=-6.72 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=2.19 Sfr.=0.01

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-133.91 T_z=213.30 M_y=-28.73 T_y=-1.21 M_z=-5.26 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.13 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 61 SLU Xl=1.20
Sollecitazioni: N=608.77 T_z=86.79 M_y=-723.98 T_y=-3.42 M_z=-8.17 M_x=-1.64
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=120.28 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.28 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.32 $\sigma_{m,d}$=2.93 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 36 SLU Xl=1.20
Sollecitazioni: N=-507.74 T_z=387.70 M_y=-563.84 T_y=4.85 M_z=0.00 M_x=-1.18
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=120.28 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=2.20 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 25 SLU Xl=1.20
Sollecitazioni: N=-531.58 T_z=390.37 M_y=-563.61 T_y=-1.00 M_z=-8.26 M_x=-1.08
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=120.28 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=2.31 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 19 SND
Sollecitazioni: N=-1888.07
[Par.] $M_{y,sx}$=-554.82 $M_{y,dx}$=350.82 $M_{y,eq}$=554.82
[Lin.] $M_{z,sx}$=36.19 $M_{z,dx}$=-37.22 $M_{z,eq}$=-36.81
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=120.28 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.28 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00

Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.98 $\sigma_{m,d}$=-2.65 Sfr.=0.02

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=1.20
Sollecitazioni: N=1634.53 T_z=377.48 M_y=-384.91 T_y=30.91 M_z=23.78 M_x=-6.04
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.85 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 13 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=880.16 T_z=9.52 M_y=-367.21 T_y=65.44 M_z=51.88 M_x=-11.68
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 61 SLU Xl=1.20
Sollecitazioni: N=608.77 T_z=86.79 M_y=-723.98 T_y=-3.42 M_z=-8.17 M_x=-1.64
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.32 $\sigma_{m,d}$=2.93 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 25 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-550.14 T_z=527.22 M_y=-11.75 T_y=-1.00 M_z=-7.06 M_x=-1.08
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=0.58 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1143.60 T_z=628.32 M_y=271.52 T_y=0.00 M_z=-8.66 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=0.69 Sfr.=0.03

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 25 SLU Xl=1.20
Sollecitazioni: N=-531.58 T_z=390.37 M_y=-563.61 T_y=-1.00 M_z=-8.26 M_x=-1.08
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.28 $\sigma_{m,d}$=-2.31 Sfr.=0.02

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=1.20
Sollecitazioni: N=38.64 T_z=277.72 M_y=-736.52 T_y=-2.22 M_z=-7.93 M_x=-1.56
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=2.98 Sfr.=0.02

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 19 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1888.07 T_z=-56.15 M_y=-481.56 T_y=29.22 M_z=28.19 M_x=-6.61
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.98 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 55 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/129361)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 55 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/152881)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 55 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/102961)

Asta n. 2188 (-2383 -2416) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-96.08 T_z=-65.60 M_y=-222.78 T_y=2.35 M_z=-6.72 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=120.27 $\lambda_{rel,m}$=0.37 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=2.19 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
Sollecitazioni: N=-96.08
[Par.] $M_{y,sx}$=222.78 $M_{y,dx}$=80.58 $M_{y,eq}$=-197.18
[Lin.] $M_{z,sx}$=6.72 $M_{z,dx}$=-3.89 $M_{z,eq}$=-5.58
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=120.27 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.47 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.98
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.10 $\sigma_{m,d}$=1.93 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=1.20
Sollecitazioni: N=-81.80 T_z=-170.86 M_y=-80.58 T_y=2.35 M_z=-3.89 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=0.36 Sfr.=0.01

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-96.08 T_z=-65.60 M_y=-222.78 T_y=2.35 M_z=-6.72 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.10 $\sigma_{m,d}$=-2.19 Sfr.=0.01

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-96.08 T_z=-65.60 M_y=-222.78 T_y=2.35 M_z=-6.72 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=2.19 Sfr.=0.01

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-96.08 T_z=-65.60 M_y=-222.78 T_y=2.35 M_z=-6.72 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.10 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 61 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=664.88 T_z=-490.65 M_y=-726.78 T_y=3.20 M_z=-8.17 M_x=-1.64
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=120.27 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.28 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.35 $\sigma_{m,d}$=2.95 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 36 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-429.81 T_z=-186.79 M_y=-566.15 T_y=6.40 M_z=0.00 M_x=-1.18
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=120.27 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=2.21 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 25 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-453.65 T_z=-184.12 M_y=-565.91 T_y=4.50 M_z=-8.26 M_x=-1.08
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=120.27 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=2.32 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 26 SLU
  Sollecitazioni: N=-390.89
  [Par.] $M_{y,sx}$=517.75 $M_{y,dx}$=234.36 $M_{y,eq}$=-488.87
  [Lin.] $M_{z,sx}$=8.84 $M_{z,dx}$=-3.78 $M_{z,eq}$=-6.82
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=120.27 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.28 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.20 $\sigma_{m,d}$=2.00 Sfr.=0.02

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=1.20
  Sollecitazioni: N=1638.41 T_z=-525.28 M_y=-281.63 T_y=-21.13 M_z=42.72 M_x=-6.04
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.85 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 13 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=895.21 T_z=-272.54 M_y=-316.38 T_y=-48.63 M_z=45.21 M_x=-11.68
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 61 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=664.88 T_z=-490.65 M_y=-726.78 T_y=3.20 M_z=-8.17 M_x=-1.64
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.35 $\sigma_{m,d}$=2.95 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 61 SLU Xl=1.20
  Sollecitazioni: N=683.44 T_z=-627.48 M_y=-54.39 T_y=3.20 M_z=-4.31 M_x=-1.64
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=0.69 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 61 SLU Xl=1.20
  Sollecitazioni: N=683.44 T_z=-627.48 M_y=-54.39 T_y=3.20 M_z=-4.31 M_x=-1.64
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=0.69 Sfr.=0.03

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 25 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-453.65 T_z=-184.12 M_y=-565.91 T_y=4.50 M_z=-8.26 M_x=-1.08
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.24 $\sigma_{m,d}$=-2.32 Sfr.=0.02

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=116.56 T_z=-395.05 M_y=-739.47 T_y=4.13 M_z=-7.93 M_x=-1.56
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=2.99 Sfr.=0.02

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 19 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-1816.30 T_z=-339.68 M_y=-351.58 T_y=-24.07 M_z=24.26 M_x=-6.61
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.95 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 42 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/95178)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 42 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/152861)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 42 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/74182)

Asta n. 2188 (-2416 2030) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 87 SLU I Xl=0.43
  Sollecitazioni: N=-52.50 T_z=-387.18 M_y=78.68 T_y=9.69 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=128.07 $\lambda_{rel,m}$=0.39 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-0.67 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=1.08
  Sollecitazioni: N=-44.80 T_z=-444.03 M_y=348.62 T_y=9.69 M_z=6.60 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=128.07 $\lambda_{rel,m}$=0.39 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-3.27 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
  Sollecitazioni: N=-57.64
  [Par.] $M_{y,sx}$=80.77 $M_{y,dx}$=-348.62 $M_{y,eq}$=279.10
  [Lin.] $M_{z,sx}$=3.89 $M_{z,dx}$=6.60 $M_{z,eq}$=2.64
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=128.07 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.50 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.97
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.06 $\sigma_{m,d}$=-2.51 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=1.08
  Sollecitazioni: N=-44.80 T_z=-444.03 M_y=348.62 T_y=9.69 M_z=6.60 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=0.94 Sfr.=0.02

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.08
  Sollecitazioni: N=-44.80 T_z=-444.03 M_y=348.62 T_y=9.69 M_z=6.60 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.04 $\sigma_{m,d}$=-3.27 Sfr.=0.01

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.08
  Sollecitazioni: N=-44.80 T_z=-444.03 M_y=348.62 T_y=9.69 M_z=6.60 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-3.27 Sfr.=0.01

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-57.64 T_z=-349.28 M_y=-80.77 T_y=9.69 M_z=-3.89 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.06 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 61 SLU Xl=1.08
  Sollecitazioni: N=757.78 T_z=-1345.75 M_y=1335.35 T_y=8.56 M_z=4.96 M_x=-1.64
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=128.07 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.39 $\sigma_{m,d}$=5.28 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 22 SND Xl=1.08
  Sollecitazioni: N=-1195.40 T_z=-621.00 M_y=664.05 T_y=-2.32 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=128.07 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-2.59 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 7 SND Xl=1.08
  Sollecitazioni: N=-1193.82 T_z=-803.43 M_y=1001.60 T_y=61.25 M_z=60.78 M_x=-6.04
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=128.07 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-4.70 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 7 SND
  Sollecitazioni: N=-1206.66
  [Par.] $M_{y,sx}$=282.10 $M_{y,dx}$=-1001.60 $M_{y,eq}$=834.40
  [Lin.] $M_{z,sx}$=47.43 $M_{z,dx}$=60.78 $M_{z,eq}$=24.31
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=128.07 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.63 $\sigma_{m,d}$=-3.58 Sfr.=0.02

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=1.08
  Sollecitazioni: N=1640.33 T_z=-165.02 M_y=-154.69 T_y=61.25 M_z=60.78 M_x=-6.04
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.85 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 13 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=910.12 T_z=-559.60 M_y=-299.42 T_y=-66.80 M_z=89.81 M_x=-11.67
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 61 SLU Xl=1.08
  Sollecitazioni: N=757.78 T_z=-1345.75 M_y=1335.35 T_y=8.56 M_z=4.96 M_x=-1.64
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70

Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.39 $\sigma_{m,d}$=5.28 Sfr.=0.04

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 62 SLU Xl=1.08
Sollecitazioni: N=231.98 T_z=-1348.48 M_y=1210.54 T_y=8.02 M_z=5.72 M_x=-1.56
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=1.47 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=1.08
Sollecitazioni: N=231.98 T_z=-1348.48 M_y=1210.54 T_y=8.02 M_z=5.72 M_x=-1.56
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=1.47 Sfr.=0.07

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 7 SND Xl=1.08
Sollecitazioni: N=-1193.82 T_z=-803.43 M_y=1001.60 T_y=61.25 M_z=60.78 M_x=-6.04
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.62 $\sigma_{m,d}$=-4.70 Sfr.=0.02

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 61 SLU Xl=1.08
Sollecitazioni: N=757.78 T_z=-1345.75 M_y=1335.35 T_y=8.56 M_z=4.96 M_x=-1.64
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-5.28 Sfr.=0.04

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 19 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1742.77 T_z=-628.29 M_y=-344.74 T_y=-41.86 M_z=39.65 M_x=-6.61
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.91 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 42 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/55371)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 42 (teorica) $f_{Z,G}$=0.00 (L/90809)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 42 (teorica) $f_{Z,G}$=0.00 (L/41276)

Asta n. 2188 (2030 -2485) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 87 SLU I Xl=0.88
Sollecitazioni: N=-79.10 T_z=355.72 M_y=89.31 T_y=-7.65 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=134.09 $\lambda_{rel,m}$=0.40 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-0.77 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-87.25 T_z=415.73 M_y=353.77 T_y=-7.65 M_z=5.93 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=134.09 $\lambda_{rel,m}$=0.40 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-3.28 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
Sollecitazioni: N=-87.25
[Par.] $M_{y,sx}$=-353.77 $M_{y,dx}$=64.14 $M_{y,eq}$=271.64
[Lin.] $M_{z,sx}$=-5.93 $M_{z,dx}$=-2.81 $M_{z,eq}$=2.44
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=134.09 $\lambda_{rel,y}$=0.11 $\lambda_{rel,z}$=0.52 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.09 $\sigma_{m,d}$=-2.43 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-87.25 T_z=415.73 M_y=353.77 T_y=-7.65 M_z=5.93 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=0.88 Sfr.=0.02

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-87.25 T_z=415.73 M_y=353.77 T_y=-7.65 M_z=5.93 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.09 $\sigma_{m,d}$=-3.28 Sfr.=0.01

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-87.25 T_z=415.73 M_y=353.77 T_y=-7.65 M_z=5.93 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-3.28 Sfr.=0.01

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-87.25 T_z=415.73 M_y=353.77 T_y=-7.65 M_z=5.93 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.09 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 1 SND Xl=0.20
Sollecitazioni: N=1564.73 T_z=510.79 M_y=611.99 T_y=-121.22 M_z=151.09 M_x=-5.47
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
L=134.09 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.31 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00

Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.81 $\sigma_{m,d}$=4.36 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 75 SLU Xl=0.58
Sollecitazioni: N=-1154.24 T_z=943.57 M_y=704.19 T_y=-18.63 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=134.09 $\lambda_{rel,m}$=0.25 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-2.75 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 25 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-506.55 T_z=1060.91 M_y=994.97 T_y=-22.09 M_z=10.03 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=134.09 $\lambda_{rel,m}$=0.25 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-4.02 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU
Sollecitazioni: N=-1160.13
[Par.] $M_{y,sx}$=-1071.84 $M_{y,dx}$=-18.39 $M_{y,eq}$=803.88
[Lin.] $M_{z,sx}$=-7.42 $M_{z,dx}$=-13.87 $M_{z,eq}$=-5.55
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=134.09 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.31 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.60 $\sigma_{m,d}$=-3.21 Sfr.=0.03

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=1.34
Sollecitazioni: N=1745.23 T_z=431.52 M_y=-318.83 T_y=-72.75 M_z=40.87 M_x=-3.88
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.91 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.20
Sollecitazioni: N=1564.73 T_z=279.01 M_y=-10.31 T_y=-121.22 M_z=151.09 M_x=-5.47
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 1 SND Xl=0.20
Sollecitazioni: N=1564.73 T_z=510.79 M_y=611.99 T_y=-121.22 M_z=151.09 M_x=-5.47
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.81 $\sigma_{m,d}$=4.36 Sfr.=0.03

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 36 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-478.65 T_z=1059.00 M_y=991.48 T_y=-37.55 M_z=25.15 M_x=-1.09
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=1.16 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 25 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-506.55 T_z=1060.91 M_y=994.97 T_y=-22.09 M_z=10.03 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=19.31
Tensioni: τ_d=1.16 Sfr.=0.06

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 25 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-506.55 T_z=1060.91 M_y=994.97 T_y=-22.09 M_z=10.03 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.26 $\sigma_{m,d}$=-4.02 Sfr.=0.03

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 25 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-506.55 T_z=1060.91 M_y=994.97 T_y=-22.09 M_z=10.03 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-4.02 Sfr.=0.03

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 19 SND Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-1906.15 T_z=299.93 M_y=25.14 T_y=-76.20 M_z=75.06 M_x=-3.67
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.99 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.00 (L/43571)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/84084)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 30 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/31325)

Asta n. 2188 (-2485 -2527) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=1.49
Sollecitazioni: N=-28.85 T_z=-14.47 M_y=-139.06 T_y=-7.79 M_z=-14.41 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=148.87 $\lambda_{rel,m}$=0.42 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=1.80 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
Sollecitazioni: N=-46.52
[Par.] $M_{y,sx}$=63.62 $M_{y,dx}$=139.06 $M_{y,eq}$=-140.25

[Lin.] $M_{z,sx}$=2.81 $M_{z,dx}$=-14.41 $M_{z,eq}$=-9.77
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=148.87 $\lambda_{rel,y}$=0.12 $\lambda_{rel,z}$=0.58 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.96
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.05 $\sigma_{m,d}$=1.62 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-46.52 T_z=115.81 M_y=-63.62 T_y=-7.79 M_z=-2.81 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=0.24 Sfr.=0.01

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.49
Sollecitazioni: N=-28.85 T_z=-14.47 M_y=-139.06 T_y=-7.79 M_z=-14.41 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.03 $\sigma_{m,d}$=-1.80 Sfr.=0.01

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.49
Sollecitazioni: N=-28.85 T_z=-14.47 M_y=-139.06 T_y=-7.79 M_z=-14.41 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=1.80 Sfr.=0.01

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-46.52 T_z=115.81 M_y=-63.62 T_y=-7.79 M_z=-2.81 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.05 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 1 SND Xl=1.49
Sollecitazioni: N=1596.34 T_z=-155.05 M_y=-152.49 T_y=-156.90 M_z=-195.22 M_x=-5.47
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
L=148.87 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.34 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.83 $\sigma_{m,d}$=3.14 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 48 SLU Xl=0.99
Sollecitazioni: N=-264.28 T_z=99.66 M_y=-266.86 T_y=7.26 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=148.87 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=1.04 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 1 SND Xl=1.49
Sollecitazioni: N=-1054.87 T_z=-155.05 M_y=-152.49 T_y=-156.90 M_z=-195.22 M_x=-5.47
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=148.87 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=3.14 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 13 SND
Sollecitazioni: N=-1671.71
[Par.] $M_{y,sx}$=213.46 $M_{y,dx}$=156.30 $M_{y,eq}$=-215.16
[Lin.] $M_{z,sx}$=67.31 $M_{z,dx}$=-192.44 $M_{z,eq}$=-142.39
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=148.87 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.34 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.87 $\sigma_{m,d}$=2.69 Sfr.=0.02

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=1.49
Sollecitazioni: N=1749.97 T_z=-177.59 M_y=-156.45 T_y=56.69 M_z=76.76 M_x=-3.88
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.91 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=1578.66 T_z=214.68 M_y=-271.74 T_y=-156.90 M_z=61.69 M_x=-5.47
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 1 SND Xl=1.49
Sollecitazioni: N=1596.34 T_z=-155.05 M_y=-152.49 T_y=-156.90 M_z=-195.22 M_x=-5.47
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.83 $\sigma_{m,d}$=3.14 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 13 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=979.50 T_z=256.40 M_y=-213.46 T_y=-149.88 M_z=-67.31 M_x=-5.27
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=0.32 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1051.47 T_z=302.42 M_y=19.18 T_y=-3.36 M_z=-13.87 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=0.33 Sfr.=0.02

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 1 SND Xl=1.49
Sollecitazioni: N=-1054.87 T_z=-155.05 M_y=-152.49 T_y=-156.90 M_z=-195.22 M_x=-5.47
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70

Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.55 $\sigma_{m,d}$=-3.14 Sfr.=0.02

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 1 SND Xl=1.49
Sollecitazioni: N=1596.34 T_z=-155.05 M_y=-152.49 T_y=-156.90 M_z=-195.22 M_x=-5.47
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=3.14 Sfr.=0.02

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 19 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1825.33 T_z=278.93 M_y=-260.05 T_y=63.72 M_z=33.18 M_x=-3.67
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.95 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 42 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/271478)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 55 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/271478)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 42 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/215310)

Asta n. 2188 (-2527 2051) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=1.82
Sollecitazioni: N=22.67 T_z=-394.37 M_y=432.25 T_y=16.72 M_z=16.05 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=201.95 $\lambda_{rel,y}$=0.16 $\lambda_{rel,z}$=0.78 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.90
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 $\sigma_{m,d}$=4.39 Sfr.=0.02

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=1.82
Sollecitazioni: N=22.67 T_z=-394.37 M_y=432.25 T_y=16.72 M_z=16.05 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.82
Sollecitazioni: N=22.67 T_z=-394.37 M_y=432.25 T_y=16.72 M_z=16.05 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 $\sigma_{m,d}$=4.39 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=1.82
Sollecitazioni: N=22.67 T_z=-394.37 M_y=432.25 T_y=16.72 M_z=16.05 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=0.83 Sfr.=0.02

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.82
Sollecitazioni: N=22.67 T_z=-394.37 M_y=432.25 T_y=16.72 M_z=16.05 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-4.39 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 61 SLU Xl=1.82
Sollecitazioni: N=965.81 T_z=-988.84 M_y=1145.88 T_y=30.52 M_z=29.63 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=201.95 $\lambda_{rel,y}$=0.14 $\lambda_{rel,z}$=0.46 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.98
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.50 $\sigma_{m,d}$=4.86 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 7 SND Xl=1.70
Sollecitazioni: N=-1109.08 T_z=-553.58 M_y=661.16 T_y=-29.08 M_z=0.00 M_x=-3.88
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=201.95 $\lambda_{rel,m}$=0.31 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-2.58 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 25 SLU Xl=1.82
Sollecitazioni: N=-245.04 T_z=-866.27 M_y=980.59 T_y=29.42 M_z=31.41 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=201.95 $\lambda_{rel,m}$=0.31 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-4.24 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 25 SLU
Sollecitazioni: N=-273.15
[Par.] $M_{y,sx}$=408.44 $M_{y,dx}$=-980.59 $M_{y,eq}$=902.87
[Lin.] $M_{z,sx}$=22.18 $M_{z,dx}$=31.41 $M_{z,eq}$=12.56
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=201.95 $\lambda_{rel,y}$=0.14 $\lambda_{rel,z}$=0.46 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.98
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.14 $\sigma_{m,d}$=-3.69 Sfr.=0.03

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=1.82
Sollecitazioni: N=1752.15 T_z=-266.24 M_y=215.06 T_y=64.10 M_z=25.61 M_x=-3.88
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.91 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=1593.16 T_z=-380.10 M_y=-154.51 T_y=-71.67 M_z=163.64 M_x=-5.47

Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 61 SLU Xl=1.82
Sollecitazioni: N=965.81 T_z=-988.84 M_y=1145.88 T_y=30.52 M_z=29.63 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.50 $\sigma_{m,d}$=4.86 Sfr.=0.04

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 36 SLU Xl=1.82
Sollecitazioni: N=-217.15 T_z=-868.18 M_y=985.58 T_y=37.02 M_z=29.57 M_x=-1.09
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=0.95 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=1.82
Sollecitazioni: N=394.07 T_z=-1036.76 M_y=1193.50 T_y=32.07 M_z=33.20 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=1.13 Sfr.=0.05

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 25 SLU Xl=1.82
Sollecitazioni: N=-245.04 T_z=-866.27 M_y=980.59 T_y=29.42 M_z=31.41 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.13 $\sigma_{m,d}$=-4.24 Sfr.=0.03

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=1.82
Sollecitazioni: N=394.07 T_z=-1036.76 M_y=1193.50 T_y=32.07 M_z=33.20 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-5.09 Sfr.=0.03

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 19 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1728.42 T_z=-363.10 M_y=-162.65 T_y=-30.65 M_z=79.53 M_x=-3.67
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.90 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/79572)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/152779)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/55354)

Asta n. 2188 (2051 -2568) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-101.37 T_z=575.21 M_y=568.87 T_y=-1.58 M_z=8.81 M_x=1.93
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=147.79 $\lambda_{rel,m}$=0.41 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-5.25 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
Sollecitazioni: N=-101.37
[Par.] $M_{y,sx}$=-568.87 $M_{y,dx}$=95.59 $M_{y,eq}$=431.90
[Lin.] $M_{z,sx}$=-8.81 $M_{z,dx}$=6.80 $M_{z,eq}$=8.01
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=147.79 $\lambda_{rel,y}$=0.12 $\lambda_{rel,z}$=0.57 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.96
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.10 $\sigma_{m,d}$=-4.04 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-101.37 T_z=575.21 M_y=568.87 T_y=-1.58 M_z=8.81 M_x=1.93
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-101.37 T_z=575.21 M_y=568.87 T_y=-1.58 M_z=8.81 M_x=1.93
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=1.21 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-101.37 T_z=575.21 M_y=568.87 T_y=-1.58 M_z=8.81 M_x=1.93
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=1.21 Sfr.=0.03

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-101.37 T_z=575.21 M_y=568.87 T_y=-1.58 M_z=8.81 M_x=1.93
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.10 $\sigma_{m,d}$=-5.25 Sfr.=0.02

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-101.37 T_z=575.21 M_y=568.87 T_y=-1.58 M_z=8.81 M_x=1.93
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-5.25 Sfr.=0.02

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-101.37 T_z=575.21 M_y=568.87 T_y=-1.58 M_z=8.81 M_x=1.93
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.10 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 61 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=300.36 T_z=1274.86 M_y=1128.57 T_y=-4.56 M_z=17.63 M_x=3.90
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=147.79 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.34 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.16 $\sigma_{m,d}$=4.64 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 35 SLU Xl=0.71
  Sollecitazioni: N=-341.43 T_z=1043.44 M_y=577.75 T_y=17.20 M_z=0.00 M_x=3.42
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=147.79 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-2.26 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 25 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-629.72 T_z=1390.56 M_y=1432.82 T_y=-3.55 M_z=19.50 M_x=2.64
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=147.79 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-5.85 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 25 SLU
  Sollecitazioni: N=-629.72
  [Par.] $M_{y,sx}$=-1432.82 $M_{y,dx}$=253.60 $M_{y,eq}$=1096.17
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-19.50 $M_{z,dx}$=14.96 $M_{z,eq}$=17.69
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=147.79 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.34 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.33 $\sigma_{m,d}$=-4.51 Sfr.=0.04

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=1.48
  Sollecitazioni: N=998.75 T_z=547.99 M_y=-226.49 T_y=-124.02 M_z=31.52 M_x=15.29
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.52 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 13 SND Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=521.43 T_z=474.86 M_y=482.72 T_y=-222.46 M_z=249.83 M_x=24.61
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 61 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=300.36 T_z=1274.86 M_y=1128.57 T_y=-4.56 M_z=17.63 M_x=3.90
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.16 $\sigma_{m,d}$=4.64 Sfr.=0.03

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 25 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-629.72 T_z=1390.56 M_y=1432.82 T_y=-3.55 M_z=19.50 M_x=2.64
  Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=1.52 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 25 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-629.72 T_z=1390.56 M_y=1432.82 T_y=-3.55 M_z=19.50 M_x=2.64
  Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=19.31
  Tensioni: τ_d=1.52 Sfr.=0.08

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 25 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-629.72 T_z=1390.56 M_y=1432.82 T_y=-3.55 M_z=19.50 M_x=2.64
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.33 $\sigma_{m,d}$=-5.85 Sfr.=0.04

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 25 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-629.72 T_z=1390.56 M_y=1432.82 T_y=-3.55 M_z=19.50 M_x=2.64
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-5.85 Sfr.=0.04

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 74 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-1088.80 T_z=913.41 M_y=1099.62 T_y=-1.14 M_z=13.94 M_x=1.35
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.57 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.00 (L/30498)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/70627)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/20967)

Asta n. 2188 (-2568 -2583) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=1.64
  Sollecitazioni: N=-37.17 T_z=101.92 M_y=-384.44 T_y=0.00 M_z=5.91 M_x=1.93
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=164.03 $\lambda_{rel,m}$=0.44 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=3.55 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
  Sollecitazioni: N=-56.64
  [Par.] $M_{y,sx}$=99.51 $M_{y,dx}$=384.44 $M_{y,eq}$=-314.57
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-6.80 $M_{z,dx}$=5.91 $M_{z,eq}$=6.44
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=164.03 $\lambda_{rel,y}$=0.13 $\lambda_{rel,z}$=0.64 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.95
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.06 $\sigma_{m,d}$=2.97 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-56.64 T_z=245.48 M_y=-99.51 T_y=0.00 M_z=6.80 M_x=1.93
  Resistenze: K_{fi}=1.25
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-56.64 T_z=245.48 M_y=-99.51 T_y=0.00 M_z=6.80 M_x=1.93
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=0.52 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-56.64 T_z=245.48 M_y=-99.51 T_y=0.00 M_z=6.80 M_x=1.93
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=0.52 Sfr.=0.01

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.64
  Sollecitazioni: N=-37.17 T_z=101.92 M_y=-384.44 T_y=0.00 M_z=5.91 M_x=1.93
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.04 $\sigma_{m,d}$=-3.55 Sfr.=0.01

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.64
  Sollecitazioni: N=-37.17 T_z=101.92 M_y=-384.44 T_y=0.00 M_z=5.91 M_x=1.93
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=3.55 Sfr.=0.01

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-56.64 T_z=245.48 M_y=-99.51 T_y=0.00 M_z=6.80 M_x=1.93
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.06 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 1 SND Xl=1.64
  Sollecitazioni: N=982.48 T_z=198.62 M_y=-628.54 T_y=-83.80 M_z=183.61 M_x=24.30
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
  L=164.03 $\lambda_{rel,y}$=0.11 $\lambda_{rel,z}$=0.38 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.51 $\sigma_{m,d}$=4.85 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 49 SLU Xl=1.64
  Sollecitazioni: N=-510.32 T_z=319.03 M_y=-943.18 T_y=-8.22 M_z=0.00 M_x=2.13
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=164.03 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=3.68 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 25 SLU Xl=1.64
  Sollecitazioni: N=-484.93 T_z=323.18 M_y=-948.42 T_y=-4.85 M_z=7.00 M_x=2.64
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=164.03 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=3.80 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 25 SLU
  Sollecitazioni: N=-510.24
  [Par.] $M_{y,sx}$=265.23 $M_{y,dx}$=948.42 $M_{y,eq}$=-788.87
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-14.96 $M_{z,dx}$=7.00 $M_{z,eq}$=11.78
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=164.03 $\lambda_{rel,y}$=0.11 $\lambda_{rel,z}$=0.38 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.27 $\sigma_{m,d}$=3.23 Sfr.=0.03

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=1.64
  Sollecitazioni: N=1003.32 T_z=181.07 M_y=-639.79 T_y=-46.63 M_z=102.69 M_x=15.29
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.52 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 13 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=536.63 T_z=289.17 M_y=-161.69 T_y=-82.80 M_z=50.32 M_x=24.61
  Resistenze: K_{mod}=1.10

Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 1 SND Xl=1.64
Sollecitazioni: N=982.48 T_z=198.62 M_y=-628.54 T_y=-83.80 M_z=183.61 M_x=24.30
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.51 $\sigma_{m,d}$=4.85 Sfr.=0.03

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 25 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-510.24 T_z=509.81 M_y=-265.23 T_y=-4.85 M_z=14.96 M_x=2.64
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=0.56 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 25 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-510.24 T_z=509.81 M_y=-265.23 T_y=-4.85 M_z=14.96 M_x=2.64
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=19.31
Tensioni: τ_d=0.56 Sfr.=0.03

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 25 SLU Xl=1.64
Sollecitazioni: N=-484.93 T_z=323.18 M_y=-948.42 T_y=-4.85 M_z=7.00 M_x=2.64
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.25 $\sigma_{m,d}$=-3.80 Sfr.=0.03

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 25 SLU Xl=1.64
Sollecitazioni: N=-484.93 T_z=323.18 M_y=-948.42 T_y=-4.85 M_z=7.00 M_x=2.64
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=3.80 Sfr.=0.03

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 74 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-997.61 T_z=453.52 M_y=14.15 T_y=-4.41 M_z=12.49 M_x=1.35
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.52 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.00 (L/156366)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/286672)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/114669)

Asta n. 2191 (-2296 -2297) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=1.86
Sollecitazioni: N=116.08 T_z=0.00 M_y=-331.51 T_y=0.00 M_z=34.84 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=373.00 $\lambda_{rel,y}$=1.45 $\lambda_{rel,z}$=2.02 $K_{c,y}$=0.43 $K_{c,z}$=0.23
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.80 $\sigma_{m,d}$=110.86 Sfr.=0.39

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=116.08 T_z=355.50 M_y=0.00 T_y=37.36 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.80 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.86
Sollecitazioni: N=116.08 T_z=0.00 M_y=-331.51 T_y=0.00 M_z=34.84 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.80 $\sigma_{m,d}$=110.86 Sfr.=0.36

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=116.08 T_z=355.50 M_y=0.00 T_y=37.36 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=5.18 Sfr.=0.12

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.86
Sollecitazioni: N=116.08 T_z=0.00 M_y=-331.51 T_y=0.00 M_z=34.84 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=110.86 Sfr.=0.36

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 62 SLU Xl=1.86
Sollecitazioni: N=196.88 T_z=0.00 M_y=-1311.41 T_y=0.00 M_z=111.74 M_x=-1.68
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=373.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.03 $K_{c,y}$=0.87 $K_{c,z}$=0.74
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.41 $\sigma_{m,d}$=75.29 Sfr.=0.49

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 1 SND Xl=1.86
Sollecitazioni: N=-28.07 T_z=0.00 M_y=-331.51 T_y=0.00 M_z=34.84 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=373.00 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=19.44 Sfr.=0.10

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 13 SND

Sollecitazioni: N=-28.53
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-248.63
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=26.13
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=373.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.03 $K_{c,y}$=0.87 $K_{c,z}$=0.74
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.06 $\sigma_{m,d}$=14.58 Sfr.=0.08

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 48 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=325.80 T_z=859.38 M_y=0.00 T_y=90.32 M_z=0.00 M_x=-1.19
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.68 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 25 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=202.22 T_z=1199.41 M_y=0.00 T_y=126.06 M_z=0.00 M_x=-1.54
Resistenze: K_{mod}=0.80
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 62 SLU Xl=1.86
Sollecitazioni: N=196.88 T_z=0.00 M_y=-1311.41 T_y=0.00 M_z=111.74 M_x=-1.68
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.41 $\sigma_{m,d}$=75.29 Sfr.=0.49

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 62 SLU Xl=3.73
Sollecitazioni: N=196.88 T_z=-1406.33 M_y=0.00 T_y=-119.83 M_z=0.00 M_x=-1.68
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=6.18 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.08

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=3.73
Sollecitazioni: N=196.88 T_z=-1406.33 M_y=0.00 T_y=-119.83 M_z=0.00 M_x=-1.68
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=6.18 Sfr.=0.28

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 1 SND Xl=1.86
Sollecitazioni: N=-28.07 T_z=0.00 M_y=-331.51 T_y=0.00 M_z=34.84 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.06 $\sigma_{m,d}$=-19.44 Sfr.=0.10

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=1.86
Sollecitazioni: N=196.88 T_z=0.00 M_y=-1311.41 T_y=0.00 M_z=111.74 M_x=-1.68
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=75.29 Sfr.=0.49

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 13 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-28.53 T_z=355.50 M_y=0.00 T_y=37.36 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.06 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.47 (L/799) $f_{Z,L}$=0.46 (L/805)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.29 (L/1283) $f_{Z,L}$=0.29 (L/1290)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.61 (L/614) $f_{Z,L}$=0.60 (L/619)

Asta n. 2191 (-2297 -2298) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=1.88
Sollecitazioni: N=111.41 T_z=0.00 M_y=-336.86 T_y=0.00 M_z=35.41 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=376.00 $\lambda_{rel,y}$=1.46 $\lambda_{rel,z}$=2.03 $K_{c,y}$=0.43 $K_{c,z}$=0.23
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.77 $\sigma_{m,d}$=112.65 Sfr.=0.40

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=3.76
Sollecitazioni: N=111.41 T_z=-358.36 M_y=0.00 T_y=-37.67 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.77 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.88
Sollecitazioni: N=111.41 T_z=0.00 M_y=-336.86 T_y=0.00 M_z=35.41 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.77 $\sigma_{m,d}$=112.65 Sfr.=0.36

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=3.76
Sollecitazioni: N=111.41 T_z=-358.36 M_y=0.00 T_y=-37.67 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=5.22 Sfr.=0.12

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.88
Sollecitazioni: N=111.41 T_z=0.00 M_y=-336.86 T_y=0.00 M_z=35.41 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70

Tensioni: $\sigma_{m,d}$=112.65 Sfr.=0.36

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 62 SLU Xl=1.88
Sollecitazioni: N=196.36 T_z=0.00 M_y=-1332.58 T_y=0.00 M_z=113.55 M_x=1.67
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=376.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.74
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.41 $\sigma_{m,d}$=76.50 Sfr.=0.50

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 1 SND Xl=1.88
Sollecitazioni: N=-48.03 T_z=0.00 M_y=-336.86 T_y=0.00 M_z=35.41 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=376.00 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=19.76 Sfr.=0.10

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 1 SND
Sollecitazioni: N=-48.03
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-252.65
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=26.55
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=376.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.74
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.10 $\sigma_{m,d}$=14.82 Sfr.=0.08

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 48 SLU Xl=3.76
Sollecitazioni: N=310.92 T_z=-866.29 M_y=0.00 T_y=-91.05 M_z=0.00 M_x=1.17
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.65 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 25 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=204.85 T_z=1209.05 M_y=0.00 T_y=127.08 M_z=0.00 M_x=1.53
Resistenze: K_{mod}=0.80
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 62 SLU Xl=1.88
Sollecitazioni: N=196.36 T_z=0.00 M_y=-1332.58 T_y=0.00 M_z=113.55 M_x=1.67
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.41 $\sigma_{m,d}$=76.50 Sfr.=0.50

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 62 SLU Xl=3.76
Sollecitazioni: N=196.36 T_z=-1417.65 M_y=0.00 T_y=-120.80 M_z=0.00 M_x=1.67
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=6.22 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.08

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=3.76
Sollecitazioni: N=196.36 T_z=-1417.65 M_y=0.00 T_y=-120.80 M_z=0.00 M_x=1.67
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=6.22 Sfr.=0.29

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 1 SND Xl=1.88
Sollecitazioni: N=-48.03 T_z=0.00 M_y=-336.86 T_y=0.00 M_z=35.41 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.10 $\sigma_{m,d}$=-19.76 Sfr.=0.10

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=1.88
Sollecitazioni: N=196.36 T_z=0.00 M_y=-1332.58 T_y=0.00 M_z=113.55 M_x=1.67
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=76.50 Sfr.=0.50

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-48.03 T_z=358.36 M_y=0.00 T_y=37.67 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.10 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.48 (L/781) $f_{z,L}$=0.48 (L/786)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.30 (L/1252) $f_{z,L}$=0.30 (L/1259)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.63 (L/600) $f_{z,L}$=0.62 (L/605)

Asta n. 2191 (-2298 -2299) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=1.88
Sollecitazioni: N=108.44 T_z=0.00 M_y=-336.86 T_y=0.00 M_z=35.41 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=376.00 $\lambda_{rel,y}$=1.46 $\lambda_{rel,z}$=2.03 $K_{c,y}$=0.43 $K_{c,z}$=0.23
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.75 $\sigma_{m,d}$=112.65 Sfr.=0.40

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=108.44 T_z=358.36 M_y=0.00 T_y=37.67 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00

Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.75 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.88
  Sollecitazioni: N=108.44 T_z=0.00 M_y=-336.86 T_y=0.00 M_z=35.41 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.75 $\sigma_{m,d}$=112.65 Sfr.=0.36

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=3.76
  Sollecitazioni: N=108.44 T_z=-358.36 M_y=0.00 T_y=-37.67 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=5.22 Sfr.=0.12

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.88
  Sollecitazioni: N=108.44 T_z=0.00 M_y=-336.86 T_y=0.00 M_z=35.41 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=112.65 Sfr.=0.36

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 62 SLU Xl=1.88
  Sollecitazioni: N=196.41 T_z=0.00 M_y=-1332.58 T_y=0.00 M_z=113.55 M_x=-1.67
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=376.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.74
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.41 $\sigma_{m,d}$=76.50 Sfr.=0.50

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 1 SND Xl=1.88
  Sollecitazioni: N=-63.19 T_z=0.00 M_y=-336.86 T_y=0.00 M_z=35.41 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=376.00 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=19.76 Sfr.=0.10

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 1 SND
  Sollecitazioni: N=-63.19
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-252.65
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=26.55
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=376.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.74
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.13 $\sigma_{m,d}$=14.82 Sfr.=0.08

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 48 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=298.51 T_z=866.29 M_y=0.00 T_y=91.05 M_z=0.00 M_x=-1.18
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.62 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 25 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=205.78 T_z=1209.05 M_y=0.00 T_y=127.08 M_z=0.00 M_x=-1.54
  Resistenze: K_{mod}=0.80
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 62 SLU Xl=1.88
  Sollecitazioni: N=196.41 T_z=0.00 M_y=-1332.58 T_y=0.00 M_z=113.55 M_x=-1.67
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.41 $\sigma_{m,d}$=76.50 Sfr.=0.50

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 62 SLU Xl=3.76
  Sollecitazioni: N=196.41 T_z=-1417.65 M_y=0.00 T_y=-120.80 M_z=0.00 M_x=-1.67
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=6.22 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.08

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=3.76
  Sollecitazioni: N=196.41 T_z=-1417.65 M_y=0.00 T_y=-120.80 M_z=0.00 M_x=-1.67
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=6.22 Sfr.=0.29

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 1 SND Xl=1.88
  Sollecitazioni: N=-63.19 T_z=0.00 M_y=-336.86 T_y=0.00 M_z=35.41 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.13 $\sigma_{m,d}$=-19.76 Sfr.=0.10

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=1.88
  Sollecitazioni: N=196.41 T_z=0.00 M_y=-1332.58 T_y=0.00 M_z=113.55 M_x=-1.67
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=76.50 Sfr.=0.50

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-63.19 T_z=358.36 M_y=0.00 T_y=37.67 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.13 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.48 (L/780) $f_{Z,L}$=0.48 (L/786)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.30 (L/1252) $f_{z,L}$=0.30 (L/1259)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.63 (L/600) $f_{z,L}$=0.62 (L/604)

Asta n. 2191 (-2299 -2300) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=1.87
  Sollecitazioni: N=120.79 T_z=0.00 M_y=-333.29 T_y=0.00 M_z=35.03 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
  L=374.00 $\lambda_{rel,y}$=1.45 $\lambda_{rel,z}$=2.02 $K_{c,y}$=0.43 $K_{c,z}$=0.23
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.83 $\sigma_{m,d}$=111.45 Sfr.=0.39

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=120.79 T_z=356.46 M_y=0.00 T_y=37.46 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.83 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.87
  Sollecitazioni: N=120.79 T_z=0.00 M_y=-333.29 T_y=0.00 M_z=35.03 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.83 $\sigma_{m,d}$=111.45 Sfr.=0.36

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=120.79 T_z=356.46 M_y=0.00 T_y=37.46 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=5.20 Sfr.=0.12

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.87
  Sollecitazioni: N=120.79 T_z=0.00 M_y=-333.29 T_y=0.00 M_z=35.03 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=111.45 Sfr.=0.36

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 62 SLU Xl=1.87
  Sollecitazioni: N=226.41 T_z=0.00 M_y=-1318.45 T_y=0.00 M_z=112.34 M_x=1.67
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=374.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.03 $K_{c,y}$=0.87 $K_{c,z}$=0.74
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.47 $\sigma_{m,d}$=75.69 Sfr.=0.50

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 1 SND Xl=1.87
  Sollecitazioni: N=-87.14 T_z=0.00 M_y=-333.29 T_y=0.00 M_z=35.03 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=374.00 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=19.55 Sfr.=0.10

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 1 SND
  Sollecitazioni: N=-87.14
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-249.97
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=26.27
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=374.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.03 $K_{c,y}$=0.87 $K_{c,z}$=0.74
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.18 $\sigma_{m,d}$=14.66 Sfr.=0.08

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 48 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=325.84 T_z=861.68 M_y=0.00 T_y=90.57 M_z=0.00 M_x=1.19
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.68 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 25 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=242.95 T_z=1202.62 M_y=0.00 T_y=126.40 M_z=0.00 M_x=1.54
  Resistenze: K_{mod}=0.80
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 62 SLU Xl=1.87
  Sollecitazioni: N=226.41 T_z=0.00 M_y=-1318.45 T_y=0.00 M_z=112.34 M_x=1.67
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.47 $\sigma_{m,d}$=75.69 Sfr.=0.50

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 62 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=226.41 T_z=1410.10 M_y=0.00 T_y=120.15 M_z=0.00 M_x=1.67
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=6.19 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.08

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=226.41 T_z=1410.10 M_y=0.00 T_y=120.15 M_z=0.00 M_x=1.67
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=6.19 Sfr.=0.29

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 1 SND Xl=1.87
  Sollecitazioni: N=-87.14 T_z=0.00 M_y=-333.29 T_y=0.00 M_z=35.03 M_x=0.00

Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.18 $\sigma_{m,d}$=-19.55 Sfr.=0.10

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=1.87
Sollecitazioni: N=226.41 T_z=0.00 M_y=-1318.45 T_y=0.00 M_z=112.34 M_x=1.67
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=75.69 Sfr.=0.49

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-87.14 T_z=356.46 M_y=0.00 T_y=37.46 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.18 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.47 (L/793) $f_{Z,L}$=0.47 (L/799)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.29 (L/1272) $f_{Z,L}$=0.29 (L/1280)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.61 (L/609) $f_{Z,L}$=0.61 (L/614)

Asta n. 2191 (-2300 -2301) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=1.86
Sollecitazioni: N=145.12 T_z=0.00 M_y=-377.05 T_y=0.00 M_z=39.63 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=373.00 $\lambda_{rel,y}$=1.45 $\lambda_{rel,z}$=2.02 $K_{c,y}$=0.43 $K_{c,z}$=0.23
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.00 $\sigma_{m,d}$=126.09 Sfr.=0.44

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=3.73
Sollecitazioni: N=145.13 T_z=-404.34 M_y=0.00 T_y=-42.50 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.86
Sollecitazioni: N=145.12 T_z=0.00 M_y=-377.05 T_y=0.00 M_z=39.63 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.00 $\sigma_{m,d}$=126.09 Sfr.=0.41

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=145.12 T_z=404.34 M_y=0.00 T_y=42.50 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=5.89 Sfr.=0.13

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.86
Sollecitazioni: N=145.12 T_z=0.00 M_y=-377.05 T_y=0.00 M_z=39.63 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=126.09 Sfr.=0.40

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 62 SLU Xl=1.86
Sollecitazioni: N=274.12 T_z=0.00 M_y=-1507.32 T_y=0.00 M_z=128.28 M_x=-2.53
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=373.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.03 $K_{c,y}$=0.87 $K_{c,z}$=0.74
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.57 $\sigma_{m,d}$=86.52 Sfr.=0.57

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 1 SND Xl=1.86
Sollecitazioni: N=-125.91 T_z=0.00 M_y=-377.05 T_y=0.00 M_z=39.63 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=373.00 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=22.11 Sfr.=0.12

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 1 SND
Sollecitazioni: N=-125.92
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-282.79
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=29.72
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=373.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.03 $K_{c,y}$=0.87 $K_{c,z}$=0.74
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.26 $\sigma_{m,d}$=16.59 Sfr.=0.09

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 48 SLU Xl=3.73
Sollecitazioni: N=385.13 T_z=-984.54 M_y=0.00 T_y=-103.48 M_z=0.00 M_x=-1.30
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.80 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 61 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=217.75 T_z=1382.97 M_y=0.00 T_y=91.48 M_z=0.00 M_x=-2.54
Resistenze: K_{mod}=0.90
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 62 SLU Xl=1.86
Sollecitazioni: N=274.12 T_z=0.00 M_y=-1507.32 T_y=0.00 M_z=128.28 M_x=-2.53

Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.57 $\sigma_{m,d}$=86.52 Sfr.=0.57

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=274.09 T_z=1616.42 M_y=0.00 T_y=137.57 M_z=0.00 M_x=-2.53
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=7.10 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.11

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=274.09 T_z=1616.42 M_y=0.00 T_y=137.57 M_z=0.00 M_x=-2.53
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=7.10 Sfr.=0.33

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 1 SND Xl=1.86
Sollecitazioni: N=-125.91 T_z=0.00 M_y=-377.05 T_y=0.00 M_z=39.63 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.26 $\sigma_{m,d}$=-22.11 Sfr.=0.12

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=1.86
Sollecitazioni: N=274.12 T_z=0.00 M_y=-1507.32 T_y=0.00 M_z=128.28 M_x=-2.53
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=86.52 Sfr.=0.56

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-125.92 T_z=404.34 M_y=0.00 T_y=42.50 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.26 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.54 (L/696) $f_{z,L}$=0.53 (L/701)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.34 (L/1110) $f_{z,L}$=0.33 (L/1116)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.70 (L/536) $f_{z,L}$=0.69 (L/540)

Asta n. 2195 (-2362 -2363) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=1.14
Sollecitazioni: N=13.88 T_z=0.00 M_y=-96.78 T_y=0.00 M_z=10.17 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=227.00 $\lambda_{rel,y}$=0.88 $\lambda_{rel,z}$=1.23 $K_{c,y}$=0.85 $K_{c,z}$=0.58
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.10 $\sigma_{m,d}$=32.36 Sfr.=0.11

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=13.88 T_z=170.53 M_y=0.00 T_y=17.92 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.10 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.14
Sollecitazioni: N=13.88 T_z=0.00 M_y=-96.78 T_y=0.00 M_z=10.17 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.10 $\sigma_{m,d}$=32.36 Sfr.=0.10

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=2.27
Sollecitazioni: N=13.88 T_z=-170.53 M_y=0.00 T_y=-17.92 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=2.49 Sfr.=0.06

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.14
Sollecitazioni: N=13.88 T_z=0.00 M_y=-96.78 T_y=0.00 M_z=10.17 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=32.36 Sfr.=0.10

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 62 SLU Xl=1.14
Sollecitazioni: N=24.52 T_z=0.00 M_y=-373.85 T_y=0.00 M_z=31.94 M_x=3.51
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=227.00 $\lambda_{rel,y}$=0.52 $\lambda_{rel,z}$=0.63 $K_{c,y}$=0.97 $K_{c,z}$=0.95
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.05 $\sigma_{m,d}$=21.47 Sfr.=0.14

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 1 SND Xl=1.14
Sollecitazioni: N=-14.75 T_z=0.00 M_y=-96.78 T_y=0.00 M_z=10.17 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=227.00 $\lambda_{rel,m}$=0.21 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=5.68 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 13 SND
Sollecitazioni: N=-17.95
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-72.58
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=7.63
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70

L=227.00 $\lambda_{rel,y}$=0.52 $\lambda_{rel,z}$=0.63 $K_{c,y}$=0.97 $K_{c,z}$=0.95
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.04 $\sigma_{m,d}$=4.26 Sfr.=0.02

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=45.71 T_z=170.53 M_y=0.00 T_y=17.92 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.10 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=24.52 T_z=658.77 M_y=0.00 T_y=56.28 M_z=0.00 M_x=3.51
Resistenze: K_{mod}=0.90
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 62 SLU Xl=1.14
Sollecitazioni: N=24.52 T_z=0.00 M_y=-373.85 T_y=0.00 M_z=31.94 M_x=3.51
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.05 $\sigma_{m,d}$=21.47 Sfr.=0.14

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 62 SLU Xl=2.27
Sollecitazioni: N=24.51 T_z=-658.77 M_y=0.00 T_y=-56.28 M_z=0.00 M_x=3.51
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=2.89 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=2.27
Sollecitazioni: N=24.51 T_z=-658.77 M_y=0.00 T_y=-56.28 M_z=0.00 M_x=3.51
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=2.89 Sfr.=0.13

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 13 SND Xl=1.14
Sollecitazioni: N=-17.95 T_z=0.00 M_y=-96.78 T_y=0.00 M_z=10.17 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.04 $\sigma_{m,d}$=-5.68 Sfr.=0.03

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=1.14
Sollecitazioni: N=24.52 T_z=0.00 M_y=-373.85 T_y=0.00 M_z=31.94 M_x=3.51
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=21.47 Sfr.=0.14

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 13 SND Xl=2.27
Sollecitazioni: N=-17.95 T_z=-170.53 M_y=0.00 T_y=-17.92 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.04 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.05 (L/4608)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.03 (L/7485)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.06 (L/3528)

Asta n. 2223 (-2426 -2425) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-59.08 T_z=0.00 M_y=-297.66 T_y=0.00 M_z=31.29 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=378.00 $\lambda_{rel,m}$=0.42 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=99.54 Sfr.=0.35

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
Sollecitazioni: N=-59.08
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-223.25
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=23.46
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=378.00 $\lambda_{rel,y}$=1.47 $\lambda_{rel,z}$=2.04 $K_{c,y}$=0.42 $K_{c,z}$=0.23
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.41 $\sigma_{m,d}$=74.66 Sfr.=0.27

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=3.78
Sollecitazioni: N=-59.08 T_z=-314.98 M_y=0.00 T_y=-33.11 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=4.59 Sfr.=0.10

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-59.08 T_z=0.00 M_y=-297.66 T_y=0.00 M_z=31.29 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.41 $\sigma_{m,d}$=-99.54 Sfr.=0.32

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-59.08 T_z=0.00 M_y=-297.66 T_y=0.00 M_z=31.29 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=99.54 Sfr.=0.32

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-59.08 T_z=314.98 M_y=0.00 T_y=33.11 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.41 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 1 SND Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=363.00 T_z=0.00 M_y=-297.66 T_y=0.00 M_z=31.29 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
  L=378.00 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.76 $\sigma_{m,d}$=17.46 Sfr.=0.10

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-96.49 T_z=0.00 M_y=-1162.53 T_y=0.00 M_z=98.83 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=378.00 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=66.73 Sfr.=0.44

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU
  Sollecitazioni: N=-96.49
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-871.90
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=74.12
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=378.00 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.20 $\sigma_{m,d}$=50.04 Sfr.=0.33

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=3.78
  Sollecitazioni: N=363.00 T_z=-314.98 M_y=0.00 T_y=-33.11 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.76 Sfr.=0.01

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 1 SND Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=363.00 T_z=0.00 M_y=-297.66 T_y=0.00 M_z=31.29 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.76 $\sigma_{m,d}$=17.46 Sfr.=0.10

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=3.78
  Sollecitazioni: N=-96.49 T_z=-1230.20 M_y=0.00 T_y=-104.58 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=5.40 Sfr.=0.25

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-96.49 T_z=0.00 M_y=-1162.53 T_y=0.00 M_z=98.83 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.20 $\sigma_{m,d}$=-66.73 Sfr.=0.44

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-96.49 T_z=0.00 M_y=-1162.53 T_y=0.00 M_z=98.83 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=66.73 Sfr.=0.44

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 13 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-481.17 T_z=314.98 M_y=0.00 T_y=33.11 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.00 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,G}$=0.42 (L/890) $f_{z,L}$=0.42 (L/897)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{z,G}$=0.26 (L/1438) $f_{z,L}$=0.26 (L/1446)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,G}$=0.55 (L/682) $f_{z,L}$=0.55 (L/688)

Asta n. 2223 (-2429 -2426) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=1.87
  Sollecitazioni: N=-51.62 T_z=0.00 M_y=-291.39 T_y=0.00 M_z=30.63 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=374.00 $\lambda_{rel,m}$=0.41 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=97.45 Sfr.=0.34

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
  Sollecitazioni: N=-51.67
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-218.54
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=22.97
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=374.00 $\lambda_{rel,y}$=1.45 $\lambda_{rel,z}$=2.02 $K_{c,y}$=0.43 $K_{c,z}$=0.23
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.36 $\sigma_{m,d}$=73.08 Sfr.=0.26

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=3.74

Sollecitazioni: N=-51.57 T_z=-311.65 M_y=0.00 T_y=-32.76 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=4.54 Sfr.=0.10

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.87
Sollecitazioni: N=-51.62 T_z=0.00 M_y=-291.39 T_y=0.00 M_z=30.63 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.36 $\sigma_{m,d}$=-97.45 Sfr.=0.31

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.87
Sollecitazioni: N=-51.62 T_z=0.00 M_y=-291.39 T_y=0.00 M_z=30.63 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=97.45 Sfr.=0.31

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-51.67 T_z=311.65 M_y=0.00 T_y=32.76 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.36 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 1 SND Xl=1.87
Sollecitazioni: N=535.99 T_z=0.00 M_y=-291.39 T_y=0.00 M_z=30.63 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
L=374.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.03 $K_{c,y}$=0.87 $K_{c,z}$=0.74
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.12 $\sigma_{m,d}$=17.09 Sfr.=0.10

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU Xl=1.87
Sollecitazioni: N=-83.66 T_z=0.00 M_y=-1138.06 T_y=0.00 M_z=96.75 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=374.00 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=65.32 Sfr.=0.43

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU
Sollecitazioni: N=-83.83
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-853.55
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=72.56
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=374.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.03 $K_{c,y}$=0.87 $K_{c,z}$=0.74
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.17 $\sigma_{m,d}$=48.99 Sfr.=0.32

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=3.74
Sollecitazioni: N=536.03 T_z=-311.65 M_y=0.00 T_y=-32.76 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.12 Sfr.=0.01

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 1 SND Xl=1.87
Sollecitazioni: N=535.99 T_z=0.00 M_y=-291.39 T_y=0.00 M_z=30.63 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.12 $\sigma_{m,d}$=17.09 Sfr.=0.10

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-83.83 T_z=1217.18 M_y=0.00 T_y=103.48 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=5.34 Sfr.=0.25

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU Xl=1.87
Sollecitazioni: N=-83.66 T_z=0.00 M_y=-1138.06 T_y=0.00 M_z=96.75 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.17 $\sigma_{m,d}$=-65.32 Sfr.=0.43

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=1.87
Sollecitazioni: N=-83.66 T_z=0.00 M_y=-1138.06 T_y=0.00 M_z=96.75 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=65.32 Sfr.=0.43

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 13 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-639.27 T_z=311.65 M_y=0.00 T_y=32.76 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.33 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.41 (L/918) $f_{Z,L}$=0.40 (L/925)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.25 (L/1484) $f_{Z,L}$=0.25 (L/1492)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.53 (L/703) $f_{Z,L}$=0.53 (L/709)

Asta n. 2223 (-2430 -2429) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=1.86
Sollecitazioni: N=-10.92 T_z=0.00 M_y=-289.84 T_y=0.00 M_z=30.46 M_x=-2.07

Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=373.00 $\lambda_{rel,m}$=0.41 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=96.92 Sfr.=0.34

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
Sollecitazioni: N=-10.92
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-217.38
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=22.85
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=373.00 $\lambda_{rel,y}$=1.45 $\lambda_{rel,z}$=2.02 $K_{c,y}$=0.43 $K_{c,z}$=0.23
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.08 $\sigma_{m,d}$=72.69 Sfr.=0.25

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-10.92 T_z=310.82 M_y=0.00 T_y=32.67 M_z=0.00 M_x=-2.07
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=3.73
Sollecitazioni: N=-10.92 T_z=-310.82 M_y=0.00 T_y=-32.67 M_z=0.00 M_x=-2.07
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=4.53 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=3.73
Sollecitazioni: N=-10.92 T_z=-310.82 M_y=0.00 T_y=-32.67 M_z=0.00 M_x=-2.07
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=4.53 Sfr.=0.10

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.86
Sollecitazioni: N=-10.92 T_z=0.00 M_y=-289.84 T_y=0.00 M_z=30.46 M_x=-2.07
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.08 $\sigma_{m,d}$=-96.92 Sfr.=0.31

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.86
Sollecitazioni: N=-10.92 T_z=0.00 M_y=-289.84 T_y=0.00 M_z=30.46 M_x=-2.07
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=96.92 Sfr.=0.31

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=3.73
Sollecitazioni: N=-10.92 T_z=-310.82 M_y=0.00 T_y=-32.67 M_z=0.00 M_x=-2.07
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.08 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 1 SND Xl=1.86
Sollecitazioni: N=710.35 T_z=0.00 M_y=-289.84 T_y=0.00 M_z=30.46 M_x=-2.15
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
L=373.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.03 $K_{c,y}$=0.87 $K_{c,z}$=0.74
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.48 $\sigma_{m,d}$=17.00 Sfr.=0.10

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU Xl=1.86
Sollecitazioni: N=-26.58 T_z=0.00 M_y=-1131.98 T_y=0.00 M_z=96.23 M_x=-7.44
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=373.00 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=64.97 Sfr.=0.42

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU
Sollecitazioni: N=-26.58
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-848.99
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=72.17
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=373.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.03 $K_{c,y}$=0.87 $K_{c,z}$=0.74
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.06 $\sigma_{m,d}$=48.73 Sfr.=0.32

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=710.35 T_z=310.82 M_y=0.00 T_y=32.67 M_z=0.00 M_x=-2.15
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.48 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-26.58 T_z=1213.92 M_y=0.00 T_y=103.19 M_z=0.00 M_x=-7.44
Resistenze: K_{mod}=0.90
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 1 SND Xl=1.86
Sollecitazioni: N=710.35 T_z=0.00 M_y=-289.84 T_y=0.00 M_z=30.46 M_x=-2.15
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.48 $\sigma_{m,d}$=17.00 Sfr.=0.10

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-26.58 T_z=1213.92 M_y=0.00 T_y=103.19 M_z=0.00 M_x=-7.44

Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=5.33 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.06

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-26.58 T_z=1213.92 M_y=0.00 T_y=103.19 M_z=0.00 M_x=-7.44
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=5.33 Sfr.=0.25

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU Xl=1.86
Sollecitazioni: N=-26.58 T_z=0.00 M_y=-1131.98 T_y=0.00 M_z=96.23 M_x=-7.44
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.06 $\sigma_{m,d}$=-64.97 Sfr.=0.42

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=1.86
Sollecitazioni: N=-26.58 T_z=0.00 M_y=-1131.98 T_y=0.00 M_z=96.23 M_x=-7.44
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=64.97 Sfr.=0.42

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 13 SND Xl=3.23
Sollecitazioni: N=-732.19 T_z=-227.93 M_y=-133.97 T_y=-23.96 M_z=14.08 M_x=-2.16
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.53 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,G}$=0.40 (L/925) $f_{z,L}$=0.40 (L/932)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{z,G}$=0.25 (L/1495) $f_{z,L}$=0.25 (L/1503)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,G}$=0.53 (L/709) $f_{z,L}$=0.52 (L/714)

Asta n. 2223 (-2431 -2430) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=1.88
Sollecitazioni: N=3.67 T_z=0.00 M_y=-294.52 T_y=0.00 M_z=30.95 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=376.00 $\lambda_{rel,y}$=1.46 $\lambda_{rel,z}$=2.03 $K_{c,y}$=0.43 $K_{c,z}$=0.23
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.03 $\sigma_{m,d}$=98.49 Sfr.=0.34

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=3.68 T_z=313.32 M_y=0.00 T_y=32.93 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.03 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.88
Sollecitazioni: N=3.67 T_z=0.00 M_y=-294.52 T_y=0.00 M_z=30.95 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.03 $\sigma_{m,d}$=98.49 Sfr.=0.32

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=3.76
Sollecitazioni: N=3.67 T_z=-313.32 M_y=0.00 T_y=-32.93 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=4.57 Sfr.=0.10

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.88
Sollecitazioni: N=3.67 T_z=0.00 M_y=-294.52 T_y=0.00 M_z=30.95 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=98.49 Sfr.=0.32

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 49 SLU Xl=1.88
Sollecitazioni: N=2.52 T_z=0.00 M_y=-982.05 T_y=0.00 M_z=103.22 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=376.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.74
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=57.60 Sfr.=0.37

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU Xl=1.88
Sollecitazioni: N=-5.45 T_z=0.00 M_y=-1150.26 T_y=0.00 M_z=97.78 M_x=-1.15
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=376.00 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=66.02 Sfr.=0.43

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU
Sollecitazioni: N=-5.47
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-862.70
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=73.33
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=376.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.74
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 $\sigma_{m,d}$=49.52 Sfr.=0.32

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=646.69 T_z=313.32 M_y=0.00 T_y=32.93 M_z=0.00 M_x=0.00

Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.35 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-5.44 T_z=1223.68 M_y=0.00 T_y=104.02 M_z=0.00 M_x=-1.15
Resistenze: K_{mod}=0.90
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 49 SLU Xl=1.88
Sollecitazioni: N=2.52 T_z=0.00 M_y=-982.05 T_y=0.00 M_z=103.22 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=57.60 Sfr.=0.37

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-5.44 T_z=1223.68 M_y=0.00 T_y=104.02 M_z=0.00 M_x=-1.15
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=5.37 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.06

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-5.44 T_z=1223.68 M_y=0.00 T_y=104.02 M_z=0.00 M_x=-1.15
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=5.37 Sfr.=0.25

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU Xl=1.88
Sollecitazioni: N=-5.45 T_z=0.00 M_y=-1150.26 T_y=0.00 M_z=97.78 M_x=-1.15
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 $\sigma_{m,d}$=66.02 Sfr.=0.43

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=1.88
Sollecitazioni: N=-5.45 T_z=0.00 M_y=-1150.26 T_y=0.00 M_z=97.78 M_x=-1.15
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=66.02 Sfr.=0.43

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 13 SND Xl=3.76
Sollecitazioni: N=-639.35 T_z=-313.32 M_y=0.00 T_y=-32.93 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.33 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.42 (L/904) $f_{Z,L}$=0.41 (L/910)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.26 (L/1461) $f_{Z,L}$=0.26 (L/1468)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.54 (L/693) $f_{Z,L}$=0.54 (L/698)

Asta n. 2230 (-2351 -2350) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=1.89
Sollecitazioni: N=0.00 T_z=0.00 M_y=-300.18 T_y=0.00 M_z=31.55 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=378.00 $\lambda_{rel,m}$=0.42 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=100.38 Sfr.=0.35

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=3.78
Sollecitazioni: N=0.00 T_z=-317.65 M_y=0.00 T_y=-33.39 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=4.63 Sfr.=0.11

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.89
Sollecitazioni: N=0.00 T_z=0.00 M_y=-300.18 T_y=0.00 M_z=31.55 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=100.38 Sfr.=0.32

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 1 SND Xl=1.89
Sollecitazioni: N=463.68 T_z=0.00 M_y=-300.18 T_y=0.00 M_z=31.55 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
L=378.00 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.97 $\sigma_{m,d}$=17.61 Sfr.=0.10

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-14.81 T_z=0.00 M_y=-1173.38 T_y=0.00 M_z=99.73 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=378.00 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=67.35 Sfr.=0.44

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU
Sollecitazioni: N=-14.81
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-880.03
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=74.80
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70

L=378.00 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.03 $\sigma_{m,d}$=50.51 Sfr.=0.33

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=463.68 T_z=317.65 M_y=0.00 T_y=33.39 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.97 Sfr.=0.01

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 1 SND Xl=1.89
Sollecitazioni: N=463.68 T_z=0.00 M_y=-300.18 T_y=0.00 M_z=31.55 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.97 $\sigma_{m,d}$=17.61 Sfr.=0.10

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=3.78
Sollecitazioni: N=-14.81 T_z=-1241.67 M_y=0.00 T_y=-105.54 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=5.45 Sfr.=0.25

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-14.81 T_z=0.00 M_y=-1173.38 T_y=0.00 M_z=99.73 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.03 $\sigma_{m,d}$=-67.35 Sfr.=0.44

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-14.81 T_z=0.00 M_y=-1173.38 T_y=0.00 M_z=99.73 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=67.35 Sfr.=0.44

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 13 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-465.01 T_z=317.65 M_y=0.00 T_y=33.39 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.97 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.43 (L/881) $f_{Z,L}$=0.43 (L/888)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.27 (L/1423) $f_{Z,L}$=0.26 (L/1431)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.56 (L/676) $f_{Z,L}$=0.55 (L/681)

Asta n. 2230 (-2354 -2351) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=1.87
Sollecitazioni: N=-1.23 T_z=0.00 M_y=-293.86 T_y=0.00 M_z=30.89 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=374.00 $\lambda_{rel,m}$=0.41 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=98.27 Sfr.=0.34

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
Sollecitazioni: N=-1.26
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-220.40
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=23.16
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=374.00 $\lambda_{rel,y}$=1.45 $\lambda_{rel,z}$=2.02 $K_{c,y}$=0.43 $K_{c,z}$=0.23
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 $\sigma_{m,d}$=73.70 Sfr.=0.26

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1.26 T_z=314.29 M_y=0.00 T_y=33.03 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=4.58 Sfr.=0.10

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.87
Sollecitazioni: N=-1.23 T_z=0.00 M_y=-293.86 T_y=0.00 M_z=30.89 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 $\sigma_{m,d}$=98.27 Sfr.=0.32

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.87
Sollecitazioni: N=-1.23 T_z=0.00 M_y=-293.86 T_y=0.00 M_z=30.89 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=98.27 Sfr.=0.32

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1.26 T_z=314.29 M_y=0.00 T_y=33.03 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 1 SND Xl=1.87
Sollecitazioni: N=504.35 T_z=0.00 M_y=-293.86 T_y=0.00 M_z=30.89 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
L=374.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.03 $K_{c,y}$=0.87 $K_{c,z}$=0.74

Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.05 $\sigma_{m,d}$=17.24 Sfr.=0.10

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU Xl=1.87
Sollecitazioni: N=-18.58 T_z=0.00 M_y=-1148.68 T_y=0.00 M_z=97.63 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=374.00 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=65.93 Sfr.=0.43

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU
Sollecitazioni: N=-18.68
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-861.51
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=73.23
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=374.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.03 $K_{c,y}$=0.87 $K_{c,z}$=0.74
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.04 $\sigma_{m,d}$=49.45 Sfr.=0.32

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=3.74
Sollecitazioni: N=504.37 T_z=-314.29 M_y=0.00 T_y=-33.03 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.05 Sfr.=0.01

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 1 SND Xl=1.87
Sollecitazioni: N=504.35 T_z=0.00 M_y=-293.86 T_y=0.00 M_z=30.89 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.05 $\sigma_{m,d}$=17.24 Sfr.=0.10

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-18.68 T_z=1228.53 M_y=0.00 T_y=104.42 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=5.39 Sfr.=0.25

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU Xl=1.87
Sollecitazioni: N=-18.58 T_z=0.00 M_y=-1148.68 T_y=0.00 M_z=97.63 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.04 $\sigma_{m,d}$=-65.93 Sfr.=0.43

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=1.87
Sollecitazioni: N=-18.58 T_z=0.00 M_y=-1148.68 T_y=0.00 M_z=97.63 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=65.93 Sfr.=0.43

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 13 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-506.83 T_z=314.29 M_y=0.00 T_y=33.03 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.06 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,G}$=0.41 (L/910) $f_{z,L}$=0.41 (L/917)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{z,G}$=0.25 (L/1470) $f_{z,L}$=0.25 (L/1478)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,G}$=0.54 (L/698) $f_{z,L}$=0.53 (L/703)

Asta n. 2230 (-2355 -2354) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=1.86
Sollecitazioni: N=-5.09 T_z=0.00 M_y=-292.29 T_y=0.00 M_z=30.72 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=373.00 $\lambda_{rel,m}$=0.41 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=97.75 Sfr.=0.34

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
Sollecitazioni: N=-5.09
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-219.22
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=23.04
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=373.00 $\lambda_{rel,y}$=1.45 $\lambda_{rel,z}$=2.02 $K_{c,y}$=0.43 $K_{c,z}$=0.23
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.04 $\sigma_{m,d}$=73.31 Sfr.=0.26

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=3.73
Sollecitazioni: N=-5.09 T_z=-313.45 M_y=0.00 T_y=-32.95 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=4.57 Sfr.=0.10

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.86
Sollecitazioni: N=-5.09 T_z=0.00 M_y=-292.29 T_y=0.00 M_z=30.72 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.04 $\sigma_{m,d}$=97.75 Sfr.=0.31

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.86

Sollecitazioni: N=-5.09 T_z=0.00 M_y=-292.29 T_y=0.00 M_z=30.72 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=97.75 Sfr.=0.31

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-5.09 T_z=313.45 M_y=0.00 T_y=32.94 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.04 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 1 SND Xl=1.86
Sollecitazioni: N=529.37 T_z=0.00 M_y=-292.29 T_y=0.00 M_z=30.72 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
L=373.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.03 $K_{c,y}$=0.87 $K_{c,z}$=0.74
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.10 $\sigma_{m,d}$=17.14 Sfr.=0.10

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU Xl=1.86
Sollecitazioni: N=-28.29 T_z=0.00 M_y=-1142.54 T_y=0.00 M_z=97.11 M_x=3.09
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=373.00 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=65.58 Sfr.=0.43

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 25 SLU
Sollecitazioni: N=-33.03
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-731.54
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=76.89
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=373.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.03 $K_{c,y}$=0.87 $K_{c,z}$=0.74
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.07 $\sigma_{m,d}$=42.91 Sfr.=0.31

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=529.37 T_z=313.45 M_y=0.00 T_y=32.94 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.10 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-28.29 T_z=1225.25 M_y=0.00 T_y=104.14 M_z=0.00 M_x=3.09
Resistenze: K_{mod}=0.90
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 1 SND Xl=1.86
Sollecitazioni: N=529.37 T_z=0.00 M_y=-292.29 T_y=0.00 M_z=30.72 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.10 $\sigma_{m,d}$=17.14 Sfr.=0.10

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU Xl=3.73
Sollecitazioni: N=-28.29 T_z=-1225.25 M_y=0.00 T_y=-104.14 M_z=0.00 M_x=3.09
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=5.38 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.06

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=3.73
Sollecitazioni: N=-28.29 T_z=-1225.25 M_y=0.00 T_y=-104.14 M_z=0.00 M_x=3.09
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=5.38 Sfr.=0.25

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU Xl=1.86
Sollecitazioni: N=-28.29 T_z=0.00 M_y=-1142.54 T_y=0.00 M_z=97.11 M_x=3.09
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.06 $\sigma_{m,d}$=-65.58 Sfr.=0.43

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=1.86
Sollecitazioni: N=-28.29 T_z=0.00 M_y=-1142.54 T_y=0.00 M_z=97.11 M_x=3.09
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=65.58 Sfr.=0.43

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 13 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-539.54 T_z=313.45 M_y=0.00 T_y=32.94 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.12 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.41 (L/917) $f_{Z,L}$=0.40 (L/924)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.25 (L/1481) $f_{Z,L}$=0.25 (L/1490)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.53 (L/703) $f_{Z,L}$=0.53 (L/708)

Asta n. 2230 (-2356 -2355) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=1.88
Sollecitazioni: N=-8.72 T_z=0.00 M_y=-297.01 T_y=0.00 M_z=31.22 M_x=0.00

Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=376.00 $\lambda_{rel,m}$=0.41 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=99.32 Sfr.=0.35

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
Sollecitazioni: N=-8.72
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-222.76
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=23.41
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=376.00 $\lambda_{rel,y}$=1.46 $\lambda_{rel,z}$=2.03 $K_{c,y}$=0.43 $K_{c,z}$=0.23
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.06 $\sigma_{m,d}$=74.49 Sfr.=0.26

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=3.76
Sollecitazioni: N=-8.72 T_z=-315.97 M_y=0.00 T_y=-33.21 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=4.61 Sfr.=0.11

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.88
Sollecitazioni: N=-8.72 T_z=0.00 M_y=-297.01 T_y=0.00 M_z=31.22 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.06 $\sigma_{m,d}$=-99.32 Sfr.=0.32

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.88
Sollecitazioni: N=-8.72 T_z=0.00 M_y=-297.01 T_y=0.00 M_z=31.22 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=99.32 Sfr.=0.32

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=3.76
Sollecitazioni: N=-8.72 T_z=-315.97 M_y=0.00 T_y=-33.21 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.06 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 1 SND Xl=1.88
Sollecitazioni: N=441.52 T_z=0.00 M_y=-297.01 T_y=0.00 M_z=31.22 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
L=376.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.74
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.92 $\sigma_{m,d}$=17.42 Sfr.=0.10

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU Xl=1.88
Sollecitazioni: N=-37.08 T_z=0.00 M_y=-1160.99 T_y=0.00 M_z=98.68 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=376.00 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=66.64 Sfr.=0.43

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU
Sollecitazioni: N=-37.10
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-870.75
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=-0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=376.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.74
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.08 $\sigma_{m,d}$=45.35 Sfr.=0.31

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=441.52 T_z=315.97 M_y=0.00 T_y=33.21 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.92 Sfr.=0.01

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 1 SND Xl=1.88
Sollecitazioni: N=441.52 T_z=0.00 M_y=-297.01 T_y=0.00 M_z=31.22 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.92 $\sigma_{m,d}$=17.42 Sfr.=0.10

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=3.76
Sollecitazioni: N=-37.10 T_z=-1235.10 M_y=0.00 T_y=-104.98 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=5.42 Sfr.=0.25

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU Xl=1.88
Sollecitazioni: N=-37.08 T_z=0.00 M_y=-1160.99 T_y=0.00 M_z=98.68 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.08 $\sigma_{m,d}$=-66.64 Sfr.=0.43

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=1.88
Sollecitazioni: N=-37.08 T_z=0.00 M_y=-1160.99 T_y=0.00 M_z=98.68 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=66.64 Sfr.=0.43

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 13 SND Xl=3.76
Sollecitazioni: N=-458.96 T_z=-315.97 M_y=0.00 T_y=-33.21 M_z=0.00 M_x=0.00

Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.96 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,G}$=0.42 (L/895) $f_{z,L}$=0.42 (L/902)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{z,G}$=0.26 (L/1446) $f_{z,L}$=0.26 (L/1454)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,G}$=0.55 (L/686) $f_{z,L}$=0.54 (L/691)

Asta n. 2233 (-2329 -2328) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-5.25 T_z=0.00 M_y=-284.53 T_y=0.00 M_z=29.91 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=378.00 $\lambda_{rel,m}$=0.42 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=95.15 Sfr.=0.33

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
Sollecitazioni: N=-5.25
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-213.40
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=22.43
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=378.00 $\lambda_{rel,y}$=1.47 $\lambda_{rel,z}$=2.04 $K_{c,y}$=0.42 $K_{c,z}$=0.23
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.04 $\sigma_{m,d}$=71.36 Sfr.=0.25

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=3.78
Sollecitazioni: N=-5.25 T_z=-301.09 M_y=0.00 T_y=-31.65 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=4.39 Sfr.=0.10

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-5.25 T_z=0.00 M_y=-284.53 T_y=0.00 M_z=29.91 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.04 $\sigma_{m,d}$=95.15 Sfr.=0.31

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-5.25 T_z=0.00 M_y=-284.53 T_y=0.00 M_z=29.91 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=95.15 Sfr.=0.31

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-5.25 T_z=301.09 M_y=0.00 T_y=31.65 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.04 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 49 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=4.77 T_z=0.00 M_y=-944.69 T_y=0.00 M_z=99.29 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=378.00 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=55.41 Sfr.=0.36

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-3.35 T_z=0.00 M_y=-1106.06 T_y=0.00 M_z=94.07 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=378.00 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=63.49 Sfr.=0.41

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU
Sollecitazioni: N=-3.35
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-829.54
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=70.55
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=378.00 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 $\sigma_{m,d}$=47.62 Sfr.=0.31

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=210.80 T_z=301.09 M_y=0.00 T_y=31.65 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.44 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 49 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=4.77 T_z=0.00 M_y=-944.69 T_y=0.00 M_z=99.29 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=55.41 Sfr.=0.36

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=3.78
Sollecitazioni: N=-3.35 T_z=-1170.43 M_y=0.00 T_y=-99.55 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=5.14 Sfr.=0.24

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-3.35 T_z=0.00 M_y=-1106.06 T_y=0.00 M_z=94.07 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 $\sigma_{m,d}$=63.49 Sfr.=0.41

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-3.35 T_z=0.00 M_y=-1106.06 T_y=0.00 M_z=94.07 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=63.49 Sfr.=0.41

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 13 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-221.30 T_z=301.09 M_y=0.00 T_y=31.65 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.46 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.40 (L/934) $f_{Z,L}$=0.40 (L/941)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.25 (L/1514) $f_{Z,L}$=0.25 (L/1523)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.53 (L/715) $f_{Z,L}$=0.52 (L/721)

Asta n. 2233 (-2330 -2329) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=1.87
  Sollecitazioni: N=-2.43 T_z=0.00 M_y=-278.45 T_y=0.00 M_z=29.27 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=374.00 $\lambda_{rel,m}$=0.41 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=93.12 Sfr.=0.32

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
  Sollecitazioni: N=-2.43
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-208.84
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=21.95
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=374.00 $\lambda_{rel,y}$=1.45 $\lambda_{rel,z}$=2.02 $K_{c,y}$=0.43 $K_{c,z}$=0.23
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.02 $\sigma_{m,d}$=69.84 Sfr.=0.24

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=3.74
  Sollecitazioni: N=-2.43 T_z=-297.84 M_y=0.00 T_y=-31.30 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=4.34 Sfr.=0.10

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.87
  Sollecitazioni: N=-2.43 T_z=0.00 M_y=-278.45 T_y=0.00 M_z=29.27 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.02 $\sigma_{m,d}$=93.12 Sfr.=0.30

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.87
  Sollecitazioni: N=-2.43 T_z=0.00 M_y=-278.45 T_y=0.00 M_z=29.27 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=93.12 Sfr.=0.30

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=3.74
  Sollecitazioni: N=-2.43 T_z=-297.84 M_y=0.00 T_y=-31.30 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.02 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU Xl=1.87
  Sollecitazioni: N=4.12 T_z=0.00 M_y=-1082.41 T_y=0.00 M_z=92.06 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=374.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.03 $K_{c,y}$=0.87 $K_{c,z}$=0.74
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=62.13 Sfr.=0.41

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 25 SLU Xl=1.87
  Sollecitazioni: N=-3.93 T_z=0.00 M_y=-924.50 T_y=0.00 M_z=97.17 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=374.00 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=54.22 Sfr.=0.40

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 25 SLU
  Sollecitazioni: N=-3.93
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-693.37
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=72.88
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=374.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.03 $K_{c,y}$=0.87 $K_{c,z}$=0.74
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 $\sigma_{m,d}$=40.67 Sfr.=0.30

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=0.00

Sollecitazioni: N=292.59 T_z=297.78 M_y=0.00 T_y=31.30 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.61 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU Xl=1.87
Sollecitazioni: N=4.12 T_z=0.00 M_y=-1082.41 T_y=0.00 M_z=92.06 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=62.13 Sfr.=0.41

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=3.74
Sollecitazioni: N=4.11 T_z=-1157.79 M_y=0.00 T_y=-98.47 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=5.08 Sfr.=0.23

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 25 SLU Xl=1.87
Sollecitazioni: N=-3.93 T_z=0.00 M_y=-924.50 T_y=0.00 M_z=97.17 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 $\sigma_{m,d}$=54.22 Sfr.=0.40

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=1.87
Sollecitazioni: N=4.12 T_z=0.00 M_y=-1082.41 T_y=0.00 M_z=92.06 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=62.13 Sfr.=0.41

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 13 SND Xl=3.74
Sollecitazioni: N=-297.44 T_z=-297.84 M_y=0.00 T_y=-31.30 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.62 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.39 (L/964) $f_{Z,L}$=0.38 (L/972)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.24 (L/1563) $f_{Z,L}$=0.24 (L/1572)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.51 (L/738) $f_{Z,L}$=0.50 (L/744)

Asta n. 2233 (-2331 -2330) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=1.86
Sollecitazioni: N=9.32 T_z=0.00 M_y=-276.88 T_y=0.00 M_z=29.10 M_x=2.07
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=373.00 $\lambda_{rel,y}$=1.45 $\lambda_{rel,z}$=2.02 $K_{c,y}$=0.43 $K_{c,z}$=0.23
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.06 $\sigma_{m,d}$=92.59 Sfr.=0.32

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=3.73
Sollecitazioni: N=9.33 T_z=-296.93 M_y=0.00 T_y=-31.21 M_z=0.00 M_x=2.07
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.06 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=9.32 T_z=296.93 M_y=0.00 T_y=31.21 M_z=0.00 M_x=2.07
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.86
Sollecitazioni: N=9.32 T_z=0.00 M_y=-276.88 T_y=0.00 M_z=29.10 M_x=2.07
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.06 $\sigma_{m,d}$=92.59 Sfr.=0.30

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=3.73
Sollecitazioni: N=9.33 T_z=-296.93 M_y=0.00 T_y=-31.21 M_z=0.00 M_x=2.07
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=4.33 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=3.73
Sollecitazioni: N=9.33 T_z=-296.93 M_y=0.00 T_y=-31.21 M_z=0.00 M_x=2.07
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=4.33 Sfr.=0.10

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.86
Sollecitazioni: N=9.32 T_z=0.00 M_y=-276.88 T_y=0.00 M_z=29.10 M_x=2.07
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=92.59 Sfr.=0.30

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU Xl=1.86
Sollecitazioni: N=21.93 T_z=0.00 M_y=-1076.27 T_y=0.00 M_z=91.54 M_x=7.59
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=373.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.03 $K_{c,y}$=0.87 $K_{c,z}$=0.74
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.05 $\sigma_{m,d}$=61.78 Sfr.=0.40

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 36 SLU Xl=1.86
  Sollecitazioni: N=0.00 T_z=0.00 M_y=-919.25 T_y=0.00 M_z=96.62 M_x=6.52
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=373.00 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=53.92 Sfr.=0.35

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 35 SLU
  Sollecitazioni: N=-10.65
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-495.97
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=52.13
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=373.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.03 $K_{c,y}$=0.87 $K_{c,z}$=0.74
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.02 $\sigma_{m,d}$=29.09 Sfr.=0.19

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=3.73
  Sollecitazioni: N=439.30 T_z=-296.93 M_y=0.00 T_y=-31.21 M_z=0.00 M_x=2.26
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.92 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=21.93 T_z=1154.17 M_y=0.00 T_y=98.17 M_z=0.00 M_x=7.59
  Resistenze: K_{mod}=0.90
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU Xl=1.86
  Sollecitazioni: N=21.93 T_z=0.00 M_y=-1076.27 T_y=0.00 M_z=91.54 M_x=7.59
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.05 $\sigma_{m,d}$=61.78 Sfr.=0.40

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=21.93 T_z=1154.17 M_y=0.00 T_y=98.17 M_z=0.00 M_x=7.59
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=5.07 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=21.93 T_z=1154.17 M_y=0.00 T_y=98.17 M_z=0.00 M_x=7.59
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=5.07 Sfr.=0.23

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 35 SLU Xl=1.86
  Sollecitazioni: N=-10.64 T_z=0.00 M_y=-661.30 T_y=0.00 M_z=69.50 M_x=4.74
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.02 $\sigma_{m,d}$=-38.79 Sfr.=0.25

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=1.86
  Sollecitazioni: N=21.93 T_z=0.00 M_y=-1076.27 T_y=0.00 M_z=91.54 M_x=7.59
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=61.78 Sfr.=0.40

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 13 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-420.65 T_z=296.93 M_y=0.00 T_y=31.21 M_z=0.00 M_x=2.28
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.88 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,G}$=0.38 (L/973) $f_{z,L}$=0.38 (L/980)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{z,G}$=0.24 (L/1577) $f_{z,L}$=0.24 (L/1586)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,G}$=0.50 (L/745) $f_{z,L}$=0.50 (L/751)

Asta n. 2233 (-2332 -2331) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=1.88
  Sollecitazioni: N=7.80 T_z=0.00 M_y=-281.36 T_y=0.00 M_z=29.57 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
  L=376.00 $\lambda_{rel,y}$=1.46 $\lambda_{rel,z}$=2.03 $K_{c,y}$=0.43 $K_{c,z}$=0.23
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.05 $\sigma_{m,d}$=94.09 Sfr.=0.33

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=7.80 T_z=299.31 M_y=0.00 T_y=31.46 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.05 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.88
  Sollecitazioni: N=7.80 T_z=0.00 M_y=-281.36 T_y=0.00 M_z=29.57 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.05 $\sigma_{m,d}$=94.09 Sfr.=0.30

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=3.76

Sollecitazioni: N=7.80 T_z=-299.31 M_y=0.00 T_y=-31.46 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=4.36 Sfr.=0.10

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.88
Sollecitazioni: N=7.80 T_z=0.00 M_y=-281.36 T_y=0.00 M_z=29.57 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=94.09 Sfr.=0.30

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU Xl=1.88
Sollecitazioni: N=25.39 T_z=0.00 M_y=-1093.65 T_y=0.00 M_z=93.02 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=376.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.74
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.05 $\sigma_{m,d}$=62.77 Sfr.=0.41

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 36 SLU Xl=1.88
Sollecitazioni: N=-10.26 T_z=0.00 M_y=-934.10 T_y=0.00 M_z=98.18 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=376.00 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=54.79 Sfr.=0.36

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 36 SLU
Sollecitazioni: N=-10.26
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-700.57
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=73.63
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=376.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.74
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.02 $\sigma_{m,d}$=41.09 Sfr.=0.27

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=300.88 T_z=299.31 M_y=0.00 T_y=31.46 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.63 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU Xl=1.88
Sollecitazioni: N=25.39 T_z=0.00 M_y=-1093.65 T_y=0.00 M_z=93.02 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.05 $\sigma_{m,d}$=62.77 Sfr.=0.41

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=3.76
Sollecitazioni: N=25.39 T_z=-1163.45 M_y=0.00 T_y=-98.96 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=5.11 Sfr.=0.24

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 36 SLU Xl=1.88
Sollecitazioni: N=-10.26 T_z=0.00 M_y=-934.10 T_y=0.00 M_z=98.18 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.02 $\sigma_{m,d}$=-54.79 Sfr.=0.36

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=1.88
Sollecitazioni: N=25.39 T_z=0.00 M_y=-1093.65 T_y=0.00 M_z=93.02 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=62.77 Sfr.=0.41

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 13 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-285.27 T_z=299.31 M_y=0.00 T_y=31.46 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.59 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.40 (L/950) $f_{Z,L}$=0.39 (L/957)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.24 (L/1540) $f_{Z,L}$=0.24 (L/1548)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.52 (L/727) $f_{Z,L}$=0.51 (L/733)

Asta n. 2235 (-2304 -2305) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-15.69 T_z=0.00 M_y=-152.26 T_y=0.00 M_z=-16.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=378.00 $\lambda_{rel,m}$=0.42 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=50.92 Sfr.=0.18

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
Sollecitazioni: N=-15.69
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-114.19
[Par.] $M_{z,sx}$=-0.00 $M_{z,dx}$=0.00 $M_{z,eq}$=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=378.00 $\lambda_{rel,y}$=1.47 $\lambda_{rel,z}$=2.04 $K_{c,y}$=0.42 $K_{c,z}$=0.23

Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.11 $\sigma_{m,d}$=33.31 Sfr.=0.12

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=3.78
Sollecitazioni: N=-15.69 T_z=-161.12 M_y=0.00 T_y=16.93 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=2.35 Sfr.=0.05

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-15.69 T_z=0.00 M_y=-152.26 T_y=0.00 M_z=-16.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.11 $\sigma_{m,d}$=-50.92 Sfr.=0.16

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-15.69 T_z=0.00 M_y=-152.26 T_y=0.00 M_z=-16.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=50.92 Sfr.=0.16

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-15.69 T_z=161.12 M_y=0.00 T_y=-16.93 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.11 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-21.51 T_z=0.00 M_y=-537.15 T_y=0.00 M_z=-46.24 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=378.00 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=30.87 Sfr.=0.20

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU
Sollecitazioni: N=-21.52
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-402.87
[Par.] $M_{z,sx}$=-0.00 $M_{z,dx}$=0.00 $M_{z,eq}$=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=378.00 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.04 $\sigma_{m,d}$=20.98 Sfr.=0.14

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-21.52 T_z=568.42 M_y=0.00 T_y=-48.93 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=2.50 Sfr.=0.11

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-21.51 T_z=0.00 M_y=-537.15 T_y=0.00 M_z=-46.24 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.04 $\sigma_{m,d}$=-30.87 Sfr.=0.20

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-21.51 T_z=0.00 M_y=-537.15 T_y=0.00 M_z=-46.24 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=30.87 Sfr.=0.20

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 26 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-34.57 T_z=441.26 M_y=0.00 T_y=-46.38 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.07 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.20 (L/1911) $f_{Z,L}$=0.20 (L/1925)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.11 (L/3289)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.26 (L/1432) $f_{Z,L}$=0.26 (L/1444)

Asta n. 2257 (2103 -2455) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=1.72
Sollecitazioni: N=17.63 T_z=0.00 M_y=-243.31 T_y=0.00 M_z=-25.57 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=343.00 $\lambda_{rel,y}$=1.33 $\lambda_{rel,z}$=1.85 $K_{c,y}$=0.50 $K_{c,z}$=0.27
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.12 $\sigma_{m,d}$=81.37 Sfr.=0.28

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=17.63 T_z=283.74 M_y=0.00 T_y=-29.82 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.12 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.72
Sollecitazioni: N=17.63 T_z=0.00 M_y=-243.31 T_y=0.00 M_z=-25.57 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.12 $\sigma_{m,d}$=81.37 Sfr.=0.26

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=3.43
  Sollecitazioni: N=17.63 T_z=-283.76 M_y=0.00 T_y=29.82 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=4.14 Sfr.=0.09

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.72
  Sollecitazioni: N=17.63 T_z=0.00 M_y=-243.31 T_y=0.00 M_z=-25.57 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=81.37 Sfr.=0.26

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 62 SLU Xl=1.72
  Sollecitazioni: N=12.10 T_z=0.00 M_y=-949.74 T_y=0.00 M_z=-81.05 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=343.00 $\lambda_{rel,y}$=0.79 $\lambda_{rel,z}$=0.95 $K_{c,y}$=0.90 $K_{c,z}$=0.81
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.03 $\sigma_{m,d}$=54.53 Sfr.=0.36

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 36 SLU Xl=1.72
  Sollecitazioni: N=-10.69 T_z=0.00 M_y=-810.91 T_y=0.00 M_z=-85.23 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=343.00 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=47.56 Sfr.=0.31

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 36 SLU
  Sollecitazioni: N=-10.69
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-608.19
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=0.00 $M_{z,eq}$=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=343.00 $\lambda_{rel,y}$=0.79 $\lambda_{rel,z}$=0.95 $K_{c,y}$=0.90 $K_{c,z}$=0.81
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.02 $\sigma_{m,d}$=31.68 Sfr.=0.21

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 13 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=178.28 T_z=283.74 M_y=0.00 T_y=-29.82 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.37 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 62 SLU Xl=1.72
  Sollecitazioni: N=12.10 T_z=0.00 M_y=-949.74 T_y=0.00 M_z=-81.05 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.03 $\sigma_{m,d}$=54.53 Sfr.=0.36

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=3.43
  Sollecitazioni: N=12.10 T_z=-1107.60 M_y=0.00 T_y=94.52 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=4.86 Sfr.=0.22

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 36 SLU Xl=1.72
  Sollecitazioni: N=-10.69 T_z=0.00 M_y=-810.91 T_y=0.00 M_z=-85.23 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.02 $\sigma_{m,d}$=-47.56 Sfr.=0.31

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=1.72
  Sollecitazioni: N=12.10 T_z=0.00 M_y=-949.74 T_y=0.00 M_z=-81.05 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=54.53 Sfr.=0.36

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-143.01 T_z=283.74 M_y=0.00 T_y=-29.82 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.30 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.29 (L/1199) $f_{Z,L}$=0.28 (L/1208)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.18 (L/1939)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.37 (L/919) $f_{Z,L}$=0.37 (L/926)

Asta n. 2291 (-2541 -2571) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=1.64
  Sollecitazioni: N=-103.17 T_z=314.85 M_y=-1145.52 T_y=1.43 M_z=5.07 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=163.88 $\lambda_{rel,m}$=0.44 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=10.04 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
  Sollecitazioni: N=-122.94
  [Lin.] $M_{y,sx}$=512.07 $M_{y,dx}$=1145.52 $M_{y,eq}$=-892.14
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-2.72 $M_{z,dx}$=5.07 $M_{z,eq}$=4.13

Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=163.88 $\lambda_{rel,y}$=0.13 $\lambda_{rel,z}$=0.64 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.95
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.12 $\sigma_{m,d}$=7.82 Sfr.=0.03

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-122.94 T_z=458.23 M_y=-512.07 T_y=1.43 M_z=2.72 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=0.97 Sfr.=0.02

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.64
Sollecitazioni: N=-103.17 T_z=314.85 M_y=-1145.52 T_y=1.43 M_z=5.07 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.10 $\sigma_{m,d}$=-10.04 Sfr.=0.03

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.64
Sollecitazioni: N=-103.17 T_z=314.85 M_y=-1145.52 T_y=1.43 M_z=5.07 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=10.04 Sfr.=0.03

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-122.94 T_z=458.23 M_y=-512.07 T_y=1.43 M_z=2.72 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.12 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 13 SND Xl=1.64
Sollecitazioni: N=320.67 T_z=387.65 M_y=-1250.12 T_y=47.12 M_z=131.92 M_x=15.48
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
L=163.88 $\lambda_{rel,y}$=0.11 $\lambda_{rel,z}$=0.38 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.17 $\sigma_{m,d}$=6.60 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 49 SLU Xl=1.64
Sollecitazioni: N=-1459.41 T_z=958.80 M_y=-3385.51 T_y=-9.36 M_z=0.00 M_x=-1.17
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=163.88 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=13.22 Sfr.=0.09

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 25 SLU Xl=1.64
Sollecitazioni: N=-1477.74 T_z=955.55 M_y=-3381.46 T_y=0.00 M_z=8.87 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=163.88 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=13.32 Sfr.=0.10

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 25 SLU
Sollecitazioni: N=-1503.45
[Lin.] $M_{y,sx}$=1662.79 $M_{y,dx}$=3381.46 $M_{y,eq}$=-2693.99
[Lin.] $M_{z,sx}$=-7.32 $M_{z,dx}$=8.87 $M_{z,eq}$=8.25
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=163.88 $\lambda_{rel,y}$=0.11 $\lambda_{rel,z}$=0.38 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.78 $\sigma_{m,d}$=10.63 Sfr.=0.09

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 19 SND Xl=1.64
Sollecitazioni: N=424.97 T_z=379.12 M_y=-1261.88 T_y=28.36 M_z=78.01 M_x=8.10
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.22 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 13 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=300.89 T_z=531.03 M_y=-589.24 T_y=47.12 M_z=56.78 M_x=15.48
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 13 SND Xl=1.64
Sollecitazioni: N=320.67 T_z=387.65 M_y=-1250.12 T_y=47.12 M_z=131.92 M_x=15.48
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.17 $\sigma_{m,d}$=6.60 Sfr.=0.03

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 49 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1485.12 T_z=1145.20 M_y=-1661.51 T_y=-9.36 M_z=14.47 M_x=-1.17
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=1.25 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1422.95 T_z=1335.12 M_y=-1423.77 T_y=1.70 M_z=6.38 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=1.46 Sfr.=0.07

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 25 SLU Xl=1.64
Sollecitazioni: N=-1477.74 T_z=955.55 M_y=-3381.46 T_y=0.00 M_z=8.87 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.77 $\sigma_{m,d}$=-13.32 Sfr.=0.10

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 25 SLU Xl=1.64
  Sollecitazioni: N=-1477.74 T_z=955.55 M_y=-3381.46 T_y=0.00 M_z=8.87 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=13.32 Sfr.=0.10

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 25 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-1503.45 T_z=1141.94 M_y=-1662.79 T_y=0.00 M_z=7.32 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.78 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/41911)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/74712)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/30685)

Asta n. 2291 (2054 -2541) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 87 SLU I Xl=0.77
  Sollecitazioni: N=-221.65 T_z=1173.04 M_y=318.38 T_y=4.71 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=150.07 $\lambda_{rel,m}$=0.42 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-2.73 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=-229.35 T_z=1228.79 M_y=1083.62 T_y=4.71 M_z=-3.71 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=150.07 $\lambda_{rel,m}$=0.42 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-9.45 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
  Sollecitazioni: N=-229.35
  [Par.] $M_{y,sx}$=-1083.62 $M_{y,dx}$=512.68 $M_{y,eq}$=1037.59
  [Lin.] $M_{z,sx}$=3.71 $M_{z,dx}$=2.72 $M_{z,eq}$=-1.48
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=150.07 $\lambda_{rel,y}$=0.12 $\lambda_{rel,z}$=0.58 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.96
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.23 $\sigma_{m,d}$=-8.96 Sfr.=0.03

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=-229.35 T_z=1228.79 M_y=1083.62 T_y=4.71 M_z=-3.71 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=2.59 Sfr.=0.06

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=-229.35 T_z=1228.79 M_y=1083.62 T_y=4.71 M_z=-3.71 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.23 $\sigma_{m,d}$=-9.45 Sfr.=0.03

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=-229.35 T_z=1228.79 M_y=1083.62 T_y=4.71 M_z=-3.71 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-9.45 Sfr.=0.03

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=-229.35 T_z=1228.79 M_y=1083.62 T_y=4.71 M_z=-3.71 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.23 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 19 SND Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=407.14 T_z=1284.37 M_y=1234.24 T_y=33.22 M_z=-16.80 M_x=8.11
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
  L=150.07 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.34 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.21 $\sigma_{m,d}$=5.04 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 36 SLU Xl=1.50
  Sollecitazioni: N=-1824.55 T_z=3337.79 M_y=-1665.40 T_y=23.53 M_z=0.00 M_x=2.08
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=150.07 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=6.51 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 25 SLU Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=-1828.53 T_z=3496.21 M_y=3003.78 T_y=9.62 M_z=-5.81 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=150.07 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-11.81 Sfr.=0.09

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 25 SLU
  Sollecitazioni: N=-1828.53

[Par.] $M_{y,sx}$=-3003.78 $M_{y,dx}$=1664.10 $M_{y,eq}$=3003.78
[Lin.] $M_{z,sx}$=5.81 $M_{z,dx}$=7.32 $M_{z,eq}$=2.93
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=150.07 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.34 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.95 $\sigma_{m,d}$=-11.77 Sfr.=0.10

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 19 SND Xl=1.50
Sollecitazioni: N=423.63 T_z=1164.90 M_y=-615.05 T_y=33.22 M_z=32.45 M_x=8.11
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.22 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 13 SND Xl=0.14
Sollecitazioni: N=242.35 T_z=1206.25 M_y=991.01 T_y=-46.82 M_z=22.77 M_x=15.49
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 19 SND Xl=0.14
Sollecitazioni: N=407.14 T_z=1284.37 M_y=1234.24 T_y=33.22 M_z=-16.80 M_x=8.11
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.21 $\sigma_{m,d}$=5.04 Sfr.=0.03

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 49 SLU Xl=0.14
Sollecitazioni: N=-1810.20 T_z=3499.47 M_y=3009.51 T_y=-4.10 M_z=20.08 M_x=-1.17
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=3.83 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.03

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 25 SLU Xl=0.14
Sollecitazioni: N=-1828.53 T_z=3496.21 M_y=3003.78 T_y=9.62 M_z=-5.81 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=19.31
Tensioni: τ_d=3.82 Sfr.=0.20

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 25 SLU Xl=0.14
Sollecitazioni: N=-1828.53 T_z=3496.21 M_y=3003.78 T_y=9.62 M_z=-5.81 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.95 $\sigma_{m,d}$=-11.81 Sfr.=0.09

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 25 SLU Xl=0.14
Sollecitazioni: N=-1828.53 T_z=3496.21 M_y=3003.78 T_y=9.62 M_z=-5.81 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-11.81 Sfr.=0.09

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 25 SLU Xl=0.14
Sollecitazioni: N=-1828.53 T_z=3496.21 M_y=3003.78 T_y=9.62 M_z=-5.81 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.95 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/15071)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/29828)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/10846)

Asta n. 2291 (2054 -2528) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=0.14
Sollecitazioni: N=51.95 T_z=655.57 M_y=1082.45 T_y=-2.82 M_z=3.56 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=153.05 $\lambda_{rel,y}$=0.12 $\lambda_{rel,z}$=0.59 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.96
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.05 $\sigma_{m,d}$=9.43 Sfr.=0.03

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=0.14
Sollecitazioni: N=51.95 T_z=655.57 M_y=1082.45 T_y=-2.82 M_z=3.56 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.05 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.14
Sollecitazioni: N=51.95 T_z=655.57 M_y=1082.45 T_y=-2.82 M_z=3.56 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.05 $\sigma_{m,d}$=9.43 Sfr.=0.03

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.14
Sollecitazioni: N=51.95 T_z=655.57 M_y=1082.45 T_y=-2.82 M_z=3.56 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=1.38 Sfr.=0.03

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.14
Sollecitazioni: N=51.95 T_z=655.57 M_y=1082.45 T_y=-2.82 M_z=3.56 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-9.43 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 19 SND Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=741.30 T_z=779.79 M_y=1308.10 T_y=-18.49 M_z=17.56 M_x=10.53
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
  L=153.05 $\lambda_{rel,y}$=0.11 $\lambda_{rel,z}$=0.35 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.39 $\sigma_{m,d}$=5.34 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 25 SLU Xl=0.60
  Sollecitazioni: N=-1048.41 T_z=1762.09 M_y=2191.07 T_y=-9.47 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=153.05 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-8.56 Sfr.=0.06

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 25 SLU Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=-1041.12 T_z=1814.99 M_y=3022.89 T_y=-9.47 M_z=4.76 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=153.05 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-11.87 Sfr.=0.09

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 25 SLU
  Sollecitazioni: N=-1062.99
  [Lin.] $M_{y,sx}$=-3022.89 $M_{y,dx}$=-601.24 $M_{y,eq}$=2054.23
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-4.76 $M_{z,dx}$=-8.45 $M_{z,eq}$=-3.38
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=153.05 $\lambda_{rel,y}$=0.11 $\lambda_{rel,z}$=0.35 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.55 $\sigma_{m,d}$=-8.07 Sfr.=0.07

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 19 SND Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=741.30 T_z=541.21 M_y=875.41 T_y=-18.49 M_z=17.56 M_x=10.53
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.39 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 13 SND Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=559.98 T_z=592.03 M_y=963.62 T_y=-34.72 M_z=25.27 M_x=20.35
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 19 SND Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=741.30 T_z=779.79 M_y=1308.10 T_y=-18.49 M_z=17.56 M_x=10.53
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.39 $\sigma_{m,d}$=5.34 Sfr.=0.03

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 76 SLU Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=-771.12 T_z=1867.98 M_y=2899.40 T_y=-10.51 M_z=5.00 M_x=1.14
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=2.04 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 25 SLU Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=-1041.12 T_z=1814.99 M_y=3022.89 T_y=-9.47 M_z=4.76 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=19.31
  Tensioni: τ_d=1.99 Sfr.=0.10

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 25 SLU Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=-1041.12 T_z=1814.99 M_y=3022.89 T_y=-9.47 M_z=4.76 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.54 $\sigma_{m,d}$=-11.87 Sfr.=0.09

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 25 SLU Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=-1041.12 T_z=1814.99 M_y=3022.89 T_y=-9.47 M_z=4.76 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-11.87 Sfr.=0.09

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 25 SLU Xl=1.53
  Sollecitazioni: N=-1062.99 T_z=1656.30 M_y=601.24 T_y=-9.47 M_z=-8.45 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.55 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/18519)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/35683)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/13300)

Asta n. 2291 (-2528 -2521) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-13.04 T_z=183.86 M_y=252.90 T_y=-14.01 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=60.06 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00

Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-2.17 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=0.08
Sollecitazioni: N=-14.00 T_z=176.86 M_y=238.46 T_y=-14.01 M_z=-1.49 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=60.06 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-2.11 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
Sollecitazioni: N=-20.29
[Lin.] $M_{y,sx}$=-252.90 $M_{y,dx}$=-158.25 $M_{y,eq}$=215.04
[Lin.] $M_{z,sx}$=0.37 $M_{z,dx}$=-8.78 $M_{z,eq}$=-5.42
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=60.06 $\lambda_{rel,y}$=0.05 $\lambda_{rel,z}$=0.23 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.02 $\sigma_{m,d}$=-2.07 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-13.04 T_z=183.86 M_y=252.90 T_y=-14.01 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=0.39 Sfr.=0.01

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-13.04 T_z=183.86 M_y=252.90 T_y=-14.01 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 $\sigma_{m,d}$=-2.17 Sfr.=0.01

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-13.04 T_z=183.86 M_y=252.90 T_y=-14.01 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-2.17 Sfr.=0.01

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.60
Sollecitazioni: N=-20.29 T_z=131.31 M_y=158.25 T_y=-14.01 M_z=-8.78 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.02 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 13 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=528.82 T_z=251.26 M_y=290.95 T_y=-225.53 M_z=-58.36 M_x=20.35
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
L=60.06 $\lambda_{rel,y}$=0.04 $\lambda_{rel,z}$=0.14 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.28 $\sigma_{m,d}$=1.90 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 25 SLU Xl=0.56
Sollecitazioni: N=-1233.92 T_z=415.72 M_y=350.38 T_y=13.97 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=60.06 $\lambda_{rel,m}$=0.17 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-1.37 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1212.04 T_z=465.07 M_y=765.08 T_y=4.27 M_z=-6.21 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=60.06 $\lambda_{rel,m}$=0.17 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-3.07 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 62 SLU
Sollecitazioni: N=-1221.46
[Lin.] $M_{y,sx}$=-765.08 $M_{y,dx}$=-506.25 $M_{y,eq}$=661.55
[Lin.] $M_{z,sx}$=6.21 $M_{z,dx}$=-3.65 $M_{z,eq}$=-5.19
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=60.06 $\lambda_{rel,y}$=0.04 $\lambda_{rel,z}$=0.14 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.64 $\sigma_{m,d}$=-2.65 Sfr.=0.02

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 19 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=745.50 T_z=79.80 M_y=204.47 T_y=105.96 M_z=31.93 M_x=10.53
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.39 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 13 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=528.82 T_z=126.30 M_y=219.71 T_y=201.47 M_z=56.08 M_x=20.35
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 13 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=528.82 T_z=251.26 M_y=290.95 T_y=-225.53 M_z=-58.36 M_x=20.35
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.28 $\sigma_{m,d}$=1.90 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 26 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-944.45 T_z=438.69 M_y=567.46 T_y=4.87 M_z=-7.39 M_x=1.22

Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=0.48 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 25 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1225.13 T_z=479.48 M_y=601.30 T_y=13.97 M_z=-8.45 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=19.31
Tensioni: τ_d=0.52 Sfr.=0.03

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1212.04 T_z=465.07 M_y=765.08 T_y=4.27 M_z=-6.21 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.63 $\sigma_{m,d}$=-3.07 Sfr.=0.02

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1212.04 T_z=465.07 M_y=765.08 T_y=4.27 M_z=-6.21 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-3.07 Sfr.=0.02

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 25 SLU Xl=0.60
Sollecitazioni: N=-1234.55 T_z=411.16 M_y=333.83 T_y=13.97 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.64 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 31 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/104967)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 31 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/209935)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 6 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/78725)

Asta n. 2291 (-2521 -2508) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=0.86
Sollecitazioni: N=-69.47 T_z=-225.38 M_y=319.99 T_y=-8.26 M_z=-15.91 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=86.28 $\lambda_{rel,m}$=0.32 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-3.42 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
Sollecitazioni: N=-69.47
[Lin.] $M_{y,sx}$=-158.10 $M_{y,dx}$=-319.99 $M_{y,eq}$=255.24
[Lin.] $M_{z,sx}$=8.78 $M_{z,dx}$=-15.91 $M_{z,eq}$=-13.06
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=86.28 $\lambda_{rel,y}$=0.07 $\lambda_{rel,z}$=0.33 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.07 $\sigma_{m,d}$=-2.74 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.86
Sollecitazioni: N=-69.47 T_z=-225.38 M_y=319.99 T_y=-8.26 M_z=-15.91 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=0.48 Sfr.=0.01

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.86
Sollecitazioni: N=-69.47 T_z=-225.38 M_y=319.99 T_y=-8.26 M_z=-15.91 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.07 $\sigma_{m,d}$=-3.42 Sfr.=0.01

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.86
Sollecitazioni: N=-69.47 T_z=-225.38 M_y=319.99 T_y=-8.26 M_z=-15.91 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-3.42 Sfr.=0.01

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.86
Sollecitazioni: N=-69.47 T_z=-225.38 M_y=319.99 T_y=-8.26 M_z=-15.91 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.07 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 19 SND Xl=0.86
Sollecitazioni: N=742.21 T_z=-321.75 M_y=419.80 T_y=-86.53 M_z=-44.53 M_x=10.53
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
L=86.28 $\lambda_{rel,y}$=0.06 $\lambda_{rel,z}$=0.20 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.39 $\sigma_{m,d}$=2.22 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 49 SLU Xl=0.29
Sollecitazioni: N=-1350.87 T_z=-572.12 M_y=491.41 T_y=-33.83 M_z=0.00 M_x=2.67
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=86.28 $\lambda_{rel,m}$=0.20 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-1.92 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 25 SLU Xl=0.86
Sollecitazioni: N=-1379.59 T_z=-640.46 M_y=843.29 T_y=-31.86 M_z=-27.54 M_x=0.00

Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=86.28 $\lambda_{rel,m}$=0.20 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-3.65 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 25 SLU
Sollecitazioni: N=-1379.59
[Lin.] $M_{y,sx}$=-333.05 $M_{y,dx}$=-843.29 $M_{y,eq}$=639.20
[Lin.] $M_{z,sx}$=0.05 $M_{z,dx}$=-27.54 $M_{z,eq}$=-16.55
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=86.28 $\lambda_{rel,y}$=0.06 $\lambda_{rel,z}$=0.20 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.72 $\sigma_{m,d}$=-2.71 Sfr.=0.03

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 19 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=752.62 T_z=-43.70 M_y=137.73 T_y=68.36 M_z=31.03 M_x=10.53
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.39 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 13 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=510.16 T_z=-86.86 M_y=138.29 T_y=136.54 M_z=66.67 M_x=20.35
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 19 SND Xl=0.86
Sollecitazioni: N=742.21 T_z=-321.75 M_y=419.80 T_y=-86.53 M_z=-44.53 M_x=10.53
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.39 $\sigma_{m,d}$=2.22 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 76 SLU Xl=0.86
Sollecitazioni: N=-1078.35 T_z=-730.37 M_y=739.04 T_y=-36.90 M_z=-32.67 M_x=1.15
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=0.80 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=0.86
Sollecitazioni: N=-1373.06 T_z=-791.27 M_y=800.82 T_y=-38.20 M_z=-29.38 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=0.87 Sfr.=0.04

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 25 SLU Xl=0.86
Sollecitazioni: N=-1379.59 T_z=-640.46 M_y=843.29 T_y=-31.86 M_z=-27.54 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.72 $\sigma_{m,d}$=-3.65 Sfr.=0.03

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 25 SLU Xl=0.86
Sollecitazioni: N=-1379.59 T_z=-640.46 M_y=843.29 T_y=-31.86 M_z=-27.54 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-3.65 Sfr.=0.03

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 25 SLU Xl=0.86
Sollecitazioni: N=-1379.59 T_z=-640.46 M_y=843.29 T_y=-31.86 M_z=-27.54 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.72 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 55 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/113086)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 55 (teorica) $f_{Z,G}$=0.00 (L/164489)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 55 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/82244)

Asta n. 2291 (-2508 -2497) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 87 SLU I Xl=0.29
Sollecitazioni: N=-119.41 T_z=-587.41 M_y=484.65 T_y=57.11 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=33.06 $\lambda_{rel,m}$=0.20 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-4.16 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=0.33
Sollecitazioni: N=-119.94 T_z=-591.27 M_y=510.63 T_y=57.11 M_z=2.97 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=33.06 $\lambda_{rel,m}$=0.20 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-4.50 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
Sollecitazioni: N=-119.94
[Lin.] $M_{y,sx}$=-319.93 $M_{y,dx}$=-510.63 $M_{y,eq}$=434.35
[Lin.] $M_{z,sx}$=15.91 $M_{z,dx}$=2.97 $M_{z,eq}$=-8.36
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=33.06 $\lambda_{rel,y}$=0.03 $\lambda_{rel,z}$=0.13 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.12 $\sigma_{m,d}$=-4.08 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.33
  Sollecitazioni: N=-119.94 T_z=-591.27 M_y=510.63 T_y=57.11 M_z=2.97 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=1.25 Sfr.=0.03

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.33
  Sollecitazioni: N=-119.94 T_z=-591.27 M_y=510.63 T_y=57.11 M_z=2.97 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.12 $\sigma_{m,d}$=-4.50 Sfr.=0.01

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.33
  Sollecitazioni: N=-119.94 T_z=-591.27 M_y=510.63 T_y=57.11 M_z=2.97 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-4.50 Sfr.=0.01

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.33
  Sollecitazioni: N=-119.94 T_z=-591.27 M_y=510.63 T_y=57.11 M_z=2.97 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.12 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 19 SND Xl=0.33
  Sollecitazioni: N=743.32 T_z=-680.29 M_y=639.54 T_y=118.16 M_z=11.77 M_x=10.53
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
  L=33.06 $\lambda_{rel,y}$=0.02 $\lambda_{rel,z}$=0.08 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.39 $\sigma_{m,d}$=2.65 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 25 SLU Xl=0.26
  Sollecitazioni: N=-1539.71 T_z=-1801.26 M_y=1315.67 T_y=102.45 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=33.06 $\lambda_{rel,m}$=0.12 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-5.14 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 25 SLU Xl=0.33
  Sollecitazioni: N=-1540.74 T_z=-1808.78 M_y=1435.02 T_y=102.45 M_z=6.33 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=33.06 $\lambda_{rel,m}$=0.12 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-5.69 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 25 SLU
  Sollecitazioni: N=-1540.74
  [Lin.] $M_{y,sx}$=-843.23 $M_{y,dx}$=-1435.02 $M_{y,eq}$=1198.30
  [Lin.] $M_{z,sx}$=27.54 $M_{z,dx}$=6.33 $M_{z,eq}$=-13.99
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=33.06 $\lambda_{rel,y}$=0.02 $\lambda_{rel,z}$=0.08 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.80 $\sigma_{m,d}$=-4.86 Sfr.=0.04

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 19 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=747.30 T_z=-463.50 M_y=210.70 T_y=-2.03 M_z=12.12 M_x=10.53
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.39 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 13 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=480.75 T_z=-503.37 M_y=253.96 T_y=-58.81 M_z=36.60 M_x=20.35
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 19 SND Xl=0.33
  Sollecitazioni: N=743.32 T_z=-680.29 M_y=639.54 T_y=118.16 M_z=11.77 M_x=10.53
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.39 $\sigma_{m,d}$=2.65 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 76 SLU Xl=0.33
  Sollecitazioni: N=-1222.97 T_z=-1974.22 M_y=1385.50 T_y=117.21 M_z=6.09 M_x=1.15
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=2.16 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=0.33
  Sollecitazioni: N=-1534.20 T_z=-2154.91 M_y=1507.03 T_y=109.68 M_z=6.88 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=2.36 Sfr.=0.11

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 25 SLU Xl=0.33
  Sollecitazioni: N=-1540.74 T_z=-1808.78 M_y=1435.02 T_y=102.45 M_z=6.33 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.80 $\sigma_{m,d}$=-5.69 Sfr.=0.04

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 25 SLU Xl=0.33
  Sollecitazioni: N=-1540.74 T_z=-1808.78 M_y=1435.02 T_y=102.45 M_z=6.33 M_x=0.00

Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-5.69 Sfr.=0.04

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 25 SLU Xl=0.33
Sollecitazioni: N=-1540.74 T_z=-1808.78 M_y=1435.02 T_y=102.45 M_z=6.33 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.80 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/28889)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{z,G}$=0.00 (L/53333)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 55 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/23111)

Asta n. 2291 (-2497 2076) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=0.88
Sollecitazioni: N=-160.45 T_z=-884.31 M_y=1253.74 T_y=34.01 M_z=32.85 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=107.68 $\lambda_{rel,m}$=0.35 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-12.14 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
Sollecitazioni: N=-160.45
[Lin.] $M_{y,sx}$=-510.51 $M_{y,dx}$=-1253.74 $M_{y,eq}$=956.45
[Lin.] $M_{z,sx}$=-2.97 $M_{z,dx}$=32.85 $M_{z,eq}$=20.90
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=107.68 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.42 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.16 $\sigma_{m,d}$=-9.09 Sfr.=0.03

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.88
Sollecitazioni: N=-160.45 T_z=-884.31 M_y=1253.74 T_y=34.01 M_z=32.85 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=1.86 Sfr.=0.04

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.88
Sollecitazioni: N=-160.45 T_z=-884.31 M_y=1253.74 T_y=34.01 M_z=32.85 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.16 $\sigma_{m,d}$=-12.14 Sfr.=0.04

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.88
Sollecitazioni: N=-160.45 T_z=-884.31 M_y=1253.74 T_y=34.01 M_z=32.85 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-12.14 Sfr.=0.04

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.88
Sollecitazioni: N=-160.45 T_z=-884.31 M_y=1253.74 T_y=34.01 M_z=32.85 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.16 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 13 SND Xl=0.88
Sollecitazioni: N=461.82 T_z=-929.94 M_y=1365.49 T_y=177.94 M_z=172.93 M_x=20.35
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
L=107.68 $\lambda_{rel,y}$=0.07 $\lambda_{rel,z}$=0.25 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.24 $\sigma_{m,d}$=7.59 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 35 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-965.26 T_z=-1846.25 M_y=1092.10 T_y=51.04 M_z=0.00 M_x=-2.04
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=107.68 $\lambda_{rel,m}$=0.22 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-4.27 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU Xl=0.88
Sollecitazioni: N=-1646.43 T_z=-3087.55 M_y=4175.13 T_y=48.04 M_z=49.09 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=107.68 $\lambda_{rel,m}$=0.22 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-16.95 Sfr.=0.11

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 25 SLU
Sollecitazioni: N=-1652.92
[Lin.] $M_{y,sx}$=-1434.33 $M_{y,dx}$=-3692.52 $M_{y,eq}$=2789.25
[Lin.] $M_{z,sx}$=-6.33 $M_{z,dx}$=48.96 $M_{z,eq}$=31.91
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=107.68 $\lambda_{rel,y}$=0.07 $\lambda_{rel,z}$=0.25 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.86 $\sigma_{m,d}$=-11.31 Sfr.=0.09

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 19 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=760.13 T_z=-715.23 M_y=368.81 T_y=113.31 M_z=11.77 M_x=10.53
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66

Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.40 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 13 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=472.43 T_z=-752.02 M_y=425.58 T_y=177.94 M_z=17.65 M_x=20.35
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 13 SND Xl=0.88
  Sollecitazioni: N=461.82 T_z=-929.94 M_y=1365.49 T_y=177.94 M_z=172.93 M_x=20.35
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.24 $\sigma_{m,d}$=7.59 Sfr.=0.04

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 76 SLU Xl=0.88
  Sollecitazioni: N=-1324.91 T_z=-2832.44 M_y=3829.56 T_y=60.67 M_z=59.39 M_x=1.14
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=3.10 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=0.88
  Sollecitazioni: N=-1646.43 T_z=-3087.55 M_y=4175.13 T_y=48.04 M_z=49.09 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=3.38 Sfr.=0.16

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU Xl=0.88
  Sollecitazioni: N=-1646.43 T_z=-3087.55 M_y=4175.13 T_y=48.04 M_z=49.09 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hz}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.86 $\sigma_{m,d}$=-16.95 Sfr.=0.11

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=0.88
  Sollecitazioni: N=-1646.43 T_z=-3087.55 M_y=4175.13 T_y=48.04 M_z=49.09 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-16.95 Sfr.=0.11

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 25 SLU Xl=0.88
  Sollecitazioni: N=-1652.92 T_z=-2620.03 M_y=3692.52 T_y=48.52 M_z=48.96 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.86 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/19194)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/34123)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/14395)

Asta n. 2291 (2076 -2424) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 87 SLU I Xl=1.12
  Sollecitazioni: N=-580.02 T_z=1639.02 M_y=568.91 T_y=-31.64 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=145.16 $\lambda_{rel,m}$=0.41 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-4.88 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-568.94 T_z=1719.45 M_y=2112.53 T_y=-31.64 M_z=29.14 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=145.16 $\lambda_{rel,m}$=0.41 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-19.35 Sfr.=0.07

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
  Sollecitazioni: N=-584.05
  [Lin.] $M_{y,sx}$=-2112.53 $M_{y,dx}$=-25.93 $M_{y,eq}$=1277.89
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-29.14 $M_{z,dx}$=-10.51 $M_{z,eq}$=13.28
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=145.16 $\lambda_{rel,y}$=0.11 $\lambda_{rel,z}$=0.56 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.96
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.59 $\sigma_{m,d}$=-11.52 Sfr.=0.04

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-568.94 T_z=1719.45 M_y=2112.53 T_y=-31.64 M_z=29.14 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=3.62 Sfr.=0.08

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-568.94 T_z=1719.45 M_y=2112.53 T_y=-31.64 M_z=29.14 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.57 $\sigma_{m,d}$=-19.35 Sfr.=0.06

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-568.94 T_z=1719.45 M_y=2112.53 T_y=-31.64 M_z=29.14 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-19.35 Sfr.=0.06

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=1.45
  Sollecitazioni: N=-584.05 T_z=1609.77 M_y=25.93 T_y=-31.64 M_z=-10.51 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.59 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 7 SND Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=1531.99 T_z=2057.02 M_y=2760.55 T_y=-112.71 M_z=113.22 M_x=3.35
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
  L=145.16 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.33 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.80 $\sigma_{m,d}$=12.26 Sfr.=0.07

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 10 SND Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-2150.24 T_z=1971.52 M_y=2594.47 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=1.95
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=145.16 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-10.13 Sfr.=0.06

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-2033.68 T_z=5669.66 M_y=6942.61 T_y=-45.14 M_z=41.73 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=145.16 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-27.66 Sfr.=0.18

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU
  Sollecitazioni: N=-2053.33
  [Lin.] $M_{y,sx}$=-6942.61 $M_{y,dx}$=75.00 $M_{y,eq}$=4135.57
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-41.73 $M_{z,dx}$=-14.85 $M_{z,eq}$=19.09
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=145.16 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.33 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.07 $\sigma_{m,d}$=-16.40 Sfr.=0.12

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=1531.99 T_z=1412.74 M_y=1504.04 T_y=-112.71 M_z=113.22 M_x=3.35
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.80 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 19 SND Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=1528.03 T_z=1381.87 M_y=1464.51 T_y=-112.00 M_z=112.52 M_x=4.04
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 7 SND Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=1531.99 T_z=2057.02 M_y=2760.55 T_y=-112.71 M_z=113.22 M_x=3.35
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.80 $\sigma_{m,d}$=12.26 Sfr.=0.07

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 76 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-1690.98 T_z=5241.77 M_y=6450.22 T_y=-55.14 M_z=50.65 M_x=1.66
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=5.73 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.07

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-2033.68 T_z=5669.66 M_y=6942.61 T_y=-45.14 M_z=41.73 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=6.20 Sfr.=0.29

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-2033.68 T_z=5669.66 M_y=6942.61 T_y=-45.14 M_z=41.73 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.06 $\sigma_{m,d}$=-27.66 Sfr.=0.18

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-2033.68 T_z=5669.66 M_y=6942.61 T_y=-45.14 M_z=41.73 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-27.66 Sfr.=0.18

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 62 SLU Xl=1.45
  Sollecitazioni: N=-2782.89 T_z=3912.02 M_y=-155.24 T_y=-45.62 M_z=-14.76 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.45 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.02 (L/7066)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/12638)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.02 (L/5236)

Asta n. 2291 (-2424 -2401) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=1.19
  Sollecitazioni: N=-675.52 T_z=945.13 M_y=-1162.88 T_y=1.28 M_z=-8.98 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=119.37 $\lambda_{rel,m}$=0.37 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=10.35 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
  Sollecitazioni: N=-675.52
  [Par.] $M_{y,sx}$=-27.70 $M_{y,dx}$=1162.88 $M_{y,eq}$=-872.16
  [Lin.] $M_{z,sx}$=10.51 $M_{z,dx}$=-8.98 $M_{z,eq}$=-9.90
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=119.37 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.46 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.98
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.68 $\sigma_{m,d}$=7.90 Sfr.=0.03

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-661.11 T_z=1049.57 M_y=27.70 T_y=1.28 M_z=-10.51 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=2.21 Sfr.=0.05

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.19
  Sollecitazioni: N=-675.52 T_z=945.13 M_y=-1162.88 T_y=1.28 M_z=-8.98 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.68 $\sigma_{m,d}$=-10.35 Sfr.=0.03

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.19
  Sollecitazioni: N=-675.52 T_z=945.13 M_y=-1162.88 T_y=1.28 M_z=-8.98 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=10.35 Sfr.=0.03

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=1.19
  Sollecitazioni: N=-675.52 T_z=945.13 M_y=-1162.88 T_y=1.28 M_z=-8.98 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.68 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 7 SND Xl=1.19
  Sollecitazioni: N=1425.49 T_z=1282.49 M_y=-1340.71 T_y=16.64 M_z=-13.61 M_x=3.36
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
  L=119.37 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.27 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.74 $\sigma_{m,d}$=5.41 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 13 SND Xl=0.64
  Sollecitazioni: N=-2082.49 T_z=1204.62 M_y=-629.95 T_y=-10.80 M_z=0.00 M_x=3.87
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=119.37 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=2.46 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU Xl=1.19
  Sollecitazioni: N=-2329.06 T_z=3201.93 M_y=-3972.89 T_y=1.75 M_z=-12.77 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=119.37 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=15.69 Sfr.=0.10

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 25 SLU
  Sollecitazioni: N=-2692.26
  [Lin.] $M_{y,sx}$=110.21 $M_{y,dx}$=3434.81 $M_{y,eq}$=-2104.97
  [Lin.] $M_{z,sx}$=14.81 $M_{z,dx}$=-12.51 $M_{z,eq}$=-13.89
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=119.37 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.27 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.40 $\sigma_{m,d}$=8.40 Sfr.=0.07

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=1439.89 T_z=743.08 M_y=-196.85 T_y=-15.32 M_z=7.16 M_x=3.36
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.75 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 19 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=1435.94 T_z=712.21 M_y=-197.77 T_y=-14.08 M_z=7.35 M_x=4.04
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 7 SND Xl=1.19
  Sollecitazioni: N=1425.49 T_z=1282.49 M_y=-1340.71 T_y=16.64 M_z=-13.61 M_x=3.36
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.74 $\sigma_{m,d}$=5.41 Sfr.=0.03

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 76 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-1940.49 T_z=3106.91 M_y=-25.97 T_y=3.42 M_z=-18.47 M_x=1.67
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71

Tensioni: τ_d=3.40 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-2310.34 T_z=3337.70 M_y=-69.57 T_y=1.75 M_z=-14.85 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=3.65 Sfr.=0.17

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU Xl=1.19
Sollecitazioni: N=-2329.06 T_z=3201.93 M_y=-3972.89 T_y=1.75 M_z=-12.77 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.21 $\sigma_{m,d}$=-15.69 Sfr.=0.11

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=1.19
Sollecitazioni: N=-2329.06 T_z=3201.93 M_y=-3972.89 T_y=1.75 M_z=-12.77 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=15.69 Sfr.=0.10

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 62 SLU Xl=1.19
Sollecitazioni: N=-3058.77 T_z=2229.76 M_y=-2894.05 T_y=2.16 M_z=-12.18 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.59 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,G}$=0.00 (L/35763)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/65880)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/26077)

Asta n. 2291 (-2401 -2349) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 87 SLU I Xl=1.23
Sollecitazioni: N=-762.56 T_z=313.94 M_y=-1613.85 T_y=7.78 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=131.72 $\lambda_{rel,m}$=0.39 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=13.84 Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=1.32
Sollecitazioni: N=-763.62 T_z=306.25 M_y=-1641.08 T_y=7.78 M_z=1.26 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=131.72 $\lambda_{rel,m}$=0.39 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=14.12 Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
Sollecitazioni: N=-763.62
[Lin.] $M_{y,sx}$=1161.76 $M_{y,dx}$=1641.08 $M_{y,eq}$=-1449.35
[Lin.] $M_{z,sx}$=8.98 $M_{z,dx}$=1.26 $M_{z,eq}$=-4.88
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=131.72 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.51 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.77 $\sigma_{m,d}$=12.63 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-747.73 T_z=421.50 M_y=-1161.76 T_y=7.78 M_z=-8.98 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=0.89 Sfr.=0.02

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.32
Sollecitazioni: N=-763.62 T_z=306.25 M_y=-1641.08 T_y=7.78 M_z=1.26 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hz}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.77 $\sigma_{m,d}$=-14.12 Sfr.=0.05

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.32
Sollecitazioni: N=-763.62 T_z=306.25 M_y=-1641.08 T_y=7.78 M_z=1.26 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=14.12 Sfr.=0.05

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=1.32
Sollecitazioni: N=-763.62 T_z=306.25 M_y=-1641.08 T_y=7.78 M_z=1.26 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.77 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 7 SND Xl=1.32
Sollecitazioni: N=1337.38 T_z=643.63 M_y=-2262.66 T_y=53.20 M_z=59.53 M_x=3.36
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
L=131.72 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.30 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.70 $\sigma_{m,d}$=9.61 Sfr.=0.06

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 75 SLU Xl=1.23
Sollecitazioni: N=-2588.11 T_z=1025.29 M_y=-5316.18 T_y=11.04 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70

Ltors=131.72 $\lambda_{rel,m}$=0.25 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=20.77 Sfr.=0.14

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU Xl=1.32
Sollecitazioni: N=-2589.49 T_z=1015.30 M_y=-5405.78 T_y=11.04 M_z=1.78 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=131.72 $\lambda_{rel,m}$=0.25 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=21.14 Sfr.=0.14

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU
Sollecitazioni: N=-2589.49
[Lin.] $M_{y,sx}$=3969.71 $M_{y,dx}$=5405.78 $M_{y,eq}$=-4831.35
[Lin.] $M_{z,sx}$=12.77 $M_{z,dx}$=1.78 $M_{z,eq}$=-6.95
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=131.72 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.30 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.35 $\sigma_{m,d}$=18.96 Sfr.=0.14

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=1353.27 T_z=758.88 M_y=-1339.18 T_y=-35.80 M_z=-6.02 M_x=3.36
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.70 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 19 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=1349.32 T_z=728.02 M_y=-1303.31 T_y=-37.65 M_z=-4.35 M_x=4.04
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 7 SND Xl=1.32
Sollecitazioni: N=1337.38 T_z=643.63 M_y=-2262.66 T_y=53.20 M_z=59.53 M_x=3.36
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.70 $\sigma_{m,d}$=9.61 Sfr.=0.06

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 76 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-2173.75 T_z=1117.28 M_y=-3650.79 T_y=12.06 M_z=-14.38 M_x=1.67
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=1.22 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-2568.83 T_z=1165.12 M_y=-3969.71 T_y=11.04 M_z=-12.77 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=1.27 Sfr.=0.06

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU Xl=1.32
Sollecitazioni: N=-2589.49 T_z=1015.30 M_y=-5405.78 T_y=11.04 M_z=1.78 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.35 $\sigma_{m,d}$=-21.14 Sfr.=0.14

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=1.32
Sollecitazioni: N=-2589.49 T_z=1015.30 M_y=-5405.78 T_y=11.04 M_z=1.78 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=21.14 Sfr.=0.14

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 25 SLU Xl=1.32
Sollecitazioni: N=-2952.68 T_z=828.78 M_y=-4622.44 T_y=10.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.54 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/27624)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/51156)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/20312)

Asta n. 2291 (-2349 -2327) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 87 SLU I Xl=0.29
Sollecitazioni: N=-845.03 T_z=-284.14 M_y=-1562.43 T_y=-1.35 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=135.40 $\lambda_{rel,m}$=0.40 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=13.40 Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-841.53 T_z=-258.76 M_y=-1641.19 T_y=-1.35 M_z=1.26 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=135.40 $\lambda_{rel,m}$=0.40 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=14.13 Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
Sollecitazioni: N=-857.87

[Lin.] $M_{y,sx}$=1641.19 $M_{y,dx}$=1210.65 $M_{y,eq}$=-1468.97
[Lin.] $M_{z,sx}$=-1.26 $M_{z,dx}$=-0.57 $M_{z,eq}$=0.53
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=135.40 $\lambda_{rel,y}$=0.11 $\lambda_{rel,z}$=0.53 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.86 $\sigma_{m,d}$=12.62 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=1.35
Sollecitazioni: N=-857.87 T_z=-377.22 M_y=-1210.65 T_y=-1.35 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=0.79 Sfr.=0.02

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-841.53 T_z=-258.76 M_y=-1641.19 T_y=-1.35 M_z=1.26 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.84 $\sigma_{m,d}$=-14.13 Sfr.=0.05

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-841.53 T_z=-258.76 M_y=-1641.19 T_y=-1.35 M_z=1.26 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=14.13 Sfr.=0.05

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=1.35
Sollecitazioni: N=-857.87 T_z=-377.22 M_y=-1210.65 T_y=-1.35 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.86 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 7 SND Xl=0.29
Sollecitazioni: N=1256.03 T_z=-590.66 M_y=-2281.99 T_y=-23.25 M_z=52.80 M_x=3.36
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
L=135.40 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.31 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.65 $\sigma_{m,d}$=9.60 Sfr.=0.06

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 25 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-3212.68 T_z=-1056.68 M_y=-4623.17 T_y=-1.32 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=135.40 $\lambda_{rel,m}$=0.25 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=18.06 Sfr.=0.14

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-2849.49 T_z=-1194.72 M_y=-5406.68 T_y=-1.65 M_z=1.78 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=135.40 $\lambda_{rel,m}$=0.25 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=21.14 Sfr.=0.14

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU
Sollecitazioni: N=-2870.72
[Lin.] $M_{y,sx}$=5406.68 $M_{y,dx}$=3684.83 $M_{y,eq}$=-4717.94
[Lin.] $M_{z,sx}$=-1.78 $M_{z,dx}$=-0.46 $M_{z,eq}$=0.88
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=135.40 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.31 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.50 $\sigma_{m,d}$=18.44 Sfr.=0.13

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=1259.53 T_z=-565.28 M_y=-2262.87 T_y=-23.25 M_z=59.53 M_x=3.36
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.66 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 19 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=1255.58 T_z=-596.14 M_y=-2186.33 T_y=-23.33 M_z=58.76 M_x=4.04
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 7 SND Xl=0.29
Sollecitazioni: N=1256.03 T_z=-590.66 M_y=-2281.99 T_y=-23.25 M_z=52.80 M_x=3.36
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.65 $\sigma_{m,d}$=9.60 Sfr.=0.06

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 36 SLU Xl=1.35
Sollecitazioni: N=-3233.57 T_z=-1209.12 M_y=-3093.35 T_y=2.23 M_z=0.00 M_x=1.17
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=1.32 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 25 SLU Xl=1.35
Sollecitazioni: N=-3233.91 T_z=-1210.68 M_y=-3088.22 T_y=-1.32 M_z=-1.12 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=19.31
Tensioni: τ_d=1.32 Sfr.=0.07

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-2849.49 T_z=-1194.72 M_y=-5406.68 T_y=-1.65 M_z=1.78 M_x=0.00

Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.48 $\sigma_{m,d}$=-21.14 Sfr.=0.14

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-2849.49 T_z=-1194.72 M_y=-5406.68 T_y=-1.65 M_z=1.78 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=21.14 Sfr.=0.14

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 25 SLU Xl=1.35
Sollecitazioni: N=-3233.91 T_z=-1210.68 M_y=-3088.22 T_y=-1.32 M_z=-1.12 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.68 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/17313)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/30206)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/12790)

Asta n. 2291 (-2327 -2304) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-931.73 T_z=-912.73 M_y=-1211.44 T_y=3.89 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=115.70 $\lambda_{rel,m}$=0.37 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=10.39 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=0.46
Sollecitazioni: N=-937.32 T_z=-953.22 M_y=-779.64 T_y=3.89 M_z=1.24 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=115.70 $\lambda_{rel,m}$=0.37 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=6.74 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
Sollecitazioni: N=-945.70
[Lin.] $M_{y,sx}$=1211.44 $M_{y,dx}$=96.81 $M_{y,eq}$=-765.59
[Lin.] $M_{z,sx}$=0.57 $M_{z,dx}$=3.94 $M_{z,eq}$=2.14
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=115.70 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.45 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.98
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.95 $\sigma_{m,d}$=6.65 Sfr.=0.03

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=1.16
Sollecitazioni: N=-945.70 T_z=-1013.96 M_y=-96.81 T_y=3.89 M_z=3.94 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=2.14 Sfr.=0.05

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-931.73 T_z=-912.73 M_y=-1211.44 T_y=3.89 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.93 $\sigma_{m,d}$=-10.39 Sfr.=0.03

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-931.73 T_z=-912.73 M_y=-1211.44 T_y=3.89 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=10.39 Sfr.=0.03

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=1.16
Sollecitazioni: N=-945.70 T_z=-1013.96 M_y=-96.81 T_y=3.89 M_z=3.94 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.95 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 7 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=1169.33 T_z=-1219.21 M_y=-2290.35 T_y=74.69 M_z=-28.42 M_x=3.36
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
L=115.70 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.27 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.61 $\sigma_{m,d}$=9.32 Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 75 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-3115.97 T_z=-3431.75 M_y=-3687.81 T_y=5.68 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=115.70 $\lambda_{rel,m}$=0.23 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=14.41 Sfr.=0.10

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 76 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-2667.64 T_z=-3093.43 M_y=-3510.26 T_y=10.10 M_z=-1.21 M_x=1.67
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=115.70 $\lambda_{rel,m}$=0.23 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=13.73 Sfr.=0.09

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU
  Sollecitazioni: N=-3134.12
  [Par.] $M_{y,sx}$=3687.81 $M_{y,dx}$=-359.00 $M_{y,eq}$=-2765.86
  [Lin.] $M_{z,sx}$=0.46 $M_{z,dx}$=6.12 $M_{z,eq}$=3.49
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=115.70 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.27 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.63 $\sigma_{m,d}$=10.85 Sfr.=0.08

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=1169.33 T_z=-1219.21 M_y=-2290.35 T_y=-70.77 M_z=28.17 M_x=3.36
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.61 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 19 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=1165.38 T_z=-1250.07 M_y=-2171.95 T_y=-66.91 M_z=27.29 M_x=4.04
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 7 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=1169.33 T_z=-1219.21 M_y=-2290.35 T_y=74.69 M_z=-28.42 M_x=3.36
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.61 $\sigma_{m,d}$=9.32 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 76 SLU Xl=1.16
  Sollecitazioni: N=-2685.78 T_z=-3225.03 M_y=145.09 T_y=10.10 M_z=10.48 M_x=1.67
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=3.53 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.03

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=1.16
  Sollecitazioni: N=-3134.12 T_z=-3563.35 M_y=359.00 T_y=5.68 M_z=6.12 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=3.90 Sfr.=0.18

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-3115.97 T_z=-3431.75 M_y=-3687.81 T_y=5.68 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.62 $\sigma_{m,d}$=-14.41 Sfr.=0.10

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-3115.97 T_z=-3431.75 M_y=-3687.81 T_y=5.68 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=14.41 Sfr.=0.10

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 25 SLU Xl=1.16
  Sollecitazioni: N=-3497.30 T_z=-3120.24 M_y=443.41 T_y=7.36 M_z=7.39 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.82 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/16395)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/28886)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/12255)

Asta n. 2291 (-2304 1087) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=0.35
  Sollecitazioni: N=-989.45 T_z=-1331.56 M_y=368.24 T_y=32.89 M_z=15.59 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=55.22 $\lambda_{rel,m}$=0.25 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-3.82 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
  Sollecitazioni: N=-989.45
  [Par.] $M_{y,sx}$=97.79 $M_{y,dx}$=-368.24 $M_{y,eq}$=302.92
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-3.94 $M_{z,dx}$=15.59 $M_{z,eq}$=10.93
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=55.22 $\lambda_{rel,y}$=0.04 $\lambda_{rel,z}$=0.21 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.99 $\sigma_{m,d}$=-3.06 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.35
  Sollecitazioni: N=-989.45 T_z=-1331.56 M_y=368.24 T_y=32.89 M_z=15.59 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=2.81 Sfr.=0.06

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.35
  Sollecitazioni: N=-989.45 T_z=-1331.56 M_y=368.24 T_y=32.89 M_z=15.59 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.99 $\sigma_{m,d}$=-3.82 Sfr.=0.01

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.35
  Sollecitazioni: N=-989.45 T_z=-1331.56 M_y=368.24 T_y=32.89 M_z=15.59 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-3.82 Sfr.=0.01

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.35
  Sollecitazioni: N=-989.45 T_z=-1331.56 M_y=368.24 T_y=32.89 M_z=15.59 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.99 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 19 SND Xl=0.35
  Sollecitazioni: N=1107.66 T_z=-1668.98 M_y=1957.54 T_y=114.19 M_z=102.03 M_x=4.04
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
  L=55.22 $\lambda_{rel,y}$=0.04 $\lambda_{rel,z}$=0.13 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.58 $\sigma_{m,d}$=8.98 Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 48 SLU Xl=0.09
  Sollecitazioni: N=-2510.12 T_z=-2938.86 M_y=448.95 T_y=35.90 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=55.22 $\lambda_{rel,m}$=0.16 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-1.75 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 25 SLU Xl=0.35
  Sollecitazioni: N=-3622.86 T_z=-4031.76 M_y=1861.12 T_y=50.21 M_z=25.17 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=55.22 $\lambda_{rel,m}$=0.16 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-7.60 Sfr.=0.06

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 25 SLU
  Sollecitazioni: N=-3622.86
  [Lin.] $M_{y,sx}$=-440.58 $M_{y,dx}$=-1861.12 $M_{y,eq}$=1292.90
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-7.39 $M_{z,dx}$=25.17 $M_{z,eq}$=18.06
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=55.22 $\lambda_{rel,y}$=0.04 $\lambda_{rel,z}$=0.13 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.89 $\sigma_{m,d}$=-5.29 Sfr.=0.05

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=1115.88 T_z=-1607.14 M_y=-1567.62 T_y=107.60 M_z=58.02 M_x=3.35
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.58 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 19 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=1111.93 T_z=-1638.00 M_y=-1413.42 T_y=114.19 M_z=61.61 M_x=4.04
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 19 SND Xl=0.35
  Sollecitazioni: N=1107.66 T_z=-1668.98 M_y=1957.54 T_y=114.19 M_z=102.03 M_x=4.04
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.58 $\sigma_{m,d}$=8.98 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 76 SLU Xl=0.35
  Sollecitazioni: N=-2799.45 T_z=-4190.88 M_y=1618.85 T_y=76.07 M_z=37.42 M_x=1.67
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=4.58 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.04

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=0.35
  Sollecitazioni: N=-3259.66 T_z=-4615.44 M_y=1982.85 T_y=48.19 M_z=23.18 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=5.05 Sfr.=0.23

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 25 SLU Xl=0.35
  Sollecitazioni: N=-3622.86 T_z=-4031.76 M_y=1861.12 T_y=50.21 M_z=25.17 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.89 $\sigma_{m,d}$=-7.60 Sfr.=0.06

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 25 SLU Xl=0.35
  Sollecitazioni: N=-3622.86 T_z=-4031.76 M_y=1861.12 T_y=50.21 M_z=25.17 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-7.60 Sfr.=0.06

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 25 SLU Xl=0.35
  Sollecitazioni: N=-3622.86 T_z=-4031.76 M_y=1861.12 T_y=50.21 M_z=25.17 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.89 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/9771)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.00 (L/16877)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/7426)

Asta n. 2303 (2023 -2344) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 87 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-829.78 T_z=1751.79 M_y=1723.96 T_y=-48.73 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=37.18 $\lambda_{rel,m}$=0.21 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-14.78 Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=0.22
  Sollecitazioni: N=-829.51 T_z=1749.77 M_y=1683.42 T_y=-48.73 M_z=-1.47 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=37.18 $\lambda_{rel,m}$=0.21 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-14.50 Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
  Sollecitazioni: N=-829.78
  [Lin.] $M_{y,sx}$=-1723.96 $M_{y,dx}$=-1421.08 $M_{y,eq}$=1602.81
  [Lin.] $M_{z,sx}$=0.34 $M_{z,dx}$=-8.80 $M_{z,eq}$=-5.42
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=37.18 $\lambda_{rel,y}$=0.03 $\lambda_{rel,z}$=0.14 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.83 $\sigma_{m,d}$=-13.97 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-829.78 T_z=1751.79 M_y=1723.96 T_y=-48.73 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=3.69 Sfr.=0.08

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-829.78 T_z=1751.79 M_y=1723.96 T_y=-48.73 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.83 $\sigma_{m,d}$=-14.78 Sfr.=0.05

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-829.78 T_z=1751.79 M_y=1723.96 T_y=-48.73 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-14.78 Sfr.=0.05

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-829.78 T_z=1751.79 M_y=1723.96 T_y=-48.73 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.83 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 19 SND Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=591.37 T_z=1882.70 M_y=2322.22 T_y=-93.23 M_z=58.52 M_x=-4.81
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
  L=37.18 $\lambda_{rel,y}$=0.03 $\lambda_{rel,z}$=0.09 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.31 $\sigma_{m,d}$=9.83 Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 49 SLU Xl=0.23
  Sollecitazioni: N=-2785.03 T_z=5197.62 M_y=4861.68 T_y=-118.03 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=37.18 $\lambda_{rel,m}$=0.13 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-18.99 Sfr.=0.13

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 25 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-2779.58 T_z=5201.04 M_y=5040.81 T_y=-82.47 M_z=-3.35 M_x=-1.25
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=37.18 $\lambda_{rel,m}$=0.13 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-19.73 Sfr.=0.15

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 25 SLU
  Sollecitazioni: N=-2779.58
  [Lin.] $M_{y,sx}$=-5040.81 $M_{y,dx}$=-4139.36 $M_{y,eq}$=4680.23
  [Lin.] $M_{z,sx}$=3.35 $M_{z,dx}$=-17.67 $M_{z,eq}$=-11.94
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=37.18 $\lambda_{rel,y}$=0.03 $\lambda_{rel,z}$=0.09 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.45 $\sigma_{m,d}$=-18.44 Sfr.=0.15

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=0.37
  Sollecitazioni: N=684.95 T_z=1605.69 M_y=845.55 T_y=-4.24 M_z=42.87 M_x=-4.51
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.36 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 13 SND Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=54.71 T_z=1673.90 M_y=1368.62 T_y=-107.48 M_z=117.83 M_x=-6.97

Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 19 SND Xl=0.20
Sollecitazioni: N=591.37 T_z=1882.70 M_y=2322.22 T_y=-93.23 M_z=58.52 M_x=-4.81
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.31 $\sigma_{m,d}$=9.83 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 62 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-2261.10 T_z=5983.90 M_y=5493.18 T_y=-77.40 M_z=-3.93 M_x=-1.25
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=6.55 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.09

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-2261.10 T_z=5983.90 M_y=5493.18 T_y=-77.40 M_z=-3.93 M_x=-1.25
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=6.55 Sfr.=0.30

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 25 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-2779.58 T_z=5201.04 M_y=5040.81 T_y=-82.47 M_z=-3.35 M_x=-1.25
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.45 $\sigma_{m,d}$=-19.73 Sfr.=0.15

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 25 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-2779.58 T_z=5201.04 M_y=5040.81 T_y=-82.47 M_z=-3.35 M_x=-1.25
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-19.73 Sfr.=0.15

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-3328.04 T_z=4553.69 M_y=4620.00 T_y=-88.19 M_z=-2.66 M_x=-1.32
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.73 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/4309)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/7432)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/3251)

Asta n. 2303 (-2344 -2361) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-791.47 T_z=1474.10 M_y=1419.11 T_y=8.10 M_z=-8.80 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=77.11 $\lambda_{rel,m}$=0.30 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-12.54 Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
Sollecitazioni: N=-791.47
[Lin.] $M_{y,sx}$=-1419.11 $M_{y,dx}$=-308.42 $M_{y,eq}$=974.84
[Lin.] $M_{z,sx}$=8.80 $M_{z,dx}$=-2.56 $M_{z,eq}$=-6.31
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=77.11 $\lambda_{rel,y}$=0.06 $\lambda_{rel,z}$=0.30 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.79 $\sigma_{m,d}$=-8.63 Sfr.=0.03

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-791.47 T_z=1474.10 M_y=1419.11 T_y=8.10 M_z=-8.80 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=3.11 Sfr.=0.07

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-791.47 T_z=1474.10 M_y=1419.11 T_y=8.10 M_z=-8.80 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.79 $\sigma_{m,d}$=-12.54 Sfr.=0.04

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-791.47 T_z=1474.10 M_y=1419.11 T_y=8.10 M_z=-8.80 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-12.54 Sfr.=0.04

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-791.47 T_z=1474.10 M_y=1419.11 T_y=8.10 M_z=-8.80 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.79 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 7 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=686.40 T_z=1605.52 M_y=1974.90 T_y=60.50 M_z=-65.39 M_x=-4.51
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
L=77.11 $\lambda_{rel,y}$=0.05 $\lambda_{rel,z}$=0.18 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00

Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.36 $\sigma_{m,d}$=8.57 Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 22 SND Xl=0.15
Sollecitazioni: N=-1951.27 T_z=1568.17 M_y=1631.67 T_y=1.32 M_z=0.00 M_x=-1.44
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=77.11 $\lambda_{rel,m}$=0.19 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-6.37 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 25 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-2657.23 T_z=4312.68 M_y=4133.62 T_y=14.59 M_z=-17.67 M_x=-1.24
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=77.11 $\lambda_{rel,m}$=0.19 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-16.38 Sfr.=0.12

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 25 SLU
Sollecitazioni: N=-2657.23
[Lin.] $M_{y,sx}$=-4133.62 $M_{y,dx}$=-841.84 $M_{y,eq}$=2816.91
[Lin.] $M_{z,sx}$=17.67 $M_{z,dx}$=-6.42 $M_{z,eq}$=-13.17
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=77.11 $\lambda_{rel,y}$=0.05 $\lambda_{rel,z}$=0.18 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.38 $\sigma_{m,d}$=-11.18 Sfr.=0.09

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=0.77
Sollecitazioni: N=695.55 T_z=1270.48 M_y=-161.94 T_y=-42.85 M_z=24.95 M_x=-4.51
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.36 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 13 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=72.05 T_z=1392.99 M_y=1077.42 T_y=-95.68 M_z=103.85 M_x=-6.97
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 7 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=686.40 T_z=1605.52 M_y=1974.90 T_y=60.50 M_z=-65.39 M_x=-4.51
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.36 $\sigma_{m,d}$=8.57 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-2138.51 T_z=4946.61 M_y=4449.37 T_y=16.62 M_z=-17.37 M_x=-1.24
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=5.41 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.06

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-2138.51 T_z=4946.61 M_y=4449.37 T_y=16.62 M_z=-17.37 M_x=-1.24
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=5.41 Sfr.=0.25

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 25 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-2657.23 T_z=4312.68 M_y=4133.62 T_y=14.59 M_z=-17.67 M_x=-1.24
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.38 $\sigma_{m,d}$=-16.38 Sfr.=0.12

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 25 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-2657.23 T_z=4312.68 M_y=4133.62 T_y=14.59 M_z=-17.67 M_x=-1.24
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-16.38 Sfr.=0.12

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-3205.89 T_z=3739.81 M_y=3825.87 T_y=12.63 M_z=-17.98 M_x=-1.31
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.67 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/13041)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/23608)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/9683)

Asta n. 2303 (-2361 -2378) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-747.47 T_z=1149.88 M_y=308.78 T_y=-12.82 M_z=-2.56 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=43.22 $\lambda_{rel,m}$=0.22 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-2.76 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
Sollecitazioni: N=-747.47
[Par.] $M_{y,sx}$=-308.78 $M_{y,dx}$=179.98 $M_{y,eq}$=308.78

[Lin.] $M_{z,sx}$=2.56 $M_{z,dx}$=-8.10 $M_{z,eq}$=-5.88
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=43.22 $\lambda_{rel,y}$=0.03 $\lambda_{rel,z}$=0.17 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.75 $\sigma_{m,d}$=-2.90 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-747.47 T_z=1149.88 M_y=308.78 T_y=-12.82 M_z=-2.56 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=2.42 Sfr.=0.06

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-747.47 T_z=1149.88 M_y=308.78 T_y=-12.82 M_z=-2.56 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.75 $\sigma_{m,d}$=-2.76 Sfr.=0.01

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-747.47 T_z=1149.88 M_y=308.78 T_y=-12.82 M_z=-2.56 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-2.76 Sfr.=0.01

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-747.47 T_z=1149.88 M_y=308.78 T_y=-12.82 M_z=-2.56 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.75 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 7 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=694.70 T_z=1286.19 M_y=763.27 T_y=-29.93 M_z=-33.86 M_x=-4.51
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
L=43.22 $\lambda_{rel,y}$=0.03 $\lambda_{rel,z}$=0.10 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.36 $\sigma_{m,d}$=3.42 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 22 SND Xl=0.12
Sollecitazioni: N=-1879.15 T_z=1251.22 M_y=536.52 T_y=-12.61 M_z=0.00 M_x=-1.44
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=43.22 $\lambda_{rel,m}$=0.14 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-2.10 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 61 SLU Xl=0.43
Sollecitazioni: N=-930.73 T_z=3275.38 M_y=-1072.24 T_y=-19.58 M_z=-10.52 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=43.22 $\lambda_{rel,m}$=0.14 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=4.33 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 25 SLU
Sollecitazioni: N=-2530.31
[Par.] $M_{y,sx}$=-842.91 $M_{y,dx}$=606.05 $M_{y,eq}$=842.91
[Lin.] $M_{z,sx}$=6.42 $M_{z,dx}$=-13.80 $M_{z,eq}$=-10.85
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=43.22 $\lambda_{rel,y}$=0.03 $\lambda_{rel,z}$=0.10 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.32 $\sigma_{m,d}$=-3.43 Sfr.=0.04

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=0.43
Sollecitazioni: N=699.83 T_z=1248.37 M_y=-589.44 T_y=5.98 M_z=14.33 M_x=-4.51
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.36 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 13 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=94.56 T_z=1065.74 M_y=29.55 T_y=17.33 M_z=48.56 M_x=-6.97
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 7 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=694.70 T_z=1286.19 M_y=763.27 T_y=-29.93 M_z=-33.86 M_x=-4.51
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.36 $\sigma_{m,d}$=3.42 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-2011.59 T_z=3866.51 M_y=669.81 T_y=-18.64 M_z=-4.56 M_x=-1.24
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=4.23 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.04

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-2011.59 T_z=3866.51 M_y=669.81 T_y=-18.64 M_z=-4.56 M_x=-1.24
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=4.23 Sfr.=0.19

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 61 SLU Xl=0.43
Sollecitazioni: N=-930.73 T_z=3275.38 M_y=-1072.24 T_y=-19.58 M_z=-10.52 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70

Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.48 $\sigma_{m,d}$=-4.33 Sfr.=0.03

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 61 SLU Xl=0.43
Sollecitazioni: N=-930.73 T_z=3275.38 M_y=-1072.24 T_y=-19.58 M_z=-10.52 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=4.33 Sfr.=0.03

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-3078.97 T_z=2878.76 M_y=976.89 T_y=-15.49 M_z=-8.24 M_x=-1.31
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.60 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/21076)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/37762)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/15361)

Asta n. 2303 (-2378 -2381) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=0.77
Sollecitazioni: N=-697.59 T_z=782.28 M_y=-808.96 T_y=5.44 M_z=-3.91 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=77.03 $\lambda_{rel,m}$=0.30 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=7.10 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
Sollecitazioni: N=-706.74
[Lin.] $M_{y,sx}$=180.41 $M_{y,dx}$=808.96 $M_{y,eq}$=-557.54
[Lin.] $M_{z,sx}$=8.10 $M_{z,dx}$=-3.91 $M_{z,eq}$=-6.42
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=77.03 $\lambda_{rel,y}$=0.06 $\lambda_{rel,z}$=0.30 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.71 $\sigma_{m,d}$=5.05 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-706.74 T_z=849.70 M_y=-180.41 T_y=5.44 M_z=-8.10 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=1.79 Sfr.=0.04

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.77
Sollecitazioni: N=-697.59 T_z=782.28 M_y=-808.96 T_y=5.44 M_z=-3.91 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.70 $\sigma_{m,d}$=-7.10 Sfr.=0.02

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.77
Sollecitazioni: N=-697.59 T_z=782.28 M_y=-808.96 T_y=5.44 M_z=-3.91 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=7.10 Sfr.=0.02

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-706.74 T_z=849.70 M_y=-180.41 T_y=5.44 M_z=-8.10 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.71 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 7 SND Xl=0.77
Sollecitazioni: N=708.47 T_z=923.54 M_y=-1105.77 T_y=46.57 M_z=-35.05 M_x=-4.51
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
L=77.03 $\lambda_{rel,y}$=0.05 $\lambda_{rel,z}$=0.18 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.37 $\sigma_{m,d}$=4.78 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 36 SLU Xl=0.72
Sollecitazioni: N=-2394.33 T_z=2377.57 M_y=-2347.55 T_y=14.25 M_z=0.00 M_x=-2.05
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=77.03 $\lambda_{rel,m}$=0.19 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=9.17 Sfr.=0.06

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 62 SLU Xl=0.77
Sollecitazioni: N=-1875.25 T_z=2713.15 M_y=-3115.42 T_y=11.35 M_z=-3.87 M_x=-1.24
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=77.03 $\lambda_{rel,m}$=0.19 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=12.22 Sfr.=0.08

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 62 SLU
Sollecitazioni: N=-1887.14
[Lin.] $M_{y,sx}$=991.77 $M_{y,dx}$=3115.42 $M_{y,eq}$=-2265.96
[Lin.] $M_{z,sx}$=12.62 $M_{z,dx}$=-3.87 $M_{z,eq}$=-9.12
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=77.03 $\lambda_{rel,y}$=0.05 $\lambda_{rel,z}$=0.18 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.98 $\sigma_{m,d}$=8.97 Sfr.=0.07

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=0.77
  Sollecitazioni: N=708.47 T_z=923.54 M_y=-1105.77 T_y=-32.05 M_z=26.97 M_x=-4.51
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.37 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 13 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=113.62 T_z=941.62 M_y=-423.17 T_y=-79.18 M_z=30.65 M_x=-6.97
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 7 SND Xl=0.77
  Sollecitazioni: N=708.47 T_z=923.54 M_y=-1105.77 T_y=46.57 M_z=-35.05 M_x=-4.51
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.37 $\sigma_{m,d}$=4.78 Sfr.=0.03

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 62 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-1887.14 T_z=2800.79 M_y=-991.77 T_y=11.35 M_z=-12.62 M_x=-1.24
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=3.06 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-1887.14 T_z=2800.79 M_y=-991.77 T_y=11.35 M_z=-12.62 M_x=-1.24
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=3.06 Sfr.=0.14

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 62 SLU Xl=0.77
  Sollecitazioni: N=-1875.25 T_z=2713.15 M_y=-3115.42 T_y=11.35 M_z=-3.87 M_x=-1.24
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.98 $\sigma_{m,d}$=-12.22 Sfr.=0.08

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=0.77
  Sollecitazioni: N=-1875.25 T_z=2713.15 M_y=-3115.42 T_y=11.35 M_z=-3.87 M_x=-1.24
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=12.22 Sfr.=0.08

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-2954.53 T_z=2110.07 M_y=-257.84 T_y=13.04 M_z=-14.94 M_x=-1.31
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.54 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/40896)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/75135)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/29371)

Asta n. 2303 (-2381 -2405) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=0.43
  Sollecitazioni: N=-656.90 T_z=482.24 M_y=-1024.50 T_y=-1.88 M_z=-4.72 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=43.07 $\lambda_{rel,m}$=0.22 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=8.98 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
  Sollecitazioni: N=-662.01
  [Lin.] $M_{y,sx}$=808.67 $M_{y,dx}$=1024.50 $M_{y,eq}$=-938.16
  [Lin.] $M_{z,sx}$=3.91 $M_{z,dx}$=-4.72 $M_{z,eq}$=-4.39
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=43.07 $\lambda_{rel,y}$=0.03 $\lambda_{rel,z}$=0.17 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.66 $\sigma_{m,d}$=8.23 Sfr.=0.03

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-662.01 T_z=519.93 M_y=-808.67 T_y=-1.88 M_z=-3.91 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=1.10 Sfr.=0.03

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.43
  Sollecitazioni: N=-656.90 T_z=482.24 M_y=-1024.50 T_y=-1.88 M_z=-4.72 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.66 $\sigma_{m,d}$=-8.98 Sfr.=0.03

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.43
  Sollecitazioni: N=-656.90 T_z=482.24 M_y=-1024.50 T_y=-1.88 M_z=-4.72 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=8.98 Sfr.=0.03

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.00

Sollecitazioni: N=-662.01 T_z=519.93 M_y=-808.67 T_y=-1.88 M_z=-3.91 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.66 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 7 SND Xl=0.43
Sollecitazioni: N=712.93 T_z=628.45 M_y=-1256.30 T_y=-17.11 M_z=-36.19 M_x=-4.50
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
L=43.07 $\lambda_{rel,y}$=0.03 $\lambda_{rel,z}$=0.10 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.37 $\sigma_{m,d}$=5.38 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 38 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1613.38 T_z=1121.77 M_y=-1812.53 T_y=11.29 M_z=0.00 M_x=-1.75
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=43.07 $\lambda_{rel,m}$=0.14 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=7.08 Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 62 SLU Xl=0.43
Sollecitazioni: N=-1750.89 T_z=1647.66 M_y=-3834.80 T_y=0.00 M_z=-3.87 M_x=-1.24
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=43.07 $\lambda_{rel,m}$=0.14 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=15.03 Sfr.=0.10

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 62 SLU
Sollecitazioni: N=-1757.53
[Lin.] $M_{y,sx}$=3114.56 $M_{y,dx}$=3834.80 $M_{y,eq}$=-3546.71
[Lin.] $M_{z,sx}$=3.87 $M_{z,dx}$=-3.87 $M_{z,eq}$=-3.87
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=43.07 $\lambda_{rel,y}$=0.03 $\lambda_{rel,z}$=0.10 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.92 $\sigma_{m,d}$=13.90 Sfr.=0.10

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=0.43
Sollecitazioni: N=712.93 T_z=628.45 M_y=-1256.30 T_y=14.65 M_z=27.05 M_x=-4.50
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.37 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 13 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=136.64 T_z=614.93 M_y=-984.32 T_y=28.42 M_z=49.87 M_x=-6.97
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 7 SND Xl=0.43
Sollecitazioni: N=712.93 T_z=628.45 M_y=-1256.30 T_y=-17.11 M_z=-36.19 M_x=-4.50
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.37 $\sigma_{m,d}$=5.38 Sfr.=0.03

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1757.53 T_z=1696.67 M_y=-3114.56 T_y=0.00 M_z=-3.87 M_x=-1.24
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=1.86 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1757.53 T_z=1696.67 M_y=-3114.56 T_y=0.00 M_z=-3.87 M_x=-1.24
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=1.86 Sfr.=0.09

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 62 SLU Xl=0.43
Sollecitazioni: N=-1750.89 T_z=1647.66 M_y=-3834.80 T_y=0.00 M_z=-3.87 M_x=-1.24
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.91 $\sigma_{m,d}$=-15.03 Sfr.=0.10

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=0.43
Sollecitazioni: N=-1750.89 T_z=1647.66 M_y=-3834.80 T_y=0.00 M_z=-3.87 M_x=-1.24
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=15.03 Sfr.=0.10

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-2824.91 T_z=1302.93 M_y=-1848.64 T_y=4.51 M_z=-4.89 M_x=-1.31
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.47 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/78547)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/164234)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 44 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/54744)

Asta n. 2303 (-2405 -2414) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=0.77

Sollecitazioni: N=-612.12 T_z=152.18 M_y=-1167.32 T_y=4.68 M_z=-1.10 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=77.20 $\lambda_{rel,m}$=0.30 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=10.06 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
Sollecitazioni: N=-621.29
[Lin.] $M_{y,sx}$=1023.77 $M_{y,dx}$=1167.32 $M_{y,eq}$=-1109.90
[Lin.] $M_{z,sx}$=4.72 $M_{z,dx}$=-1.10 $M_{z,eq}$=-3.27
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=77.20 $\lambda_{rel,y}$=0.06 $\lambda_{rel,z}$=0.30 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.62 $\sigma_{m,d}$=9.66 Sfr.=0.04

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-621.29 T_z=219.74 M_y=-1023.77 T_y=4.68 M_z=-4.72 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=0.46 Sfr.=0.01

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.77
Sollecitazioni: N=-612.12 T_z=152.18 M_y=-1167.32 T_y=4.68 M_z=-1.10 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.61 $\sigma_{m,d}$=-10.06 Sfr.=0.03

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.77
Sollecitazioni: N=-612.12 T_z=152.18 M_y=-1167.32 T_y=4.68 M_z=-1.10 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=10.06 Sfr.=0.03

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-621.29 T_z=219.74 M_y=-1023.77 T_y=4.68 M_z=-4.72 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.62 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 7 SND Xl=0.77
Sollecitazioni: N=721.41 T_z=303.38 M_y=-1278.63 T_y=28.33 M_z=38.32 M_x=-4.50
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
L=77.20 $\lambda_{rel,y}$=0.05 $\lambda_{rel,z}$=0.18 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.38 $\sigma_{m,d}$=5.49 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 62 SLU Xl=0.77
Sollecitazioni: N=-1621.14 T_z=542.66 M_y=-4284.99 T_y=4.17 M_z=0.00 M_x=-1.24
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=77.20 $\lambda_{rel,m}$=0.19 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=16.74 Sfr.=0.11

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 62 SLU Xl=0.67
Sollecitazioni: N=-1622.73 T_z=554.37 M_y=-4228.53 T_y=4.17 M_z=-1.09 M_x=-1.24
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=77.20 $\lambda_{rel,m}$=0.19 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=16.53 Sfr.=0.11

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 62 SLU
Sollecitazioni: N=-1633.05
[Lin.] $M_{y,sx}$=3832.18 $M_{y,dx}$=4284.99 $M_{y,eq}$=-4103.86
[Lin.] $M_{z,sx}$=3.87 $M_{z,dx}$=-0.66 $M_{z,eq}$=-2.59
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=77.20 $\lambda_{rel,y}$=0.05 $\lambda_{rel,z}$=0.18 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.85 $\sigma_{m,d}$=16.06 Sfr.=0.11

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=0.77
Sollecitazioni: N=721.41 T_z=303.38 M_y=-1278.63 T_y=28.33 M_z=38.32 M_x=-4.50
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.38 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 13 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=155.68 T_z=317.83 M_y=-1160.48 T_y=-37.55 M_z=54.36 M_x=-6.97
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 7 SND Xl=0.77
Sollecitazioni: N=721.41 T_z=303.38 M_y=-1278.63 T_y=28.33 M_z=38.32 M_x=-4.50
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.38 $\sigma_{m,d}$=5.49 Sfr.=0.03

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 25 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-2151.77 T_z=586.98 M_y=-3103.15 T_y=3.84 M_z=-3.44 M_x=-1.24
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=0.64 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 25 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-2151.77 T_z=586.98 M_y=-3103.15 T_y=3.84 M_z=-3.44 M_x=-1.24
  Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=19.31
  Tensioni: τ_d=0.64 Sfr.=0.03

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 62 SLU Xl=0.77
  Sollecitazioni: N=-1621.14 T_z=542.66 M_y=-4284.99 T_y=4.17 M_z=0.00 M_x=-1.24
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.84 $\sigma_{m,d}$=-16.74 Sfr.=0.11

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=0.77
  Sollecitazioni: N=-1621.14 T_z=542.66 M_y=-4284.99 T_y=4.17 M_z=0.00 M_x=-1.24
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=16.74 Sfr.=0.11

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-2700.44 T_z=533.97 M_y=-2397.65 T_y=3.44 M_z=-2.95 M_x=-1.31
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.41 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.00 (L/50591)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.00 (L/80946)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.00 (L/39485)

Asta n. 2303 (-2414 -2444) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-575.56 T_z=-117.34 M_y=-1167.21 T_y=-5.02 M_z=-1.10 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=43.37 $\lambda_{rel,m}$=0.22 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=10.05 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
  Sollecitazioni: N=-575.56
  [Lin.] $M_{y,sx}$=1167.21 $M_{y,dx}$=1108.09 $M_{y,eq}$=-1143.56
  [Lin.] $M_{z,sx}$=1.10 $M_{z,dx}$=-3.28 $M_{z,eq}$=-2.41
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=43.37 $\lambda_{rel,y}$=0.03 $\lambda_{rel,z}$=0.17 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.58 $\sigma_{m,d}$=9.91 Sfr.=0.04

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.43
  Sollecitazioni: N=-570.41 T_z=-155.30 M_y=-1108.09 T_y=-5.02 M_z=-3.28 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=0.33 Sfr.=0.01

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-575.56 T_z=-117.34 M_y=-1167.21 T_y=-5.02 M_z=-1.10 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.58 $\sigma_{m,d}$=-10.05 Sfr.=0.03

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-575.56 T_z=-117.34 M_y=-1167.21 T_y=-5.02 M_z=-1.10 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=10.05 Sfr.=0.03

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-575.56 T_z=-117.34 M_y=-1167.21 T_y=-5.02 M_z=-1.10 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.58 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 7 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=721.20 T_z=-278.32 M_y=-1278.48 T_y=-22.67 M_z=38.32 M_x=-4.51
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
  L=43.37 $\lambda_{rel,y}$=0.03 $\lambda_{rel,z}$=0.10 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.38 $\sigma_{m,d}$=5.49 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 62 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-1499.85 T_z=-504.74 M_y=-4284.70 T_y=-2.27 M_z=0.00 M_x=-1.24
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=43.37 $\lambda_{rel,m}$=0.14 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=16.74 Sfr.=0.11

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 62 SLU Xl=0.17
  Sollecitazioni: N=-1497.17 T_z=-524.47 M_y=-4195.43 T_y=-2.27 M_z=-1.05 M_x=-1.24
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=43.37 $\lambda_{rel,m}$=0.14 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=16.40 Sfr.=0.11

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 62 SLU
  Sollecitazioni: N=-1499.85
  [Lin.] $M_{y,sx}$=4284.70 $M_{y,dx}$=4055.11 $M_{y,eq}$=-4192.86
  [Lin.] $M_{z,sx}$=0.66 $M_{z,dx}$=-1.64 $M_{z,eq}$=-1.25
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=43.37 $\lambda_{rel,y}$=0.03 $\lambda_{rel,z}$=0.10 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.78 $\sigma_{m,d}$=16.39 Sfr.=0.12

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=0.43
  Sollecitazioni: N=726.35 T_z=-316.28 M_y=-1149.79 T_y=17.01 M_z=42.31 M_x=-4.51
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.38 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 13 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=179.50 T_z=-213.88 M_y=-1232.06 T_y=31.21 M_z=78.06 M_x=-6.97
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 7 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=721.20 T_z=-278.32 M_y=-1278.48 T_y=-22.67 M_z=38.32 M_x=-4.51
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.38 $\sigma_{m,d}$=5.49 Sfr.=0.03

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 62 SLU Xl=0.43
  Sollecitazioni: N=-1493.15 T_z=-554.08 M_y=-4055.11 T_y=-2.27 M_z=-1.64 M_x=-1.24
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=0.61 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=0.43
  Sollecitazioni: N=-1493.15 T_z=-554.08 M_y=-4055.11 T_y=-2.27 M_z=-1.64 M_x=-1.24
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=0.61 Sfr.=0.03

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 62 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-1499.85 T_z=-504.74 M_y=-4284.70 T_y=-2.27 M_z=0.00 M_x=-1.24
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.78 $\sigma_{m,d}$=-16.74 Sfr.=0.11

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-1499.85 T_z=-504.74 M_y=-4284.70 T_y=-2.27 M_z=0.00 M_x=-1.24
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=16.74 Sfr.=0.11

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-2567.23 T_z=-294.74 M_y=-2775.69 T_y=-3.13 M_z=0.00 M_x=-1.31
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.34 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/64961)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.00 (L/113683)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/51969)

Asta n. 2303 (-2444 -2455) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 87 SLU I Xl=0.34
  Sollecitazioni: N=-530.79 T_z=-447.38 M_y=-960.28 T_y=7.89 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=84.58 $\lambda_{rel,m}$=0.31 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=8.23 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-534.80 T_z=-417.77 M_y=-1106.63 T_y=7.89 M_z=-3.28 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=84.58 $\lambda_{rel,m}$=0.31 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=9.63 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
  Sollecitazioni: N=-534.80
  [Lin.] $M_{y,sx}$=1106.63 $M_{y,dx}$=721.97 $M_{y,eq}$=-952.76
  [Lin.] $M_{z,sx}$=3.28 $M_{z,dx}$=3.39 $M_{z,eq}$=1.36
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=84.58 $\lambda_{rel,y}$=0.07 $\lambda_{rel,z}$=0.33 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.54 $\sigma_{m,d}$=8.23 Sfr.=0.03

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.85
  Sollecitazioni: N=-524.76 T_z=-491.79 M_y=-721.97 T_y=7.89 M_z=3.39 M_x=0.00

Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=1.04 Sfr.=0.02

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-534.80 T_z=-417.77 M_y=-1106.63 T_y=7.89 M_z=-3.28 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.54 $\sigma_{m,d}$=-9.63 Sfr.=0.03

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-534.80 T_z=-417.77 M_y=-1106.63 T_y=7.89 M_z=-3.28 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=9.63 Sfr.=0.03

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-534.80 T_z=-417.77 M_y=-1106.63 T_y=7.89 M_z=-3.28 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.54 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=289.49 T_z=-522.23 M_y=-1132.68 T_y=34.05 M_z=-94.72 M_x=-6.67
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
L=84.58 $\lambda_{rel,y}$=0.06 $\lambda_{rel,z}$=0.19 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.15 $\sigma_{m,d}$=5.66 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 62 SLU Xl=0.11
Sollecitazioni: N=-1373.60 T_z=-1583.95 M_y=-3872.14 T_y=6.79 M_z=0.00 M_x=-1.24
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=84.58 $\lambda_{rel,m}$=0.20 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=15.13 Sfr.=0.10

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1375.34 T_z=-1571.12 M_y=-4050.04 T_y=6.79 M_z=-1.64 M_x=-1.24
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=84.58 $\lambda_{rel,m}$=0.20 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=15.84 Sfr.=0.11

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 62 SLU
Sollecitazioni: N=-1375.34
[Lin.] $M_{y,sx}$=4050.04 $M_{y,dx}$=2680.51 $M_{y,eq}$=-3502.23
[Lin.] $M_{z,sx}$=1.64 $M_{z,dx}$=4.10 $M_{z,eq}$=1.80
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=84.58 $\lambda_{rel,y}$=0.06 $\lambda_{rel,z}$=0.19 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.72 $\sigma_{m,d}$=13.70 Sfr.=0.10

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=0.85
Sollecitazioni: N=734.49 T_z=-657.92 M_y=-819.92 T_y=22.47 M_z=41.30 M_x=-4.51
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.38 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 13 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=197.99 T_z=-517.51 M_y=-1130.23 T_y=-18.26 M_z=88.15 M_x=-6.97
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=289.49 T_z=-522.23 M_y=-1132.68 T_y=34.05 M_z=-94.72 M_x=-6.67
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.15 $\sigma_{m,d}$=5.66 Sfr.=0.03

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 62 SLU Xl=0.85
Sollecitazioni: N=-1362.29 T_z=-1667.35 M_y=-2680.51 T_y=6.79 M_z=4.10 M_x=-1.24
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=1.82 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=0.85
Sollecitazioni: N=-1362.29 T_z=-1667.35 M_y=-2680.51 T_y=6.79 M_z=4.10 M_x=-1.24
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=1.82 Sfr.=0.08

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1375.34 T_z=-1571.12 M_y=-4050.04 T_y=6.79 M_z=-1.64 M_x=-1.24
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.72 $\sigma_{m,d}$=-15.84 Sfr.=0.11

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1375.34 T_z=-1571.12 M_y=-4050.04 T_y=6.79 M_z=-1.64 M_x=-1.24
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=15.84 Sfr.=0.11

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-2442.73 T_z=-1063.96 M_y=-2633.63 T_y=6.44 M_z=-1.65 M_x=-1.31
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.27 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/26084)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/42232)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/19708)

Asta n. 2303 (-2455 -2472) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 87 SLU I Xl=0.26
  Sollecitazioni: N=-483.31 T_z=-797.32 M_y=-517.36 T_y=-9.74 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=35.52 $\lambda_{rel,m}$=0.20 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=4.44 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-486.40 T_z=-774.53 M_y=-722.10 T_y=-9.74 M_z=3.39 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=35.52 $\lambda_{rel,m}$=0.20 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=6.34 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
  Sollecitazioni: N=-486.40
  [Lin.] $M_{y,sx}$=722.10 $M_{y,dx}$=441.44 $M_{y,eq}$=-609.84
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-3.39 $M_{z,dx}$=-0.07 $M_{z,eq}$=2.01
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=35.52 $\lambda_{rel,y}$=0.03 $\lambda_{rel,z}$=0.14 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.49 $\sigma_{m,d}$=5.31 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.36
  Sollecitazioni: N=-482.19 T_z=-805.62 M_y=-441.44 T_y=-9.74 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=1.70 Sfr.=0.04

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-486.40 T_z=-774.53 M_y=-722.10 T_y=-9.74 M_z=3.39 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.49 $\sigma_{m,d}$=-6.34 Sfr.=0.02

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-486.40 T_z=-774.53 M_y=-722.10 T_y=-9.74 M_z=3.39 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=6.34 Sfr.=0.02

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-486.40 T_z=-774.53 M_y=-722.10 T_y=-9.74 M_z=3.39 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.49 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 7 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=735.43 T_z=-945.80 M_y=-820.03 T_y=-58.38 M_z=41.30 M_x=-4.51
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
  L=35.52 $\lambda_{rel,y}$=0.02 $\lambda_{rel,z}$=0.08 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.38 $\sigma_{m,d}$=3.74 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 49 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-1759.09 T_z=-2350.76 M_y=-2186.27 T_y=-22.29 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=35.52 $\lambda_{rel,m}$=0.13 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=8.54 Sfr.=0.06

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 62 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-1234.45 T_z=-2771.60 M_y=-2680.99 T_y=-5.31 M_z=4.10 M_x=-1.24
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=35.52 $\lambda_{rel,m}$=0.13 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=10.53 Sfr.=0.07

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 62 SLU
  Sollecitazioni: N=-1234.45
  [Lin.] $M_{y,sx}$=2680.99 $M_{y,dx}$=1689.27 $M_{y,eq}$=-2284.30
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-4.10 $M_{z,dx}$=2.21 $M_{z,eq}$=3.35
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=35.52 $\lambda_{rel,y}$=0.02 $\lambda_{rel,z}$=0.08 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.64 $\sigma_{m,d}$=8.97 Sfr.=0.06

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=0.36
  Sollecitazioni: N=739.65 T_z=-976.89 M_y=-598.49 T_y=-58.38 M_z=56.31 M_x=-4.51
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.39 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 13 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=224.25 T_z=-877.47 M_y=-785.86 T_y=-121.02 M_z=76.50 M_x=-6.97
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 7 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=735.43 T_z=-945.80 M_y=-820.03 T_y=-58.38 M_z=41.30 M_x=-4.51
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.38 $\sigma_{m,d}$=3.74 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 62 SLU Xl=0.36
  Sollecitazioni: N=-1228.97 T_z=-2812.02 M_y=-1689.27 T_y=-5.31 M_z=2.21 M_x=-1.24
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=3.08 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=0.36
  Sollecitazioni: N=-1228.97 T_z=-2812.02 M_y=-1689.27 T_y=-5.31 M_z=2.21 M_x=-1.24
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=3.08 Sfr.=0.14

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 62 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-1234.45 T_z=-2771.60 M_y=-2680.99 T_y=-5.31 M_z=4.10 M_x=-1.24
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.64 $\sigma_{m,d}$=-10.53 Sfr.=0.07

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-1234.45 T_z=-2771.60 M_y=-2680.99 T_y=-5.31 M_z=4.10 M_x=-1.24
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=10.53 Sfr.=0.07

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-2301.84 T_z=-1940.51 M_y=-1693.45 T_y=-11.27 M_z=3.80 M_x=-1.31
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.20 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/24425)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/40268)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/18624)

Asta n. 2303 (-2472 -2486) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-446.58 T_z=-1068.08 M_y=-439.68 T_y=-5.59 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=98.89 $\lambda_{rel,m}$=0.34 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=3.77 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=0.99
  Sollecitazioni: N=-434.84 T_z=-1154.63 M_y=659.34 T_y=-5.59 M_z=-5.59 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=98.89 $\lambda_{rel,m}$=0.34 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-5.89 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
  Sollecitazioni: N=-446.58
  [Par.] $M_{y,sx}$=439.68 $M_{y,dx}$=-659.34 $M_{y,eq}$=659.34
  [Lin.] $M_{z,sx}$=0.07 $M_{z,dx}$=-5.59 $M_{z,eq}$=-3.38
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=98.89 $\lambda_{rel,y}$=0.08 $\lambda_{rel,z}$=0.38 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.45 $\sigma_{m,d}$=-5.80 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.99
  Sollecitazioni: N=-434.84 T_z=-1154.63 M_y=659.34 T_y=-5.59 M_z=-5.59 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=2.43 Sfr.=0.06

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.99
  Sollecitazioni: N=-434.84 T_z=-1154.63 M_y=659.34 T_y=-5.59 M_z=-5.59 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.44 $\sigma_{m,d}$=-5.89 Sfr.=0.02

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.99

Sollecitazioni: N=-434.84 T_z=-1154.63 M_y=659.34 T_y=-5.59 M_z=-5.59 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-5.89 Sfr.=0.02

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-446.58 T_z=-1068.08 M_y=-439.68 T_y=-5.59 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.45 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 7 SND Xl=0.99
Sollecitazioni: N=748.51 T_z=-1331.21 M_y=994.29 T_y=-35.68 M_z=-38.64 M_x=-4.51
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
L=98.89 $\lambda_{rel,y}$=0.07 $\lambda_{rel,z}$=0.23 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.39 $\sigma_{m,d}$=4.39 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 26 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1444.72 T_z=-2936.35 M_y=-1204.37 T_y=-13.49 M_z=0.00 M_x=-1.11
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=98.89 $\lambda_{rel,m}$=0.21 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=4.70 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 25 SLU Xl=0.99
Sollecitazioni: N=-1614.62 T_z=-3372.66 M_y=1941.93 T_y=-15.20 M_z=-13.95 M_x=-1.24
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=98.89 $\lambda_{rel,m}$=0.21 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-7.77 Sfr.=0.06

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 25 SLU
Sollecitazioni: N=-1629.88
[Par.] $M_{y,sx}$=1337.67 $M_{y,dx}$=-1941.93 $M_{y,eq}$=1941.93
[Lin.] $M_{z,sx}$=-1.07 $M_{z,dx}$=-13.95 $M_{z,eq}$=-7.94
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=98.89 $\lambda_{rel,y}$=0.07 $\lambda_{rel,z}$=0.23 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.85 $\sigma_{m,d}$=-7.69 Sfr.=0.06

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=0.99
Sollecitazioni: N=748.51 T_z=-982.76 M_y=332.27 T_y=22.61 M_z=33.08 M_x=-4.51
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.39 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 13 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=241.40 T_z=-1174.34 M_y=-541.60 T_y=56.83 M_z=105.64 M_x=-6.97
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 7 SND Xl=0.99
Sollecitazioni: N=748.51 T_z=-1331.21 M_y=994.29 T_y=-35.68 M_z=-38.64 M_x=-4.51
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.39 $\sigma_{m,d}$=4.39 Sfr.=0.03

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 62 SLU Xl=0.99
Sollecitazioni: N=-1095.90 T_z=-3941.54 M_y=2158.90 T_y=-15.86 M_z=-13.47 M_x=-1.24
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=4.31 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.04

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=0.99
Sollecitazioni: N=-1095.90 T_z=-3941.54 M_y=2158.90 T_y=-15.86 M_z=-13.47 M_x=-1.24
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=4.31 Sfr.=0.20

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 25 SLU Xl=0.99
Sollecitazioni: N=-1614.62 T_z=-3372.66 M_y=1941.93 T_y=-15.20 M_z=-13.95 M_x=-1.24
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.84 $\sigma_{m,d}$=-7.77 Sfr.=0.06

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 25 SLU Xl=0.99
Sollecitazioni: N=-1614.62 T_z=-3372.66 M_y=1941.93 T_y=-15.20 M_z=-13.95 M_x=-1.24
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-7.77 Sfr.=0.06

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-2178.55 T_z=-2700.77 M_y=-992.58 T_y=-14.44 M_z=0.00 M_x=-1.31
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.13 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/20432)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.00 (L/35150)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.01 (L/15249)

Asta n. 2303 (-2486 -2507) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 87 SLU I Xl=0.22
  Sollecitazioni: N=-391.33 T_z=-1475.75 M_y=975.83 T_y=28.83 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=21.61 $\lambda_{rel,m}$=0.16 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-8.37 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=0.16
  Sollecitazioni: N=-392.02 T_z=-1470.70 M_y=890.94 T_y=28.83 M_z=-1.02 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=21.61 $\lambda_{rel,m}$=0.16 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-7.68 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
  Sollecitazioni: N=-393.90
  [Lin.] $M_{y,sx}$=-658.98 $M_{y,dx}$=-975.83 $M_{y,eq}$=849.09
  [Lin.] $M_{z,sx}$=5.59 $M_{z,dx}$=0.64 $M_{z,eq}$=-3.10
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=21.61 $\lambda_{rel,y}$=0.02 $\lambda_{rel,z}$=0.08 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.40 $\sigma_{m,d}$=-7.41 Sfr.=0.03

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.22
  Sollecitazioni: N=-391.33 T_z=-1475.75 M_y=975.83 T_y=28.83 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=3.11 Sfr.=0.07

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.22
  Sollecitazioni: N=-391.33 T_z=-1475.75 M_y=975.83 T_y=28.83 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.39 $\sigma_{m,d}$=-8.37 Sfr.=0.03

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.22
  Sollecitazioni: N=-391.33 T_z=-1475.75 M_y=975.83 T_y=28.83 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-8.37 Sfr.=0.03

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-393.90 T_z=-1456.83 M_y=658.98 T_y=28.83 M_z=-5.59 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.40 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 7 SND Xl=0.22
  Sollecitazioni: N=753.42 T_z=-1657.70 M_y=1349.99 T_y=95.34 M_z=49.40 M_x=-4.50
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
  L=21.61 $\lambda_{rel,y}$=0.01 $\lambda_{rel,z}$=0.05 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.39 $\sigma_{m,d}$=5.92 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 48 SLU Xl=0.22
  Sollecitazioni: N=-1029.14 T_z=-3260.03 M_y=2141.72 T_y=42.98 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=21.61 $\lambda_{rel,m}$=0.10 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-8.37 Sfr.=0.06

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 62 SLU Xl=0.22
  Sollecitazioni: N=-955.28 T_z=-5154.25 M_y=3268.86 T_y=42.62 M_z=-4.26 M_x=-1.24
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=21.61 $\lambda_{rel,m}$=0.10 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-12.82 Sfr.=0.09

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 25 SLU
  Sollecitazioni: N=-1477.32
  [Lin.] $M_{y,sx}$=-1940.83 $M_{y,dx}$=-2891.24 $M_{y,eq}$=2511.07
  [Lin.] $M_{z,sx}$=13.95 $M_{z,dx}$=-4.31 $M_{z,eq}$=-10.10
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=21.61 $\lambda_{rel,y}$=0.01 $\lambda_{rel,z}$=0.05 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.77 $\sigma_{m,d}$=-9.94 Sfr.=0.08

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=0.22
  Sollecitazioni: N=753.42 T_z=-1298.51 M_y=610.53 T_y=95.34 M_z=49.40 M_x=-4.50
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.39 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 13 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=271.43 T_z=-1342.51 M_y=447.57 T_y=-64.82 M_z=48.87 M_x=-6.97
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 7 SND Xl=0.22
  Sollecitazioni: N=753.42 T_z=-1657.70 M_y=1349.99 T_y=95.34 M_z=49.40 M_x=-4.50
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.39 $\sigma_{m,d}$=5.92 Sfr.=0.03

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 62 SLU Xl=0.22
  Sollecitazioni: N=-955.28 T_z=-5154.25 M_y=3268.86 T_y=42.62 M_z=-4.26 M_x=-1.24
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=5.64 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.07

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=0.22
  Sollecitazioni: N=-955.28 T_z=-5154.25 M_y=3268.86 T_y=42.62 M_z=-4.26 M_x=-1.24
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=5.64 Sfr.=0.26

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 62 SLU Xl=0.22
  Sollecitazioni: N=-955.28 T_z=-5154.25 M_y=3268.86 T_y=42.62 M_z=-4.26 M_x=-1.24
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.50 $\sigma_{m,d}$=-12.82 Sfr.=0.09

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=0.22
  Sollecitazioni: N=-955.28 T_z=-5154.25 M_y=3268.86 T_y=42.62 M_z=-4.26 M_x=-1.24
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-12.82 Sfr.=0.09

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-2025.96 T_z=-3651.67 M_y=1732.82 T_y=46.85 M_z=-14.48 M_x=-1.31
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.06 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/16479)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/27465)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.00 (L/12588)

Asta n. 2303 (-2507 2038) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-354.81 T_z=-1744.79 M_y=977.55 T_y=-39.32 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=127.18 $\lambda_{rel,m}$=0.38 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-8.38 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=1.07
  Sollecitazioni: N=-342.06 T_z=-1838.75 M_y=2901.16 T_y=-39.32 M_z=-41.58 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=127.18 $\lambda_{rel,m}$=0.38 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-26.64 Sfr.=0.09

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
  Sollecitazioni: N=-354.81
  [Lin.] $M_{y,sx}$=-977.55 $M_{y,dx}$=-2901.16 $M_{y,eq}$=2131.72
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-0.64 $M_{z,dx}$=-41.58 $M_{z,eq}$=-24.69
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=127.18 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.49 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.98
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.36 $\sigma_{m,d}$=-19.32 Sfr.=0.07

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=1.07
  Sollecitazioni: N=-342.06 T_z=-1838.75 M_y=2901.16 T_y=-39.32 M_z=-41.58 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=3.87 Sfr.=0.09

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.07
  Sollecitazioni: N=-342.06 T_z=-1838.75 M_y=2901.16 T_y=-39.32 M_z=-41.58 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.34 $\sigma_{m,d}$=-26.64 Sfr.=0.09

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.07
  Sollecitazioni: N=-342.06 T_z=-1838.75 M_y=2901.16 T_y=-39.32 M_z=-41.58 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-26.64 Sfr.=0.09

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-354.81 T_z=-1744.79 M_y=977.55 T_y=-39.32 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.36 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 7 SND Xl=1.07
  Sollecitazioni: N=761.59 T_z=-2026.36 M_y=3476.77 T_y=-150.89 M_z=-150.19 M_x=-4.51
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
  L=127.18 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.40 $\sigma_{m,d}$=15.54 Sfr.=0.08

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 48 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-941.97 T_z=-3902.14 M_y=2145.46 T_y=-43.31 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=127.18 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-8.38 Sfr.=0.06

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 62 SLU Xl=1.07
  Sollecitazioni: N=-817.56 T_z=-6321.67 M_y=9995.88 T_y=-130.29 M_z=-144.13 M_x=-1.24
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=127.18 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-40.92 Sfr.=0.27

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 62 SLU
  Sollecitazioni: N=-834.13
  [Lin.] $M_{y,sx}$=-3274.60 $M_{y,dx}$=-9995.88 $M_{y,eq}$=7307.36
  [Lin.] $M_{z,sx}$=4.26 $M_{z,dx}$=-144.13 $M_{z,eq}$=-88.18
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=127.18 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.29 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.43 $\sigma_{m,d}$=-29.69 Sfr.=0.20

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=1.07
  Sollecitazioni: N=761.59 T_z=-1655.85 M_y=2339.46 T_y=69.73 M_z=70.15 M_x=-4.51
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.40 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 13 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=286.53 T_z=-1626.93 M_y=741.42 T_y=192.57 M_z=66.60 M_x=-6.97
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 7 SND Xl=1.07
  Sollecitazioni: N=761.59 T_z=-2026.36 M_y=3476.77 T_y=-150.89 M_z=-150.19 M_x=-4.51
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.40 $\sigma_{m,d}$=15.54 Sfr.=0.08

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 62 SLU Xl=1.07
  Sollecitazioni: N=-817.56 T_z=-6321.67 M_y=9995.88 T_y=-130.29 M_z=-144.13 M_x=-1.24
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=6.92 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.10

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=1.07
  Sollecitazioni: N=-817.56 T_z=-6321.67 M_y=9995.88 T_y=-130.29 M_z=-144.13 M_x=-1.24
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=6.92 Sfr.=0.32

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 62 SLU Xl=1.07
  Sollecitazioni: N=-817.56 T_z=-6321.67 M_y=9995.88 T_y=-130.29 M_z=-144.13 M_x=-1.24
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.43 $\sigma_{m,d}$=-40.92 Sfr.=0.27

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=1.07
  Sollecitazioni: N=-817.56 T_z=-6321.67 M_y=9995.88 T_y=-130.29 M_z=-144.13 M_x=-1.24
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-40.92 Sfr.=0.27

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-1901.50 T_z=-4415.73 M_y=2528.93 T_y=-90.23 M_z=-4.36 M_x=-1.31
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.99 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/9005)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/15744)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.02 (L/6761)

Asta n. 2303 (2038 2110) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 87 SLU I Xl=1.78
  Sollecitazioni: N=-1143.67 T_z=1979.76 M_y=504.72 T_y=-21.36 M_z=0.00 M_x=1.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=201.83 $\lambda_{rel,m}$=0.48 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-4.33 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-1162.40 T_z=2117.82 M_y=3736.54 T_y=-21.36 M_z=32.95 M_x=1.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=201.83 $\lambda_{rel,m}$=0.48 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-33.43 Sfr.=0.12

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
  Sollecitazioni: N=-1162.40
  [Lin.] $M_{y,sx}$=-3736.54 $M_{y,dx}$=-26.84 $M_{y,eq}$=2252.66
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-32.95 $M_{z,dx}$=-5.93 $M_{z,eq}$=17.40
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=201.83 $\lambda_{rel,y}$=0.16 $\lambda_{rel,z}$=0.78 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.90
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.17 $\sigma_{m,d}$=-20.05 Sfr.=0.08

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-1162.40 T_z=2117.82 M_y=3736.54 T_y=-21.36 M_z=32.95 M_x=1.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-1162.40 T_z=2117.82 M_y=3736.54 T_y=-21.36 M_z=32.95 M_x=1.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=4.46 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-1162.40 T_z=2117.82 M_y=3736.54 T_y=-21.36 M_z=32.95 M_x=1.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=4.46 Sfr.=0.10

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-1162.40 T_z=2117.82 M_y=3736.54 T_y=-21.36 M_z=32.95 M_x=1.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.17 $\sigma_{m,d}$=-33.43 Sfr.=0.11

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-1162.40 T_z=2117.82 M_y=3736.54 T_y=-21.36 M_z=32.95 M_x=1.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-33.43 Sfr.=0.11

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-1162.40 T_z=2117.82 M_y=3736.54 T_y=-21.36 M_z=32.95 M_x=1.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.17 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 37 SLU Xl=1.65
  Sollecitazioni: N=-3381.03 T_z=5488.96 M_y=2062.03 T_y=-49.10 M_z=0.00 M_x=1.97
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=201.83 $\lambda_{rel,m}$=0.31 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-8.05 Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 25 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-3806.33 T_z=6260.80 M_y=11287.20 T_y=-59.14 M_z=94.31 M_x=1.24
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=201.83 $\lambda_{rel,m}$=0.31 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-45.32 Sfr.=0.34

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 25 SLU
  Sollecitazioni: N=-3806.33
  [Lin.] $M_{y,sx}$=-11287.20 $M_{y,dx}$=-80.30 $M_{y,eq}$=6804.44
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-94.31 $M_{z,dx}$=-13.33 $M_{z,eq}$=51.26
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=201.83 $\lambda_{rel,y}$=0.14 $\lambda_{rel,z}$=0.46 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.98
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.98 $\sigma_{m,d}$=-27.25 Sfr.=0.22

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 13 SND Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-647.94 T_z=2097.59 M_y=3589.93 T_y=-114.98 M_z=279.31 M_x=22.93
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 25 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-3806.33 T_z=6260.80 M_y=11287.20 T_y=-59.14 M_z=94.31 M_x=1.24
  Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=6.85 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.13

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 25 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-3806.33 T_z=6260.80 M_y=11287.20 T_y=-59.14 M_z=94.31 M_x=1.24
  Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=19.31
  Tensioni: τ_d=6.85 Sfr.=0.35

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 25 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-3806.33 T_z=6260.80 M_y=11287.20 T_y=-59.14 M_z=94.31 M_x=1.24
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.98 $\sigma_{m,d}$=-45.32 Sfr.=0.34

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 25 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-3806.33 T_z=6260.80 M_y=11287.20 T_y=-59.14 M_z=94.31 M_x=1.24
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-45.32 Sfr.=0.34

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-4347.83 T_z=5747.34 M_y=10785.30 T_y=-53.38 M_z=84.98 M_x=1.11
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.26 Sfr.=0.02

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.04 (L/4887)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.02 (L/9077)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.05 (L/3574)

Asta n. 2303 (2110 -2566) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 87 SLU I Xl=0.69
  Sollecitazioni: N=-1033.75 T_z=1169.53 M_y=-800.66 T_y=9.32 M_z=0.00 M_x=1.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=147.80 $\lambda_{rel,m}$=0.42 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=6.86 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=1.48
  Sollecitazioni: N=-1024.40 T_z=1100.55 M_y=-1695.36 T_y=9.32 M_z=7.84 M_x=1.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=147.80 $\lambda_{rel,m}$=0.42 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=14.87 Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
  Sollecitazioni: N=-1041.94
  [Par.] $M_{y,sx}$=-26.80 $M_{y,dx}$=1695.36 $M_{y,eq}$=-1271.52
  [Lin.] $M_{z,sx}$=5.93 $M_{z,dx}$=7.84 $M_{z,eq}$=3.13
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=147.80 $\lambda_{rel,y}$=0.12 $\lambda_{rel,z}$=0.57 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.96
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.05 $\sigma_{m,d}$=11.04 Sfr.=0.04

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-1041.94 T_z=1229.90 M_y=26.80 T_y=9.32 M_z=-5.93 M_x=1.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-1041.94 T_z=1229.90 M_y=26.80 T_y=9.32 M_z=-5.93 M_x=1.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=2.59 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-1041.94 T_z=1229.90 M_y=26.80 T_y=9.32 M_z=-5.93 M_x=1.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=2.59 Sfr.=0.06

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.48
  Sollecitazioni: N=-1024.40 T_z=1100.55 M_y=-1695.36 T_y=9.32 M_z=7.84 M_x=1.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.03 $\sigma_{m,d}$=-14.87 Sfr.=0.05

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.48
  Sollecitazioni: N=-1024.40 T_z=1100.55 M_y=-1695.36 T_y=9.32 M_z=7.84 M_x=1.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=14.87 Sfr.=0.05

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-1041.94 T_z=1229.90 M_y=26.80 T_y=9.32 M_z=-5.93 M_x=1.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.05 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 62 SLU Xl=0.69
  Sollecitazioni: N=-2912.75 T_z=3574.00 M_y=-2843.61 T_y=21.23 M_z=0.00 M_x=1.37
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=147.80 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=11.11 Sfr.=0.07

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 25 SLU Xl=1.48
  Sollecitazioni: N=-3419.10 T_z=3406.47 M_y=-5078.62 T_y=19.98 M_z=16.19 M_x=1.24
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=147.80 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=20.05 Sfr.=0.15

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU
  Sollecitazioni: N=-3983.42
  [Par.] $M_{y,sx}$=-512.85 $M_{y,dx}$=4525.25 $M_{y,eq}$=-3393.93
  [Lin.] $M_{z,sx}$=12.18 $M_{z,dx}$=15.90 $M_{z,eq}$=6.36
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=147.80 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.34 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.07 $\sigma_{m,d}$=13.34 Sfr.=0.10

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 13 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-590.56 T_z=1206.50 M_y=-106.29 T_y=-56.68 M_z=74.73 M_x=22.93
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 25 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-3441.91 T_z=3574.62 M_y=80.29 T_y=19.98 M_z=-13.33 M_x=1.24
  Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=3.91 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.04

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 25 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-3441.91 T_z=3574.62 M_y=80.29 T_y=19.98 M_z=-13.33 M_x=1.24
  Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=19.31
  Tensioni: τ_d=3.91 Sfr.=0.20

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 25 SLU Xl=1.48
  Sollecitazioni: N=-3419.10 T_z=3406.47 M_y=-5078.62 T_y=19.98 M_z=16.19 M_x=1.24
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.78 $\sigma_{m,d}$=-20.05 Sfr.=0.15

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 25 SLU Xl=1.48
  Sollecitazioni: N=-3419.10 T_z=3406.47 M_y=-5078.62 T_y=19.98 M_z=16.19 M_x=1.24
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=20.05 Sfr.=0.15

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-3983.42 T_z=3492.88 M_y=512.85 T_y=19.00 M_z=-12.18 M_x=1.11
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.07 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.00 (L/34826)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.00 (L/63255)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.01 (L/25199)

Asta n. 2303 (-2566 -2581) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=1.64
  Sollecitazioni: N=-915.67 T_z=299.01 M_y=-2303.96 T_y=-3.61 M_z=1.91 M_x=1.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=164.03 $\lambda_{rel,m}$=0.44 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=19.84 Sfr.=0.07

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
  Sollecitazioni: N=-935.14
  [Lin.] $M_{y,sx}$=1695.73 $M_{y,dx}$=2303.96 $M_{y,eq}$=-2060.67
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-7.84 $M_{z,dx}$=1.91 $M_{z,eq}$=5.46
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=164.03 $\lambda_{rel,y}$=0.13 $\lambda_{rel,z}$=0.64 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.95
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.94 $\sigma_{m,d}$=17.90 Sfr.=0.07

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-935.14 T_z=442.57 M_y=-1695.73 T_y=-3.61 M_z=7.84 M_x=1.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-935.14 T_z=442.57 M_y=-1695.73 T_y=-3.61 M_z=7.84 M_x=1.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=0.93 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-935.14 T_z=442.57 M_y=-1695.73 T_y=-3.61 M_z=7.84 M_x=1.00

Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=0.93 Sfr.=0.02

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.64
Sollecitazioni: N=-915.67 T_z=299.01 M_y=-2303.96 T_y=-3.61 M_z=1.91 M_x=1.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.92 $\sigma_{m,d}$=-19.84 Sfr.=0.07

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.64
Sollecitazioni: N=-915.67 T_z=299.01 M_y=-2303.96 T_y=-3.61 M_z=1.91 M_x=1.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=19.84 Sfr.=0.07

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-935.14 T_z=442.57 M_y=-1695.73 T_y=-3.61 M_z=7.84 M_x=1.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.94 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 25 SLU Xl=1.64
Sollecitazioni: N=-3092.42 T_z=998.17 M_y=-6870.04 T_y=-10.28 M_z=0.00 M_x=1.24
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=164.03 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=26.84 Sfr.=0.20

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 25 SLU Xl=1.42
Sollecitazioni: N=-3095.79 T_z=1023.06 M_y=-6649.00 T_y=-10.28 M_z=1.58 M_x=1.24
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=164.03 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=25.99 Sfr.=0.20

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 25 SLU
Sollecitazioni: N=-3117.73
[Lin.] $M_{y,sx}$=5079.61 $M_{y,dx}$=6870.04 $M_{y,eq}$=-6153.86
[Lin.] $M_{z,sx}$=-16.19 $M_{z,dx}$=-0.67 $M_{z,eq}$=9.45
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=164.03 $\lambda_{rel,y}$=0.11 $\lambda_{rel,z}$=0.38 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.62 $\sigma_{m,d}$=24.16 Sfr.=0.19

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 13 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-540.02 T_z=467.38 M_y=-1813.14 T_y=-100.84 M_z=32.58 M_x=22.93
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-3659.24 T_z=1488.12 M_y=-4526.20 T_y=-10.41 M_z=15.90 M_x=1.11
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=1.63 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-3659.24 T_z=1488.12 M_y=-4526.20 T_y=-10.41 M_z=15.90 M_x=1.11
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=1.63 Sfr.=0.07

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 25 SLU Xl=1.64
Sollecitazioni: N=-3092.42 T_z=998.17 M_y=-6870.04 T_y=-10.28 M_z=0.00 M_x=1.24
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.61 $\sigma_{m,d}$=-26.84 Sfr.=0.20

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 25 SLU Xl=1.64
Sollecitazioni: N=-3092.42 T_z=998.17 M_y=-6870.04 T_y=-10.28 M_z=0.00 M_x=1.24
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=26.84 Sfr.=0.20

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-3659.24 T_z=1488.12 M_y=-4526.20 T_y=-10.41 M_z=15.90 M_x=1.11
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.91 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/15816)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/28548)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.01 (L/11700)

Asta n. 2304 (-2552 -2582) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1234.23 T_z=-187.90 M_y=-3008.63 T_y=-17.62 M_z=0.00 M_x=-12.28
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70

Ltors=163.88 $\lambda_{rel,m}$=0.44 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=25.80 Sfr.=0.09

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=0.11
Sollecitazioni: N=-1232.91 T_z=-197.46 M_y=-2987.58 T_y=-17.62 M_z=-1.39 M_x=-12.28
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=163.88 $\lambda_{rel,m}$=0.44 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=25.67 Sfr.=0.09

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
Sollecitazioni: N=-1234.23
[Lin.] $M_{y,sx}$=3008.63 $M_{y,dx}$=2583.22 $M_{y,eq}$=-2838.47
[Lin.] $M_{z,sx}$=-0.54 $M_{z,dx}$=-28.33 $M_{z,eq}$=-16.79
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=163.88 $\lambda_{rel,y}$=0.13 $\lambda_{rel,z}$=0.64 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.95
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.24 $\sigma_{m,d}$=25.05 Sfr.=0.09

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1234.23 T_z=-187.90 M_y=-3008.63 T_y=-17.62 M_z=0.00 M_x=-12.28
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=1.64
Sollecitazioni: N=-1214.46 T_z=-331.28 M_y=-2583.22 T_y=-17.62 M_z=-28.33 M_x=-12.28
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=0.70 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=1.64
Sollecitazioni: N=-1214.46 T_z=-331.28 M_y=-2583.22 T_y=-17.62 M_z=-28.33 M_x=-12.28
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=0.70 Sfr.=0.02

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1234.23 T_z=-187.90 M_y=-3008.63 T_y=-17.62 M_z=0.00 M_x=-12.28
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.24 $\sigma_{m,d}$=-25.80 Sfr.=0.09

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1234.23 T_z=-187.90 M_y=-3008.63 T_y=-17.62 M_z=0.00 M_x=-12.28
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=25.80 Sfr.=0.09

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1234.23 T_z=-187.90 M_y=-3008.63 T_y=-17.62 M_z=0.00 M_x=-12.28
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.24 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 25 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-3769.26 T_z=-684.18 M_y=-8889.75 T_y=-42.24 M_z=0.00 M_x=-32.06
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=163.88 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=34.73 Sfr.=0.26

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 25 SLU Xl=0.11
Sollecitazioni: N=-3767.55 T_z=-696.61 M_y=-8814.33 T_y=-42.24 M_z=-4.77 M_x=-32.06
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=163.88 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=34.49 Sfr.=0.26

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 25 SLU
Sollecitazioni: N=-3769.26
[Lin.] $M_{y,sx}$=8889.75 $M_{y,dx}$=7615.80 $M_{y,eq}$=-8380.17
[Lin.] $M_{z,sx}$=0.16 $M_{z,dx}$=-69.38 $M_{z,eq}$=-41.69
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=163.88 $\lambda_{rel,y}$=0.11 $\lambda_{rel,z}$=0.38 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.96 $\sigma_{m,d}$=33.28 Sfr.=0.27

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 25 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-3769.26 T_z=-684.18 M_y=-8889.75 T_y=-42.24 M_z=0.00 M_x=-32.06
Resistenze: K_{mod}=0.80
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 74 SLU Xl=1.64
Sollecitazioni: N=-2824.77 T_z=-1238.50 M_y=-5777.96 T_y=-40.62 M_z=-66.30 M_x=-30.62
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=1.36 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 74 SLU Xl=1.64
Sollecitazioni: N=-2824.77 T_z=-1238.50 M_y=-5777.96 T_y=-40.62 M_z=-66.30 M_x=-30.62

Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=1.36 Sfr.=0.06

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 25 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-3769.26 T_z=-684.18 M_y=-8889.75 T_y=-42.24 M_z=0.00 M_x=-32.06
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.96 $\sigma_{m,d}$=-34.73 Sfr.=0.26

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 25 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-3769.26 T_z=-684.18 M_y=-8889.75 T_y=-42.24 M_z=0.00 M_x=-32.06
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=34.73 Sfr.=0.26

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 25 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-3769.26 T_z=-684.18 M_y=-8889.75 T_y=-42.24 M_z=0.00 M_x=-32.06
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.96 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.02 (L/8949)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/16522)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.02 (L/6558)

Asta n. 2304 (2108 -2552) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 87 SLU I Xl=1.50
Sollecitazioni: N=-1310.08 T_z=362.10 M_y=-3010.26 T_y=-6.42 M_z=0.00 M_x=-12.28
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=150.19 $\lambda_{rel,m}$=0.42 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=25.81 Sfr.=0.09

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=1.40
Sollecitazioni: N=-1311.29 T_z=370.86 M_y=-2973.57 T_y=-6.42 M_z=1.18 M_x=-12.28
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=150.19 $\lambda_{rel,m}$=0.42 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=25.55 Sfr.=0.09

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
Sollecitazioni: N=-1328.20
[Lin.] $M_{y,sx}$=2367.75 $M_{y,dx}$=3010.26 $M_{y,eq}$=-2753.26
[Lin.] $M_{z,sx}$=-10.18 $M_{z,dx}$=0.54 $M_{z,eq}$=6.32
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=150.19 $\lambda_{rel,y}$=0.12 $\lambda_{rel,z}$=0.58 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.96
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.33 $\sigma_{m,d}$=23.87 Sfr.=0.09

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1328.20 T_z=493.50 M_y=-2367.75 T_y=-6.42 M_z=10.18 M_x=-12.28
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1328.20 T_z=493.50 M_y=-2367.75 T_y=-6.42 M_z=10.18 M_x=-12.28
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=1.04 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1328.20 T_z=493.50 M_y=-2367.75 T_y=-6.42 M_z=10.18 M_x=-12.28
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=1.04 Sfr.=0.02

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.50
Sollecitazioni: N=-1310.08 T_z=362.10 M_y=-3010.26 T_y=-6.42 M_z=0.00 M_x=-12.28
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.31 $\sigma_{m,d}$=-25.81 Sfr.=0.09

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.50
Sollecitazioni: N=-1310.08 T_z=362.10 M_y=-3010.26 T_y=-6.42 M_z=0.00 M_x=-12.28
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=25.81 Sfr.=0.09

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1328.20 T_z=493.50 M_y=-2367.75 T_y=-6.42 M_z=10.18 M_x=-12.28
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.33 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 25 SLU Xl=1.50
Sollecitazioni: N=-4025.45 T_z=1173.49 M_y=-8894.83 T_y=-7.57 M_z=0.00 M_x=-32.06
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70

Ltors=150.19 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=34.75 Sfr.=0.26

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 25 SLU Xl=1.30
Sollecitazioni: N=-4028.59 T_z=1196.27 M_y=-8657.56 T_y=-7.57 M_z=1.36 M_x=-32.06
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=150.19 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=33.84 Sfr.=0.26

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 25 SLU
Sollecitazioni: N=-4049.01
[Lin.] $M_{y,sx}$=7004.08 $M_{y,dx}$=8894.83 $M_{y,eq}$=-8138.53
[Lin.] $M_{z,sx}$=-11.22 $M_{z,dx}$=-0.16 $M_{z,eq}$=6.67
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=150.19 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.35 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.11 $\sigma_{m,d}$=31.88 Sfr.=0.26

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 25 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-4049.01 T_z=1344.32 M_y=-7004.08 T_y=-7.57 M_z=11.22 M_x=-32.06
Resistenze: K_{mod}=0.80
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 25 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-4049.01 T_z=1344.32 M_y=-7004.08 T_y=-7.57 M_z=11.22 M_x=-32.06
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=1.47 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 25 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-4049.01 T_z=1344.32 M_y=-7004.08 T_y=-7.57 M_z=11.22 M_x=-32.06
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=19.31
Tensioni: τ_d=1.47 Sfr.=0.08

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 25 SLU Xl=1.50
Sollecitazioni: N=-4025.45 T_z=1173.49 M_y=-8894.83 T_y=-7.57 M_z=0.00 M_x=-32.06
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.10 $\sigma_{m,d}$=-34.75 Sfr.=0.26

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 25 SLU Xl=1.50
Sollecitazioni: N=-4025.45 T_z=1173.49 M_y=-8894.83 T_y=-7.57 M_z=0.00 M_x=-32.06
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=34.75 Sfr.=0.26

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 25 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-4049.01 T_z=1344.32 M_y=-7004.08 T_y=-7.57 M_z=11.22 M_x=-32.06
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.11 Sfr.=0.02

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/12908)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/23861)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.02 (L/9430)

Asta n. 2304 (2108 2105) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 87 SLU I Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-1432.41 T_z=-1247.97 M_y=-169.56 T_y=5.02 M_z=0.00 M_x=-12.29
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=202.78 $\lambda_{rel,m}$=0.49 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=1.45 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1409.56 T_z=-1082.38 M_y=-2374.78 T_y=5.02 M_z=-10.18 M_x=-12.29
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=202.78 $\lambda_{rel,m}$=0.49 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=20.79 Sfr.=0.07

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
Sollecitazioni: N=-1434.04
[Par.] $M_{y,sx}$=2374.78 $M_{y,dx}$=0.05 $M_{y,eq}$=-1781.09
[Lin.] $M_{z,sx}$=10.18 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=-6.11
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=202.78 $\lambda_{rel,y}$=0.16 $\lambda_{rel,z}$=0.79 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.90
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.44 $\sigma_{m,d}$=15.53 Sfr.=0.06

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1409.56 T_z=-1082.38 M_y=-2374.78 T_y=5.02 M_z=-10.18 M_x=-12.29
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=2.03
  Sollecitazioni: N=-1434.04 T_z=-1259.80 M_y=0.00 T_y=5.02 M_z=0.00 M_x=-12.29
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=2.65 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=2.03
  Sollecitazioni: N=-1434.04 T_z=-1259.80 M_y=0.00 T_y=5.02 M_z=0.00 M_x=-12.29
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=2.65 Sfr.=0.06

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-1409.56 T_z=-1082.38 M_y=-2374.78 T_y=5.02 M_z=-10.18 M_x=-12.29
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.41 $\sigma_{m,d}$=-20.79 Sfr.=0.07

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-1409.56 T_z=-1082.38 M_y=-2374.78 T_y=5.02 M_z=-10.18 M_x=-12.29
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=20.79 Sfr.=0.07

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=2.03
  Sollecitazioni: N=-1434.04 T_z=-1259.80 M_y=0.00 T_y=5.02 M_z=0.00 M_x=-12.29
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.44 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 25 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-4355.58 T_z=-3564.11 M_y=-483.00 T_y=5.53 M_z=0.00 M_x=-32.06
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=202.78 $\lambda_{rel,m}$=0.31 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=1.89 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 25 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-4325.88 T_z=-3348.85 M_y=-7024.76 T_y=5.53 M_z=-11.22 M_x=-32.06
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=202.78 $\lambda_{rel,m}$=0.31 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=27.59 Sfr.=0.21

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 25 SLU
  Sollecitazioni: N=-4357.71
  [Lin.] $M_{y,sx}$=7024.76 $M_{y,dx}$=0.14 $M_{y,eq}$=-4214.92
  [Lin.] $M_{z,sx}$=11.22 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=-6.73
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=202.78 $\lambda_{rel,y}$=0.14 $\lambda_{rel,z}$=0.47 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.98
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.27 $\sigma_{m,d}$=16.55 Sfr.=0.14

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 25 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-4325.88 T_z=-3348.85 M_y=-7024.76 T_y=5.53 M_z=-11.22 M_x=-32.06
  Resistenze: K_{mod}=0.80
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 25 SLU Xl=2.03
  Sollecitazioni: N=-4357.71 T_z=-3579.49 M_y=0.00 T_y=5.53 M_z=0.00 M_x=-32.06
  Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=3.92 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.04

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 25 SLU Xl=2.03
  Sollecitazioni: N=-4357.71 T_z=-3579.49 M_y=0.00 T_y=5.53 M_z=0.00 M_x=-32.06
  Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=19.31
  Tensioni: τ_d=3.92 Sfr.=0.20

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 25 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-4325.88 T_z=-3348.85 M_y=-7024.76 T_y=5.53 M_z=-11.22 M_x=-32.06
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.25 $\sigma_{m,d}$=-27.59 Sfr.=0.21

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 25 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-4325.88 T_z=-3348.85 M_y=-7024.76 T_y=5.53 M_z=-11.22 M_x=-32.06
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=27.59 Sfr.=0.21

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 25 SLU Xl=2.03
  Sollecitazioni: N=-4357.71 T_z=-3579.49 M_y=0.00 T_y=5.53 M_z=0.00 M_x=-32.06
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-2.27 Sfr.=0.02

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.02 (L/8178)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/14973)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.03 (L/6006)

Asta n. 2306 (-2553 -2583) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=1.64
  Sollecitazioni: N=-39.83 T_z=119.45 M_y=-385.94 T_y=0.00 M_z=-6.21 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=163.88 $\lambda_{rel,m}$=0.44 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=3.57 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
  Sollecitazioni: N=-59.60
  [Par.] $M_{y,sx}$=72.70 $M_{y,dx}$=385.94 $M_{y,eq}$=-298.11
  [Lin.] $M_{z,sx}$=7.40 $M_{z,dx}$=-6.21 $M_{z,eq}$=-6.93
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=163.88 $\lambda_{rel,y}$=0.13 $\lambda_{rel,z}$=0.64 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.95
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.06 $\sigma_{m,d}$=2.85 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-59.60 T_z=262.83 M_y=-72.70 T_y=0.00 M_z=-7.40 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=0.55 Sfr.=0.01

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.64
  Sollecitazioni: N=-39.83 T_z=119.45 M_y=-385.94 T_y=0.00 M_z=-6.21 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.04 $\sigma_{m,d}$=-3.57 Sfr.=0.01

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.64
  Sollecitazioni: N=-39.83 T_z=119.45 M_y=-385.94 T_y=0.00 M_z=-6.21 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=3.57 Sfr.=0.01

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-59.60 T_z=262.83 M_y=-72.70 T_y=0.00 M_z=-7.40 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.06 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 1 SND Xl=1.64
  Sollecitazioni: N=936.96 T_z=297.70 M_y=-629.92 T_y=60.60 M_z=-183.38 M_x=26.10
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
  L=163.88 $\lambda_{rel,y}$=0.11 $\lambda_{rel,z}$=0.38 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.49 $\sigma_{m,d}$=4.85 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 48 SLU Xl=1.42
  Sollecitazioni: N=-315.70 T_z=272.23 M_y=-681.45 T_y=7.77 M_z=0.00 M_x=2.46
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=163.88 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=2.66 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 25 SLU Xl=1.64
  Sollecitazioni: N=-486.67 T_z=329.58 M_y=-952.75 T_y=7.72 M_z=-7.45 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=163.88 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=3.82 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 25 SLU
  Sollecitazioni: N=-512.38
  [Par.] $M_{y,sx}$=259.90 $M_{y,dx}$=952.75 $M_{y,eq}$=-788.22
  [Lin.] $M_{z,sx}$=20.10 $M_{z,dx}$=-7.45 $M_{z,eq}$=-15.04
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=163.88 $\lambda_{rel,y}$=0.11 $\lambda_{rel,z}$=0.38 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.27 $\sigma_{m,d}$=3.27 Sfr.=0.03

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=1.64
  Sollecitazioni: N=936.96 T_z=297.70 M_y=-629.92 T_y=-59.45 M_z=170.37 M_x=26.10
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.49 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 13 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=492.24 T_z=377.65 M_y=-122.61 T_y=-59.15 M_z=71.58 M_x=26.58
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 1 SND Xl=1.64
  Sollecitazioni: N=936.96 T_z=297.70 M_y=-629.92 T_y=60.60 M_z=-183.38 M_x=26.10
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.49 $\sigma_{m,d}$=4.85 Sfr.=0.03

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 61 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=324.42 T_z=650.12 M_y=6.27 T_y=0.00 M_z=-11.43 M_x=1.08
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=0.71 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 61 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=324.42 T_z=650.12 M_y=6.27 T_y=0.00 M_z=-11.43 M_x=1.08
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=0.71 Sfr.=0.03

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 25 SLU Xl=1.64
  Sollecitazioni: N=-486.67 T_z=329.58 M_y=-952.75 T_y=7.72 M_z=-7.45 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.25 $\sigma_{m,d}$=-3.82 Sfr.=0.03

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 25 SLU Xl=1.64
  Sollecitazioni: N=-486.67 T_z=329.58 M_y=-952.75 T_y=7.72 M_z=-7.45 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=3.82 Sfr.=0.03

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 74 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-936.73 T_z=224.14 M_y=-366.58 T_y=8.46 M_z=-19.28 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.49 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 5 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/143199)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 55 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/245484)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 5 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/101081)

Asta n. 2306 (2063 -2553) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 87 SLU I Xl=1.15
  Sollecitazioni: N=-94.05 T_z=512.21 M_y=101.89 T_y=-23.31 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=150.07 $\lambda_{rel,m}$=0.42 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-0.87 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-105.58 T_z=595.78 M_y=631.07 T_y=-23.31 M_z=22.97 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=150.07 $\lambda_{rel,m}$=0.42 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-6.38 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
  Sollecitazioni: N=-105.58
  [Par.] $M_{y,sx}$=-631.07 $M_{y,dx}$=70.75 $M_{y,eq}$=473.30
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-22.97 $M_{z,dx}$=-7.40 $M_{z,eq}$=10.82
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=150.07 $\lambda_{rel,y}$=0.12 $\lambda_{rel,z}$=0.58 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.96
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.11 $\sigma_{m,d}$=-4.52 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-105.58 T_z=595.78 M_y=631.07 T_y=-23.31 M_z=22.97 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=1.26 Sfr.=0.03

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-105.58 T_z=595.78 M_y=631.07 T_y=-23.31 M_z=22.97 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.11 $\sigma_{m,d}$=-6.38 Sfr.=0.02

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-105.58 T_z=595.78 M_y=631.07 T_y=-23.31 M_z=22.97 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-6.38 Sfr.=0.02

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-105.58 T_z=595.78 M_y=631.07 T_y=-23.31 M_z=22.97 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.11 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 61 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=230.79 T_z=1114.31 M_y=1366.03 T_y=-35.64 M_z=35.00 M_x=1.08
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=150.07 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.34 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.12 $\sigma_{m,d}$=5.79 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 36 SLU Xl=0.98
  Sollecitazioni: N=-602.02 T_z=1316.90 M_y=416.44 T_y=-44.54 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=150.07 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-1.63 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 25 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-634.97 T_z=1403.73 M_y=1477.99 T_y=-44.73 M_z=38.16 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=150.07 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-6.27 Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 25 SLU
  Sollecitazioni: N=-634.97
  [Par.] $M_{y,sx}$=-1477.99 $M_{y,dx}$=253.95 $M_{y,eq}$=1125.76
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-38.16 $M_{z,dx}$=-20.10 $M_{z,eq}$=15.26
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=150.07 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.34 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.33 $\sigma_{m,d}$=-4.60 Sfr.=0.04

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=1.50
  Sollecitazioni: N=857.00 T_z=655.88 M_y=-136.17 T_y=134.54 M_z=71.47 M_x=26.11
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.45 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 13 SND Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=416.33 T_z=421.72 M_y=355.28 T_y=-181.17 M_z=153.80 M_x=26.59
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 61 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=230.79 T_z=1114.31 M_y=1366.03 T_y=-35.64 M_z=35.00 M_x=1.08
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.12 $\sigma_{m,d}$=5.79 Sfr.=0.04

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 62 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-263.11 T_z=1402.46 M_y=1589.01 T_y=-42.89 M_z=38.11 M_x=1.03
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=1.53 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 25 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-634.97 T_z=1403.73 M_y=1477.99 T_y=-44.73 M_z=38.16 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=19.31
  Tensioni: τ_d=1.54 Sfr.=0.08

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 25 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-634.97 T_z=1403.73 M_y=1477.99 T_y=-44.73 M_z=38.16 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.33 $\sigma_{m,d}$=-6.27 Sfr.=0.05

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 25 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-634.97 T_z=1403.73 M_y=1477.99 T_y=-44.73 M_z=38.16 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-6.27 Sfr.=0.05

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 74 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-1030.35 T_z=1115.83 M_y=994.30 T_y=-41.70 M_z=35.04 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.54 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.00 (L/30018)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/68291)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.01 (L/20538)

Asta n. 2306 (2063 2073) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=494.33 T_z=209.94 M_y=265.22 T_y=-10.27 M_z=-3.77 M_x=-1.09
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
  L=202.90 $\lambda_{rel,y}$=0.16 $\lambda_{rel,z}$=0.79 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.90
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.50 $\sigma_{m,d}$=2.43 Sfr.=0.01

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=494.33 T_z=209.94 M_y=265.22 T_y=-10.27 M_z=-3.77 M_x=-1.09
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.50 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=494.33 T_z=209.94 M_y=265.22 T_y=-10.27 M_z=-3.77 M_x=-1.09
  Resistenze: K_{fi}=1.25
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=494.33 T_z=209.94 M_y=265.22 T_y=-10.27 M_z=-3.77 M_x=-1.09
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.50 $\sigma_{m,d}$=2.43 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=494.33 T_z=209.94 M_y=265.22 T_y=-10.27 M_z=-3.77 M_x=-1.09
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=0.44 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=494.33 T_z=209.94 M_y=265.22 T_y=-10.27 M_z=-3.77 M_x=-1.09
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=0.44 Sfr.=0.01

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=494.33 T_z=209.94 M_y=265.22 T_y=-10.27 M_z=-3.77 M_x=-1.09
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-2.43 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 13 SND Xl=1.83
  Sollecitazioni: N=555.79 T_z=385.59 M_y=376.52 T_y=-283.68 M_z=-309.32 M_x=-22.62
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
  L=202.90 $\lambda_{rel,y}$=0.14 $\lambda_{rel,z}$=0.47 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.98
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.29 $\sigma_{m,d}$=5.50 Sfr.=0.03

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 25 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=993.17 T_z=222.01 M_y=511.99 T_y=-70.40 M_z=22.82 M_x=-4.10
  Resistenze: K_{mod}=0.80 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=105.93
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.52 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 13 SND Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=575.49 T_z=-212.45 M_y=-96.25 T_y=259.98 M_z=154.35 M_x=-22.62
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 13 SND Xl=1.83
  Sollecitazioni: N=555.79 T_z=385.59 M_y=376.52 T_y=-283.68 M_z=-309.32 M_x=-22.62
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.29 $\sigma_{m,d}$=5.50 Sfr.=0.03

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 1 SND Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=715.93 T_z=632.33 M_y=626.70 T_y=-280.52 M_z=-161.88 M_x=-22.60
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=0.76 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 1 SND Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=715.93 T_z=632.33 M_y=626.70 T_y=-280.52 M_z=-161.88 M_x=-22.60
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=26.55
  Tensioni: τ_d=0.76 Sfr.=0.03

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 13 SND Xl=1.83
  Sollecitazioni: N=555.79 T_z=385.59 M_y=376.52 T_y=-283.68 M_z=-309.32 M_x=-22.62
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-5.50 Sfr.=0.03

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/107005)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/285347)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/71336)

Asta n. 2306 (2073 -2482) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=1.48
  Sollecitazioni: N=331.99 T_z=178.45 M_y=-210.59 T_y=73.81 M_z=44.50 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
  L=147.56 $\lambda_{rel,y}$=0.12 $\lambda_{rel,z}$=0.57 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.96
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.33 $\sigma_{m,d}$=3.69 Sfr.=0.01

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=347.39 T_z=290.23 M_y=88.77 T_y=73.81 M_z=-49.79 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00

Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.35 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.48
Sollecitazioni: N=331.99 T_z=178.45 M_y=-210.59 T_y=73.81 M_z=44.50 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.33 $\sigma_{m,d}$=3.69 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=347.39 T_z=290.23 M_y=88.77 T_y=73.81 M_z=-49.79 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=0.63 Sfr.=0.01

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.48
Sollecitazioni: N=331.99 T_z=178.45 M_y=-210.59 T_y=73.81 M_z=44.50 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=3.69 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=1413.72 T_z=876.02 M_y=568.12 T_y=235.14 M_z=-165.75 M_x=1.84
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=147.56 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.34 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.74 $\sigma_{m,d}$=4.38 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 7 SND Xl=1.22
Sollecitazioni: N=-745.77 T_z=48.05 M_y=0.00 T_y=138.40 M_z=82.07 M_x=-12.06
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=147.56 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-1.07 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 13 SND Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-321.64 T_z=451.85 M_y=438.99 T_y=214.23 M_z=-263.53 M_x=15.82
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=147.56 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-5.15 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 1 SND
Sollecitazioni: N=-581.26
[Par.] $M_{y,sx}$=-434.33 $M_{y,dx}$=354.77 $M_{y,eq}$=434.33
[Lin.] $M_{z,sx}$=249.35 $M_{z,dx}$=82.45 $M_{z,eq}$=-116.63
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=147.56 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.34 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.30 $\sigma_{m,d}$=-3.22 Sfr.=0.02

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 74 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=1461.87 T_z=813.92 M_y=553.74 T_y=172.76 M_z=-123.47 M_x=1.40
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.76 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 13 SND Xl=0.20
Sollecitazioni: N=1260.64 T_z=141.46 M_y=-256.78 T_y=-44.79 M_z=149.77 M_x=15.82
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=1413.72 T_z=876.02 M_y=568.12 T_y=235.14 M_z=-165.75 M_x=1.84
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.74 $\sigma_{m,d}$=4.38 Sfr.=0.03

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=1413.72 T_z=876.02 M_y=568.12 T_y=235.14 M_z=-165.75 M_x=1.84
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=0.99 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=1413.72 T_z=876.02 M_y=568.12 T_y=235.14 M_z=-165.75 M_x=1.84
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=0.99 Sfr.=0.05

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 13 SND Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-321.64 T_z=451.85 M_y=438.99 T_y=214.23 M_z=-263.53 M_x=15.82
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.17 $\sigma_{m,d}$=-5.15 Sfr.=0.03

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 13 SND Xl=0.20
Sollecitazioni: N=1260.64 T_z=451.85 M_y=438.99 T_y=214.23 M_z=-263.53 M_x=15.82
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-5.15 Sfr.=0.03

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 7 SND Xl=1.48

Sollecitazioni: N=-748.85 T_z=318.35 M_y=-325.33 T_y=138.40 M_z=80.17 M_x=-12.06
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.39 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 55 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/63788)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 55 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/95682)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/49613)

Asta n. 2306 (-2482 -2449) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=313.64 T_z=49.08 M_y=-211.59 T_y=-33.99 M_z=44.50 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=139.70 $\lambda_{rel,y}$=0.11 $\lambda_{rel,z}$=0.54 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.97
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.31 $\sigma_{m,d}$=3.70 Sfr.=0.01

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=313.64 T_z=49.08 M_y=-211.59 T_y=-33.99 M_z=44.50 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.31 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=313.64 T_z=49.08 M_y=-211.59 T_y=-33.99 M_z=44.50 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.31 $\sigma_{m,d}$=3.70 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=1.40
Sollecitazioni: N=296.79 T_z=-73.15 M_y=-194.78 T_y=-33.99 M_z=-2.98 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=0.17 Sfr.=0.00

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=313.64 T_z=49.08 M_y=-211.59 T_y=-33.99 M_z=44.50 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=3.70 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 25 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=895.59 T_z=142.90 M_y=-449.21 T_y=-102.03 M_z=136.65 M_x=1.54
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,t}$=105.93
L=139.70 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.32 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.47 $\sigma_{m,d}$=3.53 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 1 SND Xl=0.19
Sollecitazioni: N=-624.57 T_z=178.58 M_y=-334.14 T_y=45.75 M_z=0.00 M_x=-15.65
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=139.70 $\lambda_{rel,m}$=0.25 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=1.31 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 61 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-59.37 T_z=-30.77 M_y=-355.34 T_y=-78.42 M_z=105.14 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=139.70 $\lambda_{rel,m}$=0.25 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=2.76 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 61 SLU
Sollecitazioni: N=-81.28
[Par.] $M_{y,sx}$=355.34 $M_{y,dx}$=201.37 $M_{y,eq}$=-355.34
[Lin.] $M_{z,sx}$=-105.14 $M_{z,dx}$=-4.41 $M_{z,eq}$=61.32
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=139.70 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.32 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.04 $\sigma_{m,d}$=2.19 Sfr.=0.01

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 74 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=1397.77 T_z=232.10 M_y=-396.46 T_y=-73.41 M_z=97.22 M_x=1.41
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.73 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 13 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=1249.61 T_z=207.71 M_y=-367.75 T_y=-113.72 M_z=96.15 M_x=15.83
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 25 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=895.59 T_z=142.90 M_y=-449.21 T_y=-102.03 M_z=136.65 M_x=1.54
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=105.93 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.47 $\sigma_{m,d}$=3.53 Sfr.=0.03

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 1 SND Xl=1.40
  Sollecitazioni: N=988.69 T_z=-231.78 M_y=-244.42 T_y=-103.77 M_z=-63.98 M_x=-15.65
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=0.28 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 74 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=1397.77 T_z=232.10 M_y=-396.46 T_y=-73.41 M_z=97.22 M_x=1.41
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=0.27 Sfr.=0.01

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 61 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-59.37 T_z=-30.77 M_y=-355.34 T_y=-78.42 M_z=105.14 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.03 $\sigma_{m,d}$=-2.76 Sfr.=0.02

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 25 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=895.59 T_z=142.90 M_y=-449.21 T_y=-102.03 M_z=136.65 M_x=1.54
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=3.53 Sfr.=0.02

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 7 SND Xl=1.40
  Sollecitazioni: N=-817.26 T_z=-221.40 M_y=-259.27 T_y=28.61 M_z=36.51 M_x=-12.07
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.43 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,G}$=0.00 (L/195318)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 57 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/366221)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 5 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/133171)

Asta n. 2306 (-2449 -2413) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=279.32 T_z=-199.75 M_y=-194.57 T_y=3.22 M_z=-2.98 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
  L=140.42 $\lambda_{rel,y}$=0.11 $\lambda_{rel,z}$=0.55 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.97
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.28 $\sigma_{m,d}$=1.79 Sfr.=0.01

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=279.32 T_z=-199.75 M_y=-194.57 T_y=3.22 M_z=-2.98 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.28 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=279.32 T_z=-199.75 M_y=-194.57 T_y=3.22 M_z=-2.98 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.28 $\sigma_{m,d}$=1.79 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=1.40
  Sollecitazioni: N=262.38 T_z=-322.61 M_y=172.18 T_y=3.22 M_z=1.54 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=0.68 Sfr.=0.02

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=279.32 T_z=-199.75 M_y=-194.57 T_y=3.22 M_z=-2.98 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=1.79 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=1251.86 T_z=-434.60 M_y=-660.07 T_y=8.58 M_z=-6.21 M_x=1.84
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=140.42 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.32 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.65 $\sigma_{m,d}$=2.66 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 19 SND Xl=0.37
  Sollecitazioni: N=-627.56 T_z=-88.52 M_y=0.00 T_y=26.94 M_z=-47.93 M_x=12.24
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=140.42 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=0.62 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 1 SND Xl=1.40
  Sollecitazioni: N=-695.76 T_z=-478.42 M_y=468.83 T_y=19.83 M_z=-87.19 M_x=-15.65
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=140.42 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-2.97 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 1 SND
  Sollecitazioni: N=-695.76

[Par.] $M_{y,sx}$=243.94 $M_{y,dx}$=-468.83 $M_{y,eq}$=463.30
[Lin.] $M_{z,sx}$=63.97 $M_{z,dx}$=-87.19 $M_{z,eq}$=-77.90
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=140.42 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.32 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.36 $\sigma_{m,d}$=-2.82 Sfr.=0.02

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 74 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=1333.86 T_z=-353.16 M_y=-609.28 T_y=5.96 M_z=-5.33 M_x=1.41
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.69 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 13 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=1237.46 T_z=-342.72 M_y=-273.71 T_y=-13.39 M_z=58.02 M_x=15.83
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=1251.86 T_z=-434.60 M_y=-660.07 T_y=8.58 M_z=-6.21 M_x=1.84
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.65 $\sigma_{m,d}$=2.66 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 25 SLU Xl=1.40
Sollecitazioni: N=793.15 T_z=-599.80 M_y=192.74 T_y=9.07 M_z=6.85 M_x=1.54
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=0.66 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 25 SLU Xl=1.40
Sollecitazioni: N=793.15 T_z=-599.80 M_y=192.74 T_y=9.07 M_z=6.85 M_x=1.54
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=19.31
Tensioni: τ_d=0.66 Sfr.=0.03

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 1 SND Xl=1.40
Sollecitazioni: N=-695.76 T_z=-478.42 M_y=468.83 T_y=19.83 M_z=-87.19 M_x=-15.65
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.36 $\sigma_{m,d}$=-2.97 Sfr.=0.01

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=1251.86 T_z=-434.60 M_y=-660.07 T_y=8.58 M_z=-6.21 M_x=1.84
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=2.66 Sfr.=0.02

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 7 SND Xl=1.40
Sollecitazioni: N=-884.04 T_z=-191.45 M_y=-75.43 T_y=-20.50 M_z=66.78 M_x=-12.07
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.46 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 17 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/98161)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/245402)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/66928)

Asta n. 2306 (-2413 2084) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=1.15
Sollecitazioni: N=231.27 T_z=-547.73 M_y=744.72 T_y=20.30 M_z=24.87 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=134.74 $\lambda_{rel,y}$=0.11 $\lambda_{rel,z}$=0.52 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.97
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.23 $\sigma_{m,d}$=7.44 Sfr.=0.03

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=245.15 T_z=-447.18 M_y=173.02 T_y=20.30 M_z=1.54 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.25 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.15
Sollecitazioni: N=231.27 T_z=-547.73 M_y=744.72 T_y=20.30 M_z=24.87 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.23 $\sigma_{m,d}$=7.44 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=1.15
Sollecitazioni: N=231.27 T_z=-547.73 M_y=744.72 T_y=20.30 M_z=24.87 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=1.15 Sfr.=0.03

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.15
Sollecitazioni: N=231.27 T_z=-547.73 M_y=744.72 T_y=20.30 M_z=24.87 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-7.44 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 25 SLU Xl=1.15
  Sollecitazioni: N=717.54 T_z=-1147.18 M_y=1438.64 T_y=48.21 M_z=62.26 M_x=1.54
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,t}$=105.93
  L=134.74 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.31 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.37 $\sigma_{m,d}$=6.43 Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 61 SLU Xl=1.15
  Sollecitazioni: N=-204.69 T_z=-841.96 M_y=1326.59 T_y=43.50 M_z=56.76 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=134.74 $\lambda_{rel,m}$=0.25 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-5.92 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 61 SLU
  Sollecitazioni: N=-204.69
  [Lin.] $M_{y,sx}$=-434.09 $M_{y,dx}$=-1326.59 $M_{y,eq}$=969.59
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-6.77 $M_{z,dx}$=56.76 $M_{z,eq}$=36.76
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=134.74 $\lambda_{rel,y}$=0.09 $\lambda_{rel,z}$=0.31 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.11 $\sigma_{m,d}$=-4.27 Sfr.=0.03

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 74 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=1270.48 T_z=-931.84 M_y=2.14 T_y=33.02 M_z=3.04 M_x=1.41
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.66 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 13 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=1225.11 T_z=-294.24 M_y=-123.09 T_y=40.92 M_z=90.28 M_x=15.82
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 25 SLU Xl=1.15
  Sollecitazioni: N=717.54 T_z=-1147.18 M_y=1438.64 T_y=48.21 M_z=62.26 M_x=1.54
  Resistenze: K_{mod}=0.80 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=105.93 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.37 $\sigma_{m,d}$=6.43 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 25 SLU Xl=1.15
  Sollecitazioni: N=717.54 T_z=-1147.18 M_y=1438.64 T_y=48.21 M_z=62.26 M_x=1.54
  Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=1.26 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 25 SLU Xl=1.15
  Sollecitazioni: N=717.54 T_z=-1147.18 M_y=1438.64 T_y=48.21 M_z=62.26 M_x=1.54
  Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=19.31
  Tensioni: τ_d=1.26 Sfr.=0.07

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 61 SLU Xl=1.15
  Sollecitazioni: N=-204.69 T_z=-841.96 M_y=1326.59 T_y=43.50 M_z=56.76 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.11 $\sigma_{m,d}$=-5.92 Sfr.=0.04

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 25 SLU Xl=1.15
  Sollecitazioni: N=717.54 T_z=-1147.18 M_y=1438.64 T_y=48.21 M_z=62.26 M_x=1.54
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-6.43 Sfr.=0.05

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 7 SND Xl=1.15
  Sollecitazioni: N=-946.89 T_z=-420.84 M_y=351.82 T_y=40.03 M_z=105.33 M_x=-12.06
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.49 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 5 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/60253)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 17 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/200844)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 5 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/40168)

Asta n. 2306 (2084 -2348) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=650.85 T_z=651.31 M_y=739.36 T_y=-13.55 M_z=22.44 M_x=1.61
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
  L=142.05 $\lambda_{rel,y}$=0.11 $\lambda_{rel,z}$=0.55 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.97
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.65 $\sigma_{m,d}$=7.29 Sfr.=0.03

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=650.85 T_z=651.31 M_y=739.36 T_y=-13.55 M_z=22.44 M_x=1.61
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.65 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=650.85 T_z=651.31 M_y=739.36 T_y=-13.55 M_z=22.44 M_x=1.61
  Resistenze: K_{fi}=1.25
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=650.85 T_z=651.31 M_y=739.36 T_y=-13.55 M_z=22.44 M_x=1.61
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.65 $\sigma_{m,d}$=7.29 Sfr.=0.03

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=650.85 T_z=651.31 M_y=739.36 T_y=-13.55 M_z=22.44 M_x=1.61
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=1.37 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=650.85 T_z=651.31 M_y=739.36 T_y=-13.55 M_z=22.44 M_x=1.61
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=1.37 Sfr.=0.03

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=650.85 T_z=651.31 M_y=739.36 T_y=-13.55 M_z=22.44 M_x=1.61
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-7.29 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=2323.78 T_z=1632.39 M_y=1915.70 T_y=-30.34 M_z=47.49 M_x=3.80
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=142.05 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.33 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.21 $\sigma_{m,d}$=8.10 Sfr.=0.06

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 19 SND Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-510.51 T_z=990.65 M_y=1308.00 T_y=15.39 M_z=0.00 M_x=10.96
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=142.05 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-5.11 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 19 SND Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-510.51 T_z=990.65 M_y=1308.00 T_y=-47.80 M_z=54.54 M_x=10.96
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=142.05 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-5.82 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 19 SND
  Sollecitazioni: N=-525.26
  [Par.] $M_{y,sx}$=-1308.00 $M_{y,dx}$=-163.66 $M_{y,eq}$=981.00
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-54.54 $M_{z,dx}$=70.89 $M_{z,eq}$=64.35
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=142.05 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.33 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.27 $\sigma_{m,d}$=-4.67 Sfr.=0.03

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 74 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=2395.17 T_z=1569.71 M_y=1895.71 T_y=-20.95 M_z=33.30 M_x=3.15
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.25 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=1458.69 T_z=393.20 M_y=323.96 T_y=-46.30 M_z=51.75 M_x=15.70
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=2323.78 T_z=1632.39 M_y=1915.70 T_y=-30.34 M_z=47.49 M_x=3.80
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.21 $\sigma_{m,d}$=8.10 Sfr.=0.06

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=2323.78 T_z=1632.39 M_y=1915.70 T_y=-30.34 M_z=47.49 M_x=3.80
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=1.79 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=2323.78 T_z=1632.39 M_y=1915.70 T_y=-30.34 M_z=47.49 M_x=3.80
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=1.79 Sfr.=0.08

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 19 SND Xl=0.20
  Sollecitazioni: N=-510.51 T_z=990.65 M_y=1308.00 T_y=-47.80 M_z=54.54 M_x=10.96

Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.27 $\sigma_{m,d}$=-5.82 Sfr.=0.03

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=2323.78 T_z=1632.39 M_y=1915.70 T_y=-30.34 M_z=47.49 M_x=3.80
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-8.10 Sfr.=0.05

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 7 SND Xl=1.42
Sollecitazioni: N=-995.22 T_z=805.49 M_y=-146.47 T_y=-42.48 M_z=68.33 M_x=11.02
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.52 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/26702)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/58259)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/18575)

Asta n. 2306 (-2348 -2317) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=1.42
Sollecitazioni: N=601.27 T_z=292.02 M_y=-497.38 T_y=-24.11 M_z=-28.36 M_x=1.61
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=142.05 $\lambda_{rel,y}$=0.11 $\lambda_{rel,z}$=0.55 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.97
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.60 $\sigma_{m,d}$=5.47 Sfr.=0.02

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=618.41 T_z=416.30 M_y=5.70 T_y=-24.11 M_z=5.89 M_x=1.61
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.62 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=618.41 T_z=416.30 M_y=5.70 T_y=-24.11 M_z=5.89 M_x=1.61
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.42
Sollecitazioni: N=601.27 T_z=292.02 M_y=-497.38 T_y=-24.11 M_z=-28.36 M_x=1.61
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.60 $\sigma_{m,d}$=5.47 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=618.41 T_z=416.30 M_y=5.70 T_y=-24.11 M_z=5.89 M_x=1.61
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=0.88 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=618.41 T_z=416.30 M_y=5.70 T_y=-24.11 M_z=5.89 M_x=1.61
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=0.88 Sfr.=0.02

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.42
Sollecitazioni: N=601.27 T_z=292.02 M_y=-497.38 T_y=-24.11 M_z=-28.36 M_x=1.61
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=5.47 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU Xl=1.42
Sollecitazioni: N=2223.04 T_z=828.23 M_y=-1294.73 T_y=-59.27 M_z=-73.79 M_x=3.80
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=142.05 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.33 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.16 $\sigma_{m,d}$=6.02 Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 10 SND Xl=1.33
Sollecitazioni: N=-641.38 T_z=473.13 M_y=-603.37 T_y=-14.49 M_z=0.00 M_x=3.60
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=142.05 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=2.36 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 19 SND Xl=1.42
Sollecitazioni: N=-592.38 T_z=626.91 M_y=-820.51 T_y=-46.92 M_z=-74.02 M_x=10.96
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=142.05 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=4.17 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 19 SND
Sollecitazioni: N=-592.38
[Par.] $M_{y,sx}$=-160.47 $M_{y,dx}$=820.51 $M_{y,eq}$=-637.63
[Lin.] $M_{z,sx}$=-70.89 $M_{z,dx}$=-74.02 $M_{z,eq}$=-29.61

Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=142.05 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.33 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.31 $\sigma_{m,d}$=2.88 Sfr.=0.02

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 74 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=2333.46 T_z=998.96 M_y=54.21 T_y=-39.99 M_z=7.69 M_x=3.15
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.22 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=1448.74 T_z=593.09 M_y=-96.97 T_y=-45.68 M_z=77.65 M_x=15.70
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU Xl=1.42
Sollecitazioni: N=2223.04 T_z=828.23 M_y=-1294.73 T_y=-59.27 M_z=-73.79 M_x=3.80
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.16 $\sigma_{m,d}$=6.02 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 74 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=2333.46 T_z=998.96 M_y=54.21 T_y=-39.99 M_z=7.69 M_x=3.15
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=1.09 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 74 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=2333.46 T_z=998.96 M_y=54.21 T_y=-39.99 M_z=7.69 M_x=3.15
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=1.09 Sfr.=0.05

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 19 SND Xl=1.42
Sollecitazioni: N=-592.38 T_z=626.91 M_y=-820.51 T_y=-46.92 M_z=-74.02 M_x=10.96
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.31 $\sigma_{m,d}$=-4.17 Sfr.=0.02

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=1.42
Sollecitazioni: N=2223.04 T_z=828.23 M_y=-1294.73 T_y=-59.27 M_z=-73.79 M_x=3.80
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=6.02 Sfr.=0.04

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 7 SND Xl=1.42
Sollecitazioni: N=-1062.34 T_z=548.69 M_y=-739.77 T_y=-1.30 M_z=17.30 M_x=11.02
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.55 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.00 (L/119156)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.00 (L/229147)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.00 (L/82747)

Asta n. 2306 (-2317 -2290) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=1.42
Sollecitazioni: N=566.45 T_z=39.65 M_y=-642.44 T_y=-22.87 M_z=-60.85 M_x=1.61
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=142.05 $\lambda_{rel,y}$=0.11 $\lambda_{rel,z}$=0.55 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.97
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.57 $\sigma_{m,d}$=8.09 Sfr.=0.03

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=583.60 T_z=163.93 M_y=-497.85 T_y=-22.87 M_z=-28.36 M_x=1.61
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.59 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=583.60 T_z=163.93 M_y=-497.85 T_y=-22.87 M_z=-28.36 M_x=1.61
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.42
Sollecitazioni: N=566.45 T_z=39.65 M_y=-642.44 T_y=-22.87 M_z=-60.85 M_x=1.61
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.57 $\sigma_{m,d}$=8.09 Sfr.=0.03

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=583.60 T_z=163.93 M_y=-497.85 T_y=-22.87 M_z=-28.36 M_x=1.61
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=0.35 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.00

Sollecitazioni: N=583.60 T_z=163.93 M_y=-497.85 T_y=-22.87 M_z=-28.36 M_x=1.61
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=0.35 Sfr.=0.01

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.42
Sollecitazioni: N=566.45 T_z=39.65 M_y=-642.44 T_y=-22.87 M_z=-60.85 M_x=1.61
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=8.09 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU Xl=1.42
Sollecitazioni: N=2141.50 T_z=163.04 M_y=-1642.29 T_y=-53.97 M_z=-150.46 M_x=3.80
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=142.05 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.33 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.12 $\sigma_{m,d}$=8.37 Sfr.=0.06

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 1 SND Xl=1.42
Sollecitazioni: N=-756.20 T_z=213.33 M_y=-1073.08 T_y=42.46 M_z=0.00 M_x=15.70
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=142.05 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=4.19 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 19 SND Xl=1.42
Sollecitazioni: N=-659.34 T_z=370.07 M_y=-1435.56 T_y=-77.35 M_z=-106.72 M_x=10.96
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=142.05 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=7.00 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 19 SND
Sollecitazioni: N=-659.34
[Lin.] $M_{y,sx}$=821.98 $M_{y,dx}$=1435.56 $M_{y,eq}$=-1190.13
[Lin.] $M_{z,sx}$=74.02 $M_{z,dx}$=-106.72 $M_{z,eq}$=-93.64
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=142.05 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.33 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.34 $\sigma_{m,d}$=5.87 Sfr.=0.03

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 74 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=2268.66 T_z=405.60 M_y=-1251.70 T_y=-36.76 M_z=-49.12 M_x=3.15
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.18 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=1436.29 T_z=337.61 M_y=-682.49 T_y=42.46 M_z=16.81 M_x=15.70
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU Xl=1.42
Sollecitazioni: N=2141.50 T_z=163.04 M_y=-1642.29 T_y=-53.97 M_z=-150.46 M_x=3.80
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.12 $\sigma_{m,d}$=8.37 Sfr.=0.06

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 19 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=2279.35 T_z=494.35 M_y=-821.98 T_y=-77.35 M_z=-74.02 M_x=10.96
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=0.55 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 19 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=2279.35 T_z=494.35 M_y=-821.98 T_y=-77.35 M_z=-74.02 M_x=10.96
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=26.55
Tensioni: τ_d=0.55 Sfr.=0.02

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 19 SND Xl=1.42
Sollecitazioni: N=-659.34 T_z=370.07 M_y=-1435.56 T_y=-77.35 M_z=-106.72 M_x=10.96
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.34 $\sigma_{m,d}$=-7.00 Sfr.=0.04

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=1.42
Sollecitazioni: N=2141.50 T_z=163.04 M_y=-1642.29 T_y=-53.97 M_z=-150.46 M_x=3.80
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=8.37 Sfr.=0.05

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 7 SND Xl=1.42
Sollecitazioni: N=-1129.30 T_z=291.86 M_y=-1243.55 T_y=31.61 M_z=-14.97 M_x=11.02
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.59 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 55 (teorica) $f_{z,G}$=0.00 (L/66198)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{z,G}$=0.00 (L/141853)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/45135)

Asta n. 2306 (-2290 136) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=548.78 T_z=-88.42 M_y=-640.52 T_y=-20.26 M_z=-60.85 M_x=1.61
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
  L=142.05 $\lambda_{rel,y}$=0.11 $\lambda_{rel,z}$=0.55 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.97
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.55 $\sigma_{m,d}$=8.07 Sfr.=0.03

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=548.78 T_z=-88.42 M_y=-640.52 T_y=-20.26 M_z=-60.85 M_x=1.61
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.55 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=548.78 T_z=-88.42 M_y=-640.52 T_y=-20.26 M_z=-60.85 M_x=1.61
  Resistenze: K_{fi}=1.25
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=548.78 T_z=-88.42 M_y=-640.52 T_y=-20.26 M_z=-60.85 M_x=1.61
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.55 $\sigma_{m,d}$=8.07 Sfr.=0.03

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=1.22
  Sollecitazioni: N=534.02 T_z=-195.36 M_y=-467.09 T_y=-20.26 M_z=-85.61 M_x=1.61
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=0.41 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=1.22
  Sollecitazioni: N=534.02 T_z=-195.36 M_y=-467.09 T_y=-20.26 M_z=-85.61 M_x=1.61
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=0.41 Sfr.=0.01

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=548.78 T_z=-88.42 M_y=-640.52 T_y=-20.26 M_z=-60.85 M_x=1.61
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=8.07 Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=2082.25 T_z=-340.54 M_y=-1635.41 T_y=-59.59 M_z=-150.46 M_x=3.80
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=142.05 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.33 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.08 $\sigma_{m,d}$=8.35 Sfr.=0.06

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 13 SND Xl=0.52
  Sollecitazioni: N=-332.35 T_z=-304.88 M_y=-1335.80 T_y=45.04 M_z=0.00 M_x=15.64
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=142.05 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=5.22 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 19 SND Xl=1.22
  Sollecitazioni: N=-723.57 T_z=-443.18 M_y=-1659.35 T_y=-73.17 M_z=-194.77 M_x=10.96
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=142.05 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=9.02 Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 19 SND
  Sollecitazioni: N=-723.57
  [Lin.] $M_{y,sx}$=1434.34 $M_{y,dx}$=1659.35 $M_{y,eq}$=-1569.34
  [Lin.] $M_{z,sx}$=106.72 $M_{z,dx}$=-194.77 $M_{z,eq}$=-159.55
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=142.05 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.33 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=1.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.38 $\sigma_{m,d}$=8.21 Sfr.=0.04

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 74 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=2203.84 T_z=-187.70 M_y=-1707.58 T_y=-38.72 M_z=-101.33 M_x=3.15
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.15 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=1423.58 T_z=-337.27 M_y=-1071.63 T_y=45.88 M_z=0.00 M_x=15.70
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=2082.25 T_z=-340.54 M_y=-1635.41 T_y=-59.59 M_z=-150.46 M_x=3.80
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70

Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.08 $\sigma_{m,d}$=8.35 Sfr.=0.06

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 25 SLU Xl=1.22
Sollecitazioni: N=1404.58 T_z=-520.28 M_y=-696.14 T_y=-64.26 M_z=-243.85 M_x=3.60
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=0.57 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 25 SLU Xl=1.22
Sollecitazioni: N=1404.58 T_z=-520.28 M_y=-696.14 T_y=-64.26 M_z=-243.85 M_x=3.60
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=19.31
Tensioni: τ_d=0.57 Sfr.=0.03

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 19 SND Xl=1.22
Sollecitazioni: N=-723.57 T_z=-443.18 M_y=-1659.35 T_y=-73.17 M_z=-194.77 M_x=10.96
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.38 $\sigma_{m,d}$=-9.02 Sfr.=0.05

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=2082.25 T_z=-340.54 M_y=-1635.41 T_y=-59.59 M_z=-150.46 M_x=3.80
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=8.35 Sfr.=0.05

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 7 SND Xl=1.22
Sollecitazioni: N=-1193.53 T_z=-521.40 M_y=-1371.51 T_y=32.66 M_z=23.56 M_x=11.02
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.62 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 55 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/53404)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 42 (teorica) $f_{Z,G}$=0.00 (L/111452)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 55 (teorica) $f_{Z,L}$=0.00 (L/37697)

Asta n. 2353 (-2306 -2305) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-6.09 T_z=0.00 M_y=-152.25 T_y=0.00 M_z=16.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=378.00 $\lambda_{rel,m}$=0.42 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=50.92 Sfr.=0.18

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
Sollecitazioni: N=-6.09
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-114.19
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=12.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=378.00 $\lambda_{rel,y}$=1.47 $\lambda_{rel,z}$=2.04 $K_{c,y}$=0.42 $K_{c,z}$=0.23
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.04 $\sigma_{m,d}$=38.19 Sfr.=0.13

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=3.78
Sollecitazioni: N=-6.09 T_z=-161.12 M_y=0.00 T_y=-16.93 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=2.35 Sfr.=0.05

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-6.09 T_z=0.00 M_y=-152.25 T_y=0.00 M_z=16.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.04 $\sigma_{m,d}$=-50.92 Sfr.=0.16

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-6.09 T_z=0.00 M_y=-152.25 T_y=0.00 M_z=16.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=50.92 Sfr.=0.16

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-6.09 T_z=161.12 M_y=0.00 T_y=16.93 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.04 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 49 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=6.23 T_z=0.00 M_y=-462.79 T_y=0.00 M_z=48.64 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=378.00 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=27.14 Sfr.=0.18

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-1.85 T_z=0.00 M_y=-537.14 T_y=0.00 M_z=46.24 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=378.00 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00

Tensioni: $\sigma_{m,d}$=30.87 Sfr.=0.20

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU
  Sollecitazioni: N=-1.85
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-402.86
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=34.68
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=378.00 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.00 $\sigma_{m,d}$=23.15 Sfr.=0.15

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=18.71 T_z=161.12 M_y=0.00 T_y=16.93 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.04 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 49 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=6.23 T_z=0.00 M_y=-462.79 T_y=0.00 M_z=48.64 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=27.14 Sfr.=0.18

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=3.78
  Sollecitazioni: N=-1.85 T_z=-568.40 M_y=0.00 T_y=-48.93 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=2.50 Sfr.=0.11

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-1.85 T_z=0.00 M_y=-537.14 T_y=0.00 M_z=46.24 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.00 $\sigma_{m,d}$=30.87 Sfr.=0.20

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-1.85 T_z=0.00 M_y=-537.14 T_y=0.00 M_z=46.24 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=30.87 Sfr.=0.20

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 35 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-25.49 T_z=360.46 M_y=0.00 T_y=37.89 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.05 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,G}$=0.20 (L/1909) $f_{z,L}$=0.20 (L/1924)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{z,G}$=0.12 (L/3286)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,G}$=0.26 (L/1430) $f_{z,L}$=0.26 (L/1443)

Asta n. 2353 (-2307 -2306) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=1.87
  Sollecitazioni: N=-17.12 T_z=0.00 M_y=-149.08 T_y=0.00 M_z=15.67 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=374.00 $\lambda_{rel,m}$=0.41 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=49.86 Sfr.=0.17

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
  Sollecitazioni: N=-17.12
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-111.81
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=11.75
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=374.00 $\lambda_{rel,y}$=1.45 $\lambda_{rel,z}$=2.02 $K_{c,y}$=0.43 $K_{c,z}$=0.23
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.12 $\sigma_{m,d}$=37.39 Sfr.=0.13

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-17.12 T_z=159.46 M_y=0.00 T_y=16.76 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=2.32 Sfr.=0.05

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.87
  Sollecitazioni: N=-17.12 T_z=0.00 M_y=-149.08 T_y=0.00 M_z=15.67 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.12 $\sigma_{m,d}$=-49.86 Sfr.=0.16

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.87
  Sollecitazioni: N=-17.12 T_z=0.00 M_y=-149.08 T_y=0.00 M_z=15.67 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=49.86 Sfr.=0.16

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-17.12 T_z=159.46 M_y=0.00 T_y=16.76 M_z=0.00 M_x=0.00

Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.12 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 49 SLU Xl=1.87
Sollecitazioni: N=24.53 T_z=0.00 M_y=-453.18 T_y=0.00 M_z=47.63 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=374.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.03 $K_{c,y}$=0.87 $K_{c,z}$=0.74
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.05 $\sigma_{m,d}$=26.58 Sfr.=0.17

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU Xl=1.87
Sollecitazioni: N=-1.31 T_z=0.00 M_y=-525.99 T_y=0.00 M_z=45.28 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=374.00 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=30.23 Sfr.=0.20

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU
Sollecitazioni: N=-1.32
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-394.49
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=33.96
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=374.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.03 $K_{c,y}$=0.87 $K_{c,z}$=0.74
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.00 $\sigma_{m,d}$=22.67 Sfr.=0.15

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=3.74
Sollecitazioni: N=100.17 T_z=-159.44 M_y=0.00 T_y=-16.76 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.21 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 49 SLU Xl=1.87
Sollecitazioni: N=24.53 T_z=0.00 M_y=-453.18 T_y=0.00 M_z=47.63 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.05 $\sigma_{m,d}$=26.58 Sfr.=0.17

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1.32 T_z=562.61 M_y=0.00 T_y=48.43 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=2.47 Sfr.=0.11

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU Xl=1.87
Sollecitazioni: N=-1.31 T_z=0.00 M_y=-525.99 T_y=0.00 M_z=45.28 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.00 $\sigma_{m,d}$=30.23 Sfr.=0.20

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=1.87
Sollecitazioni: N=-1.31 T_z=0.00 M_y=-525.99 T_y=0.00 M_z=45.28 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=30.23 Sfr.=0.20

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 13 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-134.40 T_z=159.46 M_y=0.00 T_y=16.76 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.28 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.19 (L/1970) $f_{Z,L}$=0.19 (L/1985)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.11 (L/3390)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.25 (L/1475) $f_{Z,L}$=0.25 (L/1488)

Asta n. 2353 (-2308 -2307) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=1.86
Sollecitazioni: N=26.13 T_z=0.00 M_y=-148.32 T_y=0.00 M_z=15.59 M_x=2.87
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=373.00 $\lambda_{rel,y}$=1.45 $\lambda_{rel,z}$=2.02 $K_{c,y}$=0.43 $K_{c,z}$=0.23
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.18 $\sigma_{m,d}$=49.60 Sfr.=0.17

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=26.13 T_z=159.06 M_y=0.00 T_y=16.72 M_z=0.00 M_x=2.87
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.18 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=26.13 T_z=159.06 M_y=0.00 T_y=16.72 M_z=0.00 M_x=2.87
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.86
Sollecitazioni: N=26.13 T_z=0.00 M_y=-148.32 T_y=0.00 M_z=15.59 M_x=2.87

Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.18 $\sigma_{m,d}$=49.60 Sfr.=0.16

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=3.73
Sollecitazioni: N=26.13 T_z=-159.06 M_y=0.00 T_y=-16.72 M_z=0.00 M_x=2.87
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=2.32 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=3.73
Sollecitazioni: N=26.13 T_z=-159.06 M_y=0.00 T_y=-16.72 M_z=0.00 M_x=2.87
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=2.32 Sfr.=0.05

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.86
Sollecitazioni: N=26.13 T_z=0.00 M_y=-148.32 T_y=0.00 M_z=15.59 M_x=2.87
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=49.60 Sfr.=0.16

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU Xl=1.86
Sollecitazioni: N=129.13 T_z=0.00 M_y=-523.33 T_y=0.00 M_z=45.05 M_x=10.80
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=373.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.03 $K_{c,y}$=0.87 $K_{c,z}$=0.74
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.27 $\sigma_{m,d}$=30.07 Sfr.=0.20

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 36 SLU Xl=1.86
Sollecitazioni: N=-23.50 T_z=0.00 M_y=-450.89 T_y=0.00 M_z=47.39 M_x=9.25
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=373.00 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=26.45 Sfr.=0.17

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 36 SLU
Sollecitazioni: N=-23.50
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-338.17
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=35.54
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=373.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.03 $K_{c,y}$=0.87 $K_{c,z}$=0.74
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.05 $\sigma_{m,d}$=19.83 Sfr.=0.13

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=434.38 T_z=159.06 M_y=0.00 T_y=16.72 M_z=0.00 M_x=3.21
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.90 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=129.13 T_z=561.22 M_y=0.00 T_y=48.31 M_z=0.00 M_x=10.80
Resistenze: K_{mod}=0.90
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU Xl=1.86
Sollecitazioni: N=129.13 T_z=0.00 M_y=-523.33 T_y=0.00 M_z=45.05 M_x=10.80
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.27 $\sigma_{m,d}$=30.07 Sfr.=0.20

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU Xl=3.73
Sollecitazioni: N=129.13 T_z=-561.22 M_y=0.00 T_y=-48.31 M_z=0.00 M_x=10.80
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=2.46 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=3.73
Sollecitazioni: N=129.13 T_z=-561.22 M_y=0.00 T_y=-48.31 M_z=0.00 M_x=10.80
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=2.46 Sfr.=0.11

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 36 SLU Xl=1.86
Sollecitazioni: N=-23.50 T_z=0.00 M_y=-450.89 T_y=0.00 M_z=47.39 M_x=9.25
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.05 $\sigma_{m,d}$=-26.45 Sfr.=0.17

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=1.86
Sollecitazioni: N=129.13 T_z=0.00 M_y=-523.33 T_y=0.00 M_z=45.05 M_x=10.80
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=30.07 Sfr.=0.20

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 13 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-382.12 T_z=159.06 M_y=0.00 T_y=16.72 M_z=0.00 M_x=3.24
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.80 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,G}$=0.19 (L/1987) $f_{z,L}$=0.19 (L/2002)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{z,G}$=0.11 (L/3420)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,G}$=0.25 (L/1489) $f_{z,L}$=0.25 (L/1501)

Asta n. 2353 (-2309 -2308) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=1.88
  Sollecitazioni: N=32.06 T_z=0.00 M_y=-271.97 T_y=0.00 M_z=28.59 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
  L=376.00 $\lambda_{rel,y}$=1.46 $\lambda_{rel,z}$=2.03 $K_{c,y}$=0.43 $K_{c,z}$=0.23
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.22 $\sigma_{m,d}$=90.95 Sfr.=0.32

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=32.07 T_z=289.32 M_y=0.00 T_y=30.41 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.22 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.88
  Sollecitazioni: N=32.06 T_z=0.00 M_y=-271.97 T_y=0.00 M_z=28.59 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.22 $\sigma_{m,d}$=90.95 Sfr.=0.29

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=3.76
  Sollecitazioni: N=32.06 T_z=-289.34 M_y=0.00 T_y=-30.41 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=4.22 Sfr.=0.10

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.88
  Sollecitazioni: N=32.06 T_z=0.00 M_y=-271.97 T_y=0.00 M_z=28.59 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=90.95 Sfr.=0.29

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU Xl=1.88
  Sollecitazioni: N=139.55 T_z=0.00 M_y=-1053.30 T_y=0.00 M_z=89.62 M_x=1.28
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=376.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.74
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.29 $\sigma_{m,d}$=60.46 Sfr.=0.40

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 35 SLU Xl=1.88
  Sollecitazioni: N=-45.54 T_z=0.00 M_y=-647.94 T_y=0.00 M_z=68.10 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=376.00 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=38.00 Sfr.=0.25

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 35 SLU
  Sollecitazioni: N=-45.55
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-485.95
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=51.08
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=376.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.74
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.09 $\sigma_{m,d}$=28.50 Sfr.=0.19

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 48 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=202.05 T_z=689.28 M_y=0.00 T_y=72.45 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.42 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=139.57 T_z=1120.50 M_y=0.00 T_y=95.34 M_z=0.00 M_x=1.28
  Resistenze: K_{mod}=0.90
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU Xl=1.88
  Sollecitazioni: N=139.55 T_z=0.00 M_y=-1053.30 T_y=0.00 M_z=89.62 M_x=1.28
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.29 $\sigma_{m,d}$=60.46 Sfr.=0.40

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU Xl=3.76
  Sollecitazioni: N=139.54 T_z=-1120.56 M_y=0.00 T_y=-95.35 M_z=0.00 M_x=1.28
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=4.92 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=3.76
  Sollecitazioni: N=139.54 T_z=-1120.56 M_y=0.00 T_y=-95.35 M_z=0.00 M_x=1.28
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=4.92 Sfr.=0.23

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 35 SLU Xl=1.88

Sollecitazioni: N=-45.54 T_z=0.00 M_y=-647.94 T_y=0.00 M_z=68.10 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.09 $\sigma_{m,d}$=-38.00 Sfr.=0.25

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=1.88
Sollecitazioni: N=139.55 T_z=0.00 M_y=-1053.30 T_y=0.00 M_z=89.62 M_x=1.28
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=60.46 Sfr.=0.39

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 13 SND Xl=3.76
Sollecitazioni: N=-181.32 T_z=-289.34 M_y=0.00 T_y=-30.41 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.38 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.38 (L/986) $f_{Z,L}$=0.38 (L/993)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.23 (L/1602) $f_{Z,L}$=0.23 (L/1610)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.50 (L/754) $f_{Z,L}$=0.49 (L/760)

Asta n. 2375 (2030 2103) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=1.24
Sollecitazioni: N=22.30 T_z=0.00 M_y=-88.58 T_y=0.00 M_z=9.31 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=227.00 $\lambda_{rel,y}$=0.88 $\lambda_{rel,z}$=1.23 $K_{c,y}$=0.85 $K_{c,z}$=0.58
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.15 $\sigma_{m,d}$=29.62 Sfr.=0.10

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=22.31 T_z=171.17 M_y=0.00 T_y=17.99 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.15 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.24
Sollecitazioni: N=22.30 T_z=0.00 M_y=-88.58 T_y=0.00 M_z=9.31 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.15 $\sigma_{m,d}$=29.62 Sfr.=0.10

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=2.27
Sollecitazioni: N=22.30 T_z=-171.19 M_y=0.00 T_y=-17.99 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=2.50 Sfr.=0.06

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.24
Sollecitazioni: N=22.30 T_z=0.00 M_y=-88.58 T_y=0.00 M_z=9.31 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=29.62 Sfr.=0.09

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 62 SLU Xl=1.24
Sollecitazioni: N=22.29 T_z=0.00 M_y=-344.33 T_y=0.00 M_z=43.02 M_x=-2.89
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=227.00 $\lambda_{rel,y}$=0.52 $\lambda_{rel,z}$=0.63 $K_{c,y}$=0.97 $K_{c,z}$=0.95
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.05 $\sigma_{m,d}$=20.62 Sfr.=0.13

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 36 SLU Xl=1.24
Sollecitazioni: N=-1.73 T_z=0.00 M_y=-295.21 T_y=0.00 M_z=31.03 M_x=-1.98
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=227.00 $\lambda_{rel,m}$=0.21 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=17.31 Sfr.=0.11

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 36 SLU
Sollecitazioni: N=-1.74
[Par.] $M_{y,sx}$=-0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-221.41
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=23.27
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=227.00 $\lambda_{rel,y}$=0.52 $\lambda_{rel,z}$=0.63 $K_{c,y}$=0.97 $K_{c,z}$=0.95
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.00 $\sigma_{m,d}$=12.99 Sfr.=0.08

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 13 SND Xl=0.20
Sollecitazioni: N=223.68 T_z=171.17 M_y=0.00 T_y=17.99 M_z=0.00 M_x=-1.11
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.47 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 61 SLU Xl=0.20
Sollecitazioni: N=23.37 T_z=568.16 M_y=0.00 T_y=81.72 M_z=0.00 M_x=-2.99
Resistenze: K_{mod}=0.90
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 62 SLU Xl=1.24

Sollecitazioni: N=22.29 T_z=0.00 M_y=-344.33 T_y=0.00 M_z=43.02 M_x=-2.89
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.05 $\sigma_{m,d}$=20.62 Sfr.=0.13

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 62 SLU Xl=2.27
Sollecitazioni: N=22.29 T_z=-665.46 M_y=0.00 T_y=-83.15 M_z=0.00 M_x=-2.89
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=2.93 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=2.27
Sollecitazioni: N=22.29 T_z=-665.46 M_y=0.00 T_y=-83.15 M_z=0.00 M_x=-2.89
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=2.93 Sfr.=0.14

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 36 SLU Xl=1.24
Sollecitazioni: N=-1.73 T_z=0.00 M_y=-295.21 T_y=0.00 M_z=31.03 M_x=-1.98
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.00 $\sigma_{m,d}$=17.31 Sfr.=0.11

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=1.24
Sollecitazioni: N=22.29 T_z=0.00 M_y=-344.33 T_y=0.00 M_z=43.02 M_x=-2.89
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=20.62 Sfr.=0.13

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=2.27
Sollecitazioni: N=-179.07 T_z=-171.19 M_y=0.00 T_y=-17.99 M_z=0.00 M_x=-1.26
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.37 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.03 (L/6020)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.02 (L/9820)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.05 (L/4598)

Asta n. 2421 (-2551 -2581) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=1.64
Sollecitazioni: N=-896.60 T_z=153.92 M_y=-2304.67 T_y=0.00 M_z=-2.11 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=163.88 $\lambda_{rel,m}$=0.44 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=19.85 Sfr.=0.07

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
Sollecitazioni: N=-916.37
[Lin.] $M_{y,sx}$=1934.95 $M_{y,dx}$=2304.67 $M_{y,eq}$=-2156.78
[Lin.] $M_{z,sx}$=2.63 $M_{z,dx}$=-2.11 $M_{z,eq}$=-2.42
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=163.88 $\lambda_{rel,y}$=0.13 $\lambda_{rel,z}$=0.64 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.95
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.92 $\sigma_{m,d}$=18.60 Sfr.=0.07

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-916.37 T_z=297.30 M_y=-1934.95 T_y=0.00 M_z=-2.63 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=0.63 Sfr.=0.01

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.64
Sollecitazioni: N=-896.60 T_z=153.92 M_y=-2304.67 T_y=0.00 M_z=-2.11 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.90 $\sigma_{m,d}$=-19.85 Sfr.=0.07

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.64
Sollecitazioni: N=-896.60 T_z=153.92 M_y=-2304.67 T_y=0.00 M_z=-2.11 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=19.85 Sfr.=0.07

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-916.37 T_z=297.30 M_y=-1934.95 T_y=0.00 M_z=-2.63 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.92 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 25 SLU Xl=1.64
Sollecitazioni: N=-3032.16 T_z=538.38 M_y=-6872.03 T_y=4.70 M_z=0.00 M_x=1.37
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=163.88 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=26.84 Sfr.=0.20

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 25 SLU Xl=1.31
Sollecitazioni: N=-3037.30 T_z=575.66 M_y=-6689.46 T_y=4.70 M_z=-1.23 M_x=1.37

Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=163.88 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=26.15 Sfr.=0.20

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 25 SLU
Sollecitazioni: N=-3057.86
[Lin.] $M_{y,sx}$=5837.01 $M_{y,dx}$=6872.03 $M_{y,eq}$=-6458.02
[Lin.] $M_{z,sx}$=7.39 $M_{z,dx}$=0.32 $M_{z,eq}$=-4.31
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=163.88 $\lambda_{rel,y}$=0.11 $\lambda_{rel,z}$=0.38 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.59 $\sigma_{m,d}$=25.28 Sfr.=0.20

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 13 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-595.20 T_z=406.40 M_y=-2026.26 T_y=61.34 M_z=76.73 M_x=27.41
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-2695.28 T_z=1152.68 M_y=-5178.94 T_y=3.52 M_z=-5.91 M_x=1.38
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=1.26 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 61 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1581.77 T_z=1284.12 M_y=-3210.50 T_y=0.00 M_z=-3.15 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=1.40 Sfr.=0.06

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 25 SLU Xl=1.64
Sollecitazioni: N=-3032.16 T_z=538.38 M_y=-6872.03 T_y=4.70 M_z=0.00 M_x=1.37
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.58 $\sigma_{m,d}$=-26.84 Sfr.=0.20

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 25 SLU Xl=1.64
Sollecitazioni: N=-3032.16 T_z=538.38 M_y=-6872.03 T_y=4.70 M_z=0.00 M_x=1.37
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=26.84 Sfr.=0.20

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 75 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-3443.63 T_z=294.44 M_y=-6486.18 T_y=5.92 M_z=-8.86 M_x=1.38
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.79 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/13424)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/23539)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.02 (L/9932)

Asta n. 2421 (2107 -2551) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 87 SLU I Xl=1.30
Sollecitazioni: N=-1010.08 T_z=976.78 M_y=-1741.71 T_y=-14.89 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=150.19 $\lambda_{rel,m}$=0.42 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=14.93 Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=1.50
Sollecitazioni: N=-1007.66 T_z=959.26 M_y=-1935.56 T_y=-14.89 M_z=-2.63 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=150.19 $\lambda_{rel,m}$=0.42 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=16.71 Sfr.=0.06

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
Sollecitazioni: N=-1025.78
[Lin.] $M_{y,sx}$=396.18 $M_{y,dx}$=1935.56 $M_{y,eq}$=-1319.81
[Lin.] $M_{z,sx}$=-19.74 $M_{z,dx}$=-2.63 $M_{z,eq}$=10.79
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=150.19 $\lambda_{rel,y}$=0.12 $\lambda_{rel,z}$=0.58 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.96
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.03 $\sigma_{m,d}$=11.77 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1025.78 T_z=1090.66 M_y=-396.18 T_y=-14.89 M_z=19.74 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=2.30 Sfr.=0.05

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.50
Sollecitazioni: N=-1007.66 T_z=959.26 M_y=-1935.56 T_y=-14.89 M_z=-2.63 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.01 $\sigma_{m,d}$=-16.71 Sfr.=0.06

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.50
  Sollecitazioni: N=-1007.66 T_z=959.26 M_y=-1935.56 T_y=-14.89 M_z=-2.63 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=16.71 Sfr.=0.06

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-1025.78 T_z=1090.66 M_y=-396.18 T_y=-14.89 M_z=19.74 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.03 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 25 SLU Xl=1.20
  Sollecitazioni: N=-3370.92 T_z=2994.78 M_y=-4944.30 T_y=-26.95 M_z=0.00 M_x=1.37
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=150.19 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=19.31 Sfr.=0.15

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 25 SLU Xl=1.50
  Sollecitazioni: N=-3366.20 T_z=2960.62 M_y=-5838.74 T_y=-26.95 M_z=-7.39 M_x=1.37
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=150.19 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=22.90 Sfr.=0.17

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU
  Sollecitazioni: N=-3775.53
  [Lin.] $M_{y,sx}$=1976.81 $M_{y,dx}$=6487.77 $M_{y,eq}$=-4683.39
  [Lin.] $M_{z,sx}$=-41.61 $M_{z,dx}$=-8.86 $M_{z,eq}$=21.42
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=150.19 $\lambda_{rel,y}$=0.10 $\lambda_{rel,z}$=0.35 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.97 $\sigma_{m,d}$=18.57 Sfr.=0.14

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 13 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-757.84 T_z=1191.43 M_y=-646.33 T_y=-80.93 M_z=49.54 M_x=27.41
  Resistenze: K_{mod}=1.10
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 25 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-3389.76 T_z=3131.44 M_y=-1263.90 T_y=-26.95 M_z=33.08 M_x=1.37
  Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=3.43 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.03

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 25 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-3389.76 T_z=3131.44 M_y=-1263.90 T_y=-26.95 M_z=33.08 M_x=1.37
  Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=19.31
  Tensioni: τ_d=3.43 Sfr.=0.18

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 25 SLU Xl=1.50
  Sollecitazioni: N=-3366.20 T_z=2960.62 M_y=-5838.74 T_y=-26.95 M_z=-7.39 M_x=1.37
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.75 $\sigma_{m,d}$=-22.90 Sfr.=0.17

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 25 SLU Xl=1.50
  Sollecitazioni: N=-3366.20 T_z=2960.62 M_y=-5838.74 T_y=-26.95 M_z=-7.39 M_x=1.37
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=22.90 Sfr.=0.17

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 25 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-3389.76 T_z=3131.44 M_y=-1263.90 T_y=-26.95 M_z=33.08 M_x=1.37
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.77 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,G}$=0.01 (L/29164)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.00 (L/49214)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,L}$=0.01 (L/21873)

Asta n. 2421 (2107 2071) Trave 24x80 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 87 SLU I Xl=0.85
  Sollecitazioni: N=-1137.55 T_z=-1899.94 M_y=1194.10 T_y=22.56 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=202.78 $\lambda_{rel,m}$=0.49 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-10.24 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=1.83
  Sollecitazioni: N=-1149.33 T_z=-1985.31 M_y=3089.77 T_y=22.56 M_z=21.54 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=202.78 $\lambda_{rel,m}$=0.49 K_{crit}=1.00

Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-27.41 Sfr.=0.10

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
Sollecitazioni: N=-1149.33
[Par.] $M_{y,sx}$=396.26 $M_{y,dx}$=-3089.77 $M_{y,eq}$=2317.32
[Lin.] $M_{z,sx}$=19.74 $M_{z,dx}$=21.54 $M_{z,eq}$=8.62
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=202.78 $\lambda_{rel,y}$=0.16 $\lambda_{rel,z}$=0.79 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.90
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.15 $\sigma_{m,d}$=-20.23 Sfr.=0.08

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=1.83
Sollecitazioni: N=-1149.33 T_z=-1985.31 M_y=3089.77 T_y=22.56 M_z=21.54 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=4.18 Sfr.=0.10

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.83
Sollecitazioni: N=-1149.33 T_z=-1985.31 M_y=3089.77 T_y=22.56 M_z=21.54 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.15 $\sigma_{m,d}$=-27.41 Sfr.=0.09

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.83
Sollecitazioni: N=-1149.33 T_z=-1985.31 M_y=3089.77 T_y=22.56 M_z=21.54 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-27.41 Sfr.=0.09

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=1.83
Sollecitazioni: N=-1149.33 T_z=-1985.31 M_y=3089.77 T_y=22.56 M_z=21.54 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.15 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 64 SLU Xl=1.83
Sollecitazioni: N=-2343.51 T_z=-3943.33 M_y=6825.41 T_y=11.74 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=202.78 $\lambda_{rel,m}$=0.31 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-26.66 Sfr.=0.18

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 25 SLU Xl=1.83
Sollecitazioni: N=-3763.78 T_z=-5839.95 M_y=9230.75 T_y=46.58 M_z=52.15 M_x=1.37
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=202.78 $\lambda_{rel,m}$=0.31 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-36.74 Sfr.=0.28

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 25 SLU
Sollecitazioni: N=-3763.78
[Par.] $M_{y,sx}$=1264.07 $M_{y,dx}$=-9230.75 $M_{y,eq}$=6923.06
[Lin.] $M_{z,sx}$=33.08 $M_{z,dx}$=52.15 $M_{z,eq}$=20.86
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=202.78 $\lambda_{rel,y}$=0.14 $\lambda_{rel,z}$=0.47 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.98
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.96 $\sigma_{m,d}$=-27.31 Sfr.=0.22

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 13 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-914.75 T_z=-1916.72 M_y=-646.75 T_y=-72.77 M_z=11.73 M_x=27.41
Resistenze: K_{mod}=1.10
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 25 SLU Xl=1.83
Sollecitazioni: N=-3763.78 T_z=-5839.95 M_y=9230.75 T_y=46.58 M_z=52.15 M_x=1.37
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=6.39 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.11

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 25 SLU Xl=1.83
Sollecitazioni: N=-3763.78 T_z=-5839.95 M_y=9230.75 T_y=46.58 M_z=52.15 M_x=1.37
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=19.31
Tensioni: τ_d=6.39 Sfr.=0.33

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 25 SLU Xl=1.83
Sollecitazioni: N=-3763.78 T_z=-5839.95 M_y=9230.75 T_y=46.58 M_z=52.15 M_x=1.37
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.96 $\sigma_{m,d}$=-36.74 Sfr.=0.28

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 25 SLU Xl=1.83
Sollecitazioni: N=-3763.78 T_z=-5839.95 M_y=9230.75 T_y=46.58 M_z=52.15 M_x=1.37
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=-36.74 Sfr.=0.28

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 25 SLU Xl=1.83
Sollecitazioni: N=-3763.78 T_z=-5839.95 M_y=9230.75 T_y=46.58 M_z=52.15 M_x=1.37
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,d}$=132.41
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-1.96 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 30 (teorica) $f_{Z,L}$=0.02 (L/10658)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/20853)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,L}$=0.02 (L/7674)

Asta n. 4001 (116 -2264) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=1.72
  Sollecitazioni: N=-1.73 T_z=0.00 M_y=-158.57 T_y=0.00 M_z=16.67 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=343.00 $\lambda_{rel,m}$=0.40 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=53.03 Sfr.=0.18

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
  Sollecitazioni: N=-1.73
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-118.93
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=12.50
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=343.00 $\lambda_{rel,y}$=1.33 $\lambda_{rel,z}$=1.85 $K_{c,y}$=0.50 $K_{c,z}$=0.27
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 $\sigma_{m,d}$=39.77 Sfr.=0.14

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=-1.73 T_z=201.22 M_y=0.00 T_y=21.15 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=2.93 Sfr.=0.07

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.72
  Sollecitazioni: N=-1.73 T_z=0.00 M_y=-158.57 T_y=0.00 M_z=16.67 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 $\sigma_{m,d}$=53.03 Sfr.=0.17

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.72
  Sollecitazioni: N=-1.73 T_z=0.00 M_y=-158.57 T_y=0.00 M_z=16.67 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=53.03 Sfr.=0.17

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=-1.73 T_z=201.22 M_y=0.00 T_y=21.15 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 77 SLU Xl=1.72
  Sollecitazioni: N=3.27 T_z=0.00 M_y=-285.54 T_y=0.00 M_z=41.62 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=343.00 $\lambda_{rel,y}$=0.79 $\lambda_{rel,z}$=0.95 $K_{c,y}$=0.90 $K_{c,z}$=0.81
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=17.47 Sfr.=0.11

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 62 SLU Xl=1.72
  Sollecitazioni: N=-21.90 T_z=0.00 M_y=-600.04 T_y=0.00 M_z=51.46 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=343.00 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=34.47 Sfr.=0.22

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 62 SLU
  Sollecitazioni: N=-21.95
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-450.03
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=38.60
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=343.00 $\lambda_{rel,y}$=0.79 $\lambda_{rel,z}$=0.95 $K_{c,y}$=0.90 $K_{c,z}$=0.81
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.05 $\sigma_{m,d}$=25.85 Sfr.=0.17

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=44.11 T_z=201.22 M_y=0.00 T_y=21.15 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.09 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=0.00 T_z=542.46 M_y=0.00 T_y=71.75 M_z=0.00 M_x=-1.07
  Resistenze: K_{mod}=0.90
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 77 SLU Xl=1.72
  Sollecitazioni: N=3.27 T_z=0.00 M_y=-285.54 T_y=0.00 M_z=41.62 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=17.47 Sfr.=0.11

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU Xl=0.14

Sollecitazioni: N=0.00 T_z=542.46 M_y=0.00 T_y=71.75 M_z=0.00 M_x=-1.07
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=2.39 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=0.14
Sollecitazioni: N=-21.85 T_z=761.60 M_y=0.00 T_y=65.32 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=3.34 Sfr.=0.15

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 62 SLU Xl=1.72
Sollecitazioni: N=-21.90 T_z=0.00 M_y=-600.04 T_y=0.00 M_z=51.46 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.05 $\sigma_{m,d}$=-34.47 Sfr.=0.22

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=1.72
Sollecitazioni: N=-21.90 T_z=0.00 M_y=-600.04 T_y=0.00 M_z=51.46 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=34.47 Sfr.=0.22

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 13 SND Xl=0.14
Sollecitazioni: N=-47.57 T_z=201.22 M_y=0.00 T_y=21.15 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.10 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.15 (L/2055) $f_{Z,L}$=0.15 (L/2070)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.09 (L/3383)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.20 (L/1564) $f_{Z,L}$=0.20 (L/1577)

Asta n. 4003 (117 118) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=1.57
Sollecitazioni: N=5.99 T_z=0.00 M_y=-107.81 T_y=0.00 M_z=11.33 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=314.00 $\lambda_{rel,y}$=1.22 $\lambda_{rel,z}$=1.70 $K_{c,y}$=0.59 $K_{c,z}$=0.32
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.04 $\sigma_{m,d}$=36.05 Sfr.=0.13

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=0.14
Sollecitazioni: N=5.99 T_z=150.41 M_y=0.00 T_y=15.81 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.04 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.57
Sollecitazioni: N=5.99 T_z=0.00 M_y=-107.81 T_y=0.00 M_z=11.33 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.04 $\sigma_{m,d}$=36.05 Sfr.=0.12

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.14
Sollecitazioni: N=5.99 T_z=150.41 M_y=0.00 T_y=15.81 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=2.19 Sfr.=0.05

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.57
Sollecitazioni: N=5.99 T_z=0.00 M_y=-107.81 T_y=0.00 M_z=11.33 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=36.05 Sfr.=0.12

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 62 SLU Xl=1.57
Sollecitazioni: N=5.01 T_z=0.00 M_y=-396.03 T_y=0.00 M_z=34.04 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=314.00 $\lambda_{rel,y}$=0.72 $\lambda_{rel,z}$=0.87 $K_{c,y}$=0.92 $K_{c,z}$=0.86
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=22.75 Sfr.=0.15

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 1 SND Xl=1.57
Sollecitazioni: N=-4.83 T_z=0.00 M_y=-107.81 T_y=0.00 M_z=11.33 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=314.00 $\lambda_{rel,m}$=0.25 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=6.32 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 1 SND
Sollecitazioni: N=-4.83
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-80.86
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=8.50
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=314.00 $\lambda_{rel,y}$=0.72 $\lambda_{rel,z}$=0.87 $K_{c,y}$=0.92 $K_{c,z}$=0.86
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 $\sigma_{m,d}$=4.74 Sfr.=0.03

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 13 SND Xl=0.14

Sollecitazioni: N=16.80 T_z=150.41 M_y=0.00 T_y=15.81 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.04 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 62 SLU Xl=1.57
Sollecitazioni: N=5.01 T_z=0.00 M_y=-396.03 T_y=0.00 M_z=34.04 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=22.75 Sfr.=0.15

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=0.14
Sollecitazioni: N=5.01 T_z=552.54 M_y=0.00 T_y=47.49 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=2.43 Sfr.=0.11

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 1 SND Xl=1.57
Sollecitazioni: N=-4.83 T_z=0.00 M_y=-107.81 T_y=0.00 M_z=11.33 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 $\sigma_{m,d}$=-6.32 Sfr.=0.03

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=1.57
Sollecitazioni: N=5.01 T_z=0.00 M_y=-396.03 T_y=0.00 M_z=34.04 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=22.75 Sfr.=0.15

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=0.14
Sollecitazioni: N=-4.83 T_z=150.41 M_y=0.00 T_y=15.81 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.08 (L/3399)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.05 (L/5709)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.11 (L/2568)

Asta n. 4003 (118 119) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=1.49
Sollecitazioni: N=2.91 T_z=0.00 M_y=-95.40 T_y=0.00 M_z=10.03 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=297.00 $\lambda_{rel,y}$=1.15 $\lambda_{rel,z}$=1.61 $K_{c,y}$=0.64 $K_{c,z}$=0.36
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 $\sigma_{m,d}$=31.90 Sfr.=0.11

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=0.14
Sollecitazioni: N=2.91 T_z=141.49 M_y=0.00 T_y=14.87 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.49
Sollecitazioni: N=2.91 T_z=0.00 M_y=-95.40 T_y=0.00 M_z=10.03 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 $\sigma_{m,d}$=31.90 Sfr.=0.10

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=2.83
Sollecitazioni: N=2.91 T_z=-141.49 M_y=0.00 T_y=-14.87 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=2.06 Sfr.=0.05

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.49
Sollecitazioni: N=2.91 T_z=0.00 M_y=-95.40 T_y=0.00 M_z=10.03 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=31.90 Sfr.=0.10

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 62 SLU Xl=1.49
Sollecitazioni: N=1.32 T_z=0.00 M_y=-350.45 T_y=0.00 M_z=30.12 M_x=-1.23
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=297.00 $\lambda_{rel,y}$=0.68 $\lambda_{rel,z}$=0.82 $K_{c,y}$=0.94 $K_{c,z}$=0.89
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.00 $\sigma_{m,d}$=20.14 Sfr.=0.13

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 61 SLU Xl=1.49
Sollecitazioni: N=-1.04 T_z=0.00 M_y=-301.99 T_y=0.00 M_z=20.56 M_x=-1.02
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=297.00 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=17.01 Sfr.=0.11

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 61 SLU
Sollecitazioni: N=-1.04
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-226.49
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=15.42

Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=297.00 $\lambda_{rel,y}$=0.68 $\lambda_{rel,z}$=0.82 $K_{c,y}$=0.94 $K_{c,z}$=0.89
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.00 $\sigma_{m,d}$=12.76 Sfr.=0.08

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=0.14
Sollecitazioni: N=14.76 T_z=141.49 M_y=0.00 T_y=14.87 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.03 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 62 SLU Xl=0.14
Sollecitazioni: N=1.32 T_z=519.76 M_y=0.00 T_y=44.68 M_z=0.00 M_x=-1.23
Resistenze: K_{mod}=0.90
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 62 SLU Xl=1.49
Sollecitazioni: N=1.32 T_z=0.00 M_y=-350.45 T_y=0.00 M_z=30.12 M_x=-1.23
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.00 $\sigma_{m,d}$=20.14 Sfr.=0.13

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 62 SLU Xl=0.14
Sollecitazioni: N=1.32 T_z=519.76 M_y=0.00 T_y=44.68 M_z=0.00 M_x=-1.23
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=2.28 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=0.14
Sollecitazioni: N=1.32 T_z=519.76 M_y=0.00 T_y=44.68 M_z=0.00 M_x=-1.23
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=2.28 Sfr.=0.11

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 61 SLU Xl=1.49
Sollecitazioni: N=-1.04 T_z=0.00 M_y=-301.99 T_y=0.00 M_z=20.56 M_x=-1.02
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.00 $\sigma_{m,d}$=17.01 Sfr.=0.11

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=1.49
Sollecitazioni: N=1.32 T_z=0.00 M_y=-350.45 T_y=0.00 M_z=30.12 M_x=-1.23
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=20.14 Sfr.=0.13

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 13 SND Xl=0.14
Sollecitazioni: N=-8.94 T_z=141.49 M_y=0.00 T_y=14.87 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.02 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.07 (L/4125)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.04 (L/6914)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.09 (L/3119)

Asta n. 4003 (119 120) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=1.89
Sollecitazioni: N=0.00 T_z=0.00 M_y=-161.31 T_y=0.00 M_z=16.95 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=378.00 $\lambda_{rel,m}$=0.42 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=53.94 Sfr.=0.19

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=3.64
Sollecitazioni: N=0.00 T_z=-183.99 M_y=0.00 T_y=-19.34 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=2.68 Sfr.=0.06

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.89
Sollecitazioni: N=0.00 T_z=0.00 M_y=-161.31 T_y=0.00 M_z=16.95 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=53.94 Sfr.=0.17

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 77 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=1.58 T_z=0.00 M_y=-286.87 T_y=0.00 M_z=41.50 M_x=1.86
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=378.00 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.00 $\sigma_{m,d}$=17.53 Sfr.=0.11

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 62 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-13.44 T_z=0.00 M_y=-592.57 T_y=0.00 M_z=50.93 M_x=3.06
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=378.00 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=34.05 Sfr.=0.22

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 62 SLU
  Sollecitazioni: N=-13.44
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-444.43
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=38.20
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=378.00 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.03 $\sigma_{m,d}$=25.53 Sfr.=0.17

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=8.66 T_z=183.99 M_y=0.00 T_y=19.34 M_z=0.00 M_x=1.08
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 25 SLU Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=-7.34 T_z=580.16 M_y=0.00 T_y=60.98 M_z=0.00 M_x=2.85
  Resistenze: K_{mod}=0.80
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 77 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=1.58 T_z=0.00 M_y=-286.87 T_y=0.00 M_z=41.50 M_x=1.86
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.00 $\sigma_{m,d}$=17.53 Sfr.=0.11

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 62 SLU Xl=3.64
  Sollecitazioni: N=-13.44 T_z=-675.88 M_y=0.00 T_y=-58.10 M_z=0.00 M_x=3.06
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=2.97 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=3.64
  Sollecitazioni: N=-13.44 T_z=-675.88 M_y=0.00 T_y=-58.10 M_z=0.00 M_x=3.06
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=2.97 Sfr.=0.14

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 62 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-13.44 T_z=0.00 M_y=-592.57 T_y=0.00 M_z=50.93 M_x=3.06
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.03 $\sigma_{m,d}$=-34.05 Sfr.=0.22

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-13.44 T_z=0.00 M_y=-592.57 T_y=0.00 M_z=50.93 M_x=3.06
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=34.05 Sfr.=0.22

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 61 SLU Xl=3.64
  Sollecitazioni: N=-14.70 T_z=-582.42 M_y=0.00 T_y=-39.65 M_z=0.00 M_x=2.42
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.03 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.19 (L/1871) $f_{Z,L}$=0.19 (L/1885)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.11 (L/3137)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.25 (L/1414) $f_{Z,L}$=0.25 (L/1426)

Asta n. 4003 (120 121) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-2.71 T_z=0.00 M_y=-161.31 T_y=0.00 M_z=16.95 M_x=-1.21
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=378.00 $\lambda_{rel,m}$=0.42 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=53.95 Sfr.=0.19

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
  Sollecitazioni: N=-2.71
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-120.99
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=12.72
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=378.00 $\lambda_{rel,y}$=1.47 $\lambda_{rel,z}$=2.04 $K_{c,y}$=0.42 $K_{c,z}$=0.23
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.02 $\sigma_{m,d}$=40.46 Sfr.=0.14

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=-2.71 T_z=183.99 M_y=0.00 T_y=19.34 M_z=0.00 M_x=-1.21
  Resistenze: K_{fi}=1.25
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=-2.71 T_z=183.99 M_y=0.00 T_y=19.34 M_z=0.00 M_x=-1.21
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71

Tensioni: τ_d=2.68 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.14
Sollecitazioni: N=-2.71 T_z=183.99 M_y=0.00 T_y=19.34 M_z=0.00 M_x=-1.21
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=2.68 Sfr.=0.06

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-2.71 T_z=0.00 M_y=-161.31 T_y=0.00 M_z=16.95 M_x=-1.21
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.02 $\sigma_{m,d}$=53.95 Sfr.=0.17

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-2.71 T_z=0.00 M_y=-161.31 T_y=0.00 M_z=16.95 M_x=-1.21
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=53.95 Sfr.=0.17

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.14
Sollecitazioni: N=-2.71 T_z=183.99 M_y=0.00 T_y=19.34 M_z=0.00 M_x=-1.21
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.02 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 74 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=2.88 T_z=0.00 M_y=-230.93 T_y=0.00 M_z=43.18 M_x=-2.23
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=378.00 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=14.73 Sfr.=0.09

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 62 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-15.83 T_z=0.00 M_y=-592.59 T_y=0.00 M_z=50.94 M_x=-3.90
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=378.00 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=34.05 Sfr.=0.22

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 62 SLU
Sollecitazioni: N=-15.83
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-444.44
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=38.20
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=378.00 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.03 $\sigma_{m,d}$=25.54 Sfr.=0.17

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=0.14
Sollecitazioni: N=10.21 T_z=183.99 M_y=0.00 T_y=19.34 M_z=0.00 M_x=-2.14
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 25 SLU Xl=0.14
Sollecitazioni: N=-9.84 T_z=580.18 M_y=0.00 T_y=60.98 M_z=0.00 M_x=-3.64
Resistenze: K_{mod}=0.80
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 74 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=2.88 T_z=0.00 M_y=-230.93 T_y=0.00 M_z=43.18 M_x=-2.23
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=14.73 Sfr.=0.09

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 62 SLU Xl=3.64
Sollecitazioni: N=-15.83 T_z=-675.89 M_y=0.00 T_y=-58.10 M_z=0.00 M_x=-3.90
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=2.97 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=3.64
Sollecitazioni: N=-15.83 T_z=-675.89 M_y=0.00 T_y=-58.10 M_z=0.00 M_x=-3.90
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=2.97 Sfr.=0.14

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 62 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-15.83 T_z=0.00 M_y=-592.59 T_y=0.00 M_z=50.94 M_x=-3.90
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.03 $\sigma_{m,d}$=-34.05 Sfr.=0.22

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-15.83 T_z=0.00 M_y=-592.59 T_y=0.00 M_z=50.94 M_x=-3.90
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=34.05 Sfr.=0.22

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 61 SLU Xl=0.14
Sollecitazioni: N=-17.02 T_z=582.42 M_y=0.00 T_y=39.65 M_z=0.00 M_x=-3.13

Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.04 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.19 (L/1872) $f_{z,L}$=0.19 (L/1886)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.11 (L/3138)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.25 (L/1415) $f_{z,L}$=0.25 (L/1427)

Asta n. 4003 (121 122) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=1.87
Sollecitazioni: N=-4.15 T_z=0.00 M_y=-157.66 T_y=0.00 M_z=16.57 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=374.00 $\lambda_{rel,m}$=0.41 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=52.72 Sfr.=0.18

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
Sollecitazioni: N=-4.15
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-118.24
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=12.43
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=374.00 $\lambda_{rel,y}$=1.45 $\lambda_{rel,z}$=2.02 $K_{c,y}$=0.43 $K_{c,z}$=0.23
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.03 $\sigma_{m,d}$=39.54 Sfr.=0.14

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.14
Sollecitazioni: N=-4.15 T_z=181.89 M_y=0.00 T_y=19.12 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=2.65 Sfr.=0.06

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.87
Sollecitazioni: N=-4.15 T_z=0.00 M_y=-157.66 T_y=0.00 M_z=16.57 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.03 $\sigma_{m,d}$=-52.72 Sfr.=0.17

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.87
Sollecitazioni: N=-4.15 T_z=0.00 M_y=-157.66 T_y=0.00 M_z=16.57 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=52.72 Sfr.=0.17

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.14
Sollecitazioni: N=-4.15 T_z=181.89 M_y=0.00 T_y=19.12 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.03 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 74 SLU Xl=1.87
Sollecitazioni: N=4.11 T_z=0.00 M_y=-225.70 T_y=0.00 M_z=42.20 M_x=1.50
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=374.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.03 $K_{c,y}$=0.87 $K_{c,z}$=0.74
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=14.39 Sfr.=0.09

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 62 SLU Xl=1.87
Sollecitazioni: N=-15.50 T_z=0.00 M_y=-579.15 T_y=0.00 M_z=49.78 M_x=3.27
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=374.00 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=33.28 Sfr.=0.22

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 62 SLU
Sollecitazioni: N=-15.50
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-434.36
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=37.34
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=374.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.03 $K_{c,y}$=0.87 $K_{c,z}$=0.74
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.03 $\sigma_{m,d}$=24.96 Sfr.=0.16

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=0.14
Sollecitazioni: N=13.78 T_z=181.89 M_y=0.00 T_y=19.12 M_z=0.00 M_x=1.10
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.03 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 62 SLU Xl=0.14
Sollecitazioni: N=-15.50 T_z=668.18 M_y=0.00 T_y=57.43 M_z=0.00 M_x=3.27
Resistenze: K_{mod}=0.90
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 74 SLU Xl=1.87
Sollecitazioni: N=4.11 T_z=0.00 M_y=-225.70 T_y=0.00 M_z=42.20 M_x=1.50
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=14.39 Sfr.=0.09

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 62 SLU Xl=3.60
  Sollecitazioni: N=-15.50 T_z=-668.18 M_y=0.00 T_y=-57.43 M_z=0.00 M_x=3.27
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=2.93 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=3.60
  Sollecitazioni: N=-15.50 T_z=-668.18 M_y=0.00 T_y=-57.43 M_z=0.00 M_x=3.27
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=2.93 Sfr.=0.14

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 62 SLU Xl=1.87
  Sollecitazioni: N=-15.50 T_z=0.00 M_y=-579.15 T_y=0.00 M_z=49.78 M_x=3.27
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.03 $\sigma_{m,d}$=-33.28 Sfr.=0.22

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=1.87
  Sollecitazioni: N=-15.50 T_z=0.00 M_y=-579.15 T_y=0.00 M_z=49.78 M_x=3.27
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=33.28 Sfr.=0.22

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 61 SLU Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=-18.98 T_z=575.78 M_y=0.00 T_y=39.19 M_z=0.00 M_x=2.81
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.04 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.18 (L/1932) $f_{Z,L}$=0.18 (L/1946)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.11 (L/3239)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.24 (L/1460) $f_{Z,L}$=0.24 (L/1472)

Asta n. 4005 (-2271 -2272) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=1.57
  Sollecitazioni: N=13.44 T_z=0.00 M_y=-235.47 T_y=0.00 M_z=24.75 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
  L=314.00 $\lambda_{rel,y}$=1.22 $\lambda_{rel,z}$=1.70 $K_{c,y}$=0.59 $K_{c,z}$=0.32
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.09 $\sigma_{m,d}$=78.74 Sfr.=0.27

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=13.45 T_z=299.96 M_y=0.00 T_y=31.53 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.09 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.57
  Sollecitazioni: N=13.44 T_z=0.00 M_y=-235.47 T_y=0.00 M_z=24.75 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.09 $\sigma_{m,d}$=78.74 Sfr.=0.25

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=13.45 T_z=299.96 M_y=0.00 T_y=31.53 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=4.37 Sfr.=0.10

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.57
  Sollecitazioni: N=13.44 T_z=0.00 M_y=-235.47 T_y=0.00 M_z=24.75 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=78.74 Sfr.=0.25

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 25 SLU Xl=1.57
  Sollecitazioni: N=13.92 T_z=0.00 M_y=-794.59 T_y=0.00 M_z=83.51 M_x=1.73
  Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{c,0,t}$=105.93
  L=314.00 $\lambda_{rel,y}$=0.72 $\lambda_{rel,z}$=0.87 $K_{c,y}$=0.92 $K_{c,z}$=0.86
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.03 $\sigma_{m,d}$=46.60 Sfr.=0.34

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 62 SLU Xl=1.57
  Sollecitazioni: N=-5.23 T_z=0.00 M_y=-931.69 T_y=0.00 M_z=79.38 M_x=1.89
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=314.00 $\lambda_{rel,m}$=0.25 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=53.49 Sfr.=0.35

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 62 SLU
  Sollecitazioni: N=-5.23
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-698.77
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=59.54
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=314.00 $\lambda_{rel,y}$=0.72 $\lambda_{rel,z}$=0.87 $K_{c,y}$=0.92 $K_{c,z}$=0.86
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 $\sigma_{m,d}$=40.12 Sfr.=0.26

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=73.73 T_z=299.96 M_y=0.00 T_y=31.53 M_z=0.00 M_x=1.15
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.15 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 25 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=13.93 T_z=1012.22 M_y=0.00 T_y=106.39 M_z=0.00 M_x=1.73
  Resistenze: K_{mod}=0.80
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 25 SLU Xl=1.57
  Sollecitazioni: N=13.92 T_z=0.00 M_y=-794.59 T_y=0.00 M_z=83.51 M_x=1.73
  Resistenze: K_{mod}=0.80 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=105.93 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.03 $\sigma_{m,d}$=46.60 Sfr.=0.34

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 62 SLU Xl=3.14
  Sollecitazioni: N=-5.23 T_z=-1186.87 M_y=0.00 T_y=-101.13 M_z=0.00 M_x=1.89
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=5.21 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.06

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=3.14
  Sollecitazioni: N=-5.23 T_z=-1186.87 M_y=0.00 T_y=-101.13 M_z=0.00 M_x=1.89
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=5.21 Sfr.=0.24

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 62 SLU Xl=1.57
  Sollecitazioni: N=-5.23 T_z=0.00 M_y=-931.69 T_y=0.00 M_z=79.38 M_x=1.89
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 $\sigma_{m,d}$=53.49 Sfr.=0.35

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=1.57
  Sollecitazioni: N=-5.23 T_z=0.00 M_y=-931.69 T_y=0.00 M_z=79.38 M_x=1.89
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=53.49 Sfr.=0.35

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 13 SND Xl=3.14
  Sollecitazioni: N=-46.84 T_z=-299.96 M_y=0.00 T_y=-31.53 M_z=0.00 M_x=1.17
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.10 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.23 (L/1337) $f_{Z,L}$=0.23 (L/1347)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.15 (L/2146)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.31 (L/1028) $f_{Z,L}$=0.30 (L/1036)

Asta n. 4005 (-2272 -2273) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=1.49
  Sollecitazioni: N=32.40 T_z=0.00 M_y=-210.66 T_y=0.00 M_z=22.14 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
  L=297.00 $\lambda_{rel,y}$=1.15 $\lambda_{rel,z}$=1.61 $K_{c,y}$=0.64 $K_{c,z}$=0.36
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.22 $\sigma_{m,d}$=70.45 Sfr.=0.25

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=32.40 T_z=283.72 M_y=0.00 T_y=29.82 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.22 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.49
  Sollecitazioni: N=32.40 T_z=0.00 M_y=-210.66 T_y=0.00 M_z=22.14 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.22 $\sigma_{m,d}$=70.45 Sfr.=0.23

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=2.97
  Sollecitazioni: N=32.40 T_z=-283.73 M_y=0.00 T_y=-29.82 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=4.14 Sfr.=0.09

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.49
  Sollecitazioni: N=32.40 T_z=0.00 M_y=-210.66 T_y=0.00 M_z=22.14 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=70.45 Sfr.=0.23

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 62 SLU Xl=1.49
  Sollecitazioni: N=25.90 T_z=0.00 M_y=-833.54 T_y=0.00 M_z=71.02 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=297.00 $\lambda_{rel,y}$=0.68 $\lambda_{rel,z}$=0.82 $K_{c,y}$=0.94 $K_{c,z}$=0.89

Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.05 $\sigma_{m,d}$=47.85 Sfr.=0.31

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 1 SND Xl=1.49
Sollecitazioni: N=-1.60 T_z=0.00 M_y=-210.66 T_y=0.00 M_z=22.14 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=297.00 $\lambda_{rel,m}$=0.24 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=12.36 Sfr.=0.07

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 19 SND
Sollecitazioni: N=-11.43
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-158.00
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=16.61
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=297.00 $\lambda_{rel,y}$=0.68 $\lambda_{rel,z}$=0.82 $K_{c,y}$=0.94 $K_{c,z}$=0.89
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.02 $\sigma_{m,d}$=9.27 Sfr.=0.05

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 74 SLU Xl=2.97
Sollecitazioni: N=74.64 T_z=-410.63 M_y=0.00 T_y=-80.39 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.16 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 62 SLU Xl=1.49
Sollecitazioni: N=25.90 T_z=0.00 M_y=-833.54 T_y=0.00 M_z=71.02 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.05 $\sigma_{m,d}$=47.85 Sfr.=0.31

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=25.90 T_z=1122.61 M_y=0.00 T_y=95.65 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=4.93 Sfr.=0.23

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 19 SND Xl=1.49
Sollecitazioni: N=-11.43 T_z=0.00 M_y=-210.66 T_y=0.00 M_z=22.14 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.02 $\sigma_{m,d}$=-12.36 Sfr.=0.07

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=1.49
Sollecitazioni: N=25.90 T_z=0.00 M_y=-833.54 T_y=0.00 M_z=71.02 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=47.85 Sfr.=0.31

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 19 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-11.43 T_z=283.72 M_y=0.00 T_y=29.82 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.02 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.19 (L/1581) $f_{z,L}$=0.19 (L/1593)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.12 (L/2536)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.24 (L/1215) $f_{z,L}$=0.24 (L/1225)

Asta n. 4005 (-2273 -2274) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=1.89
Sollecitazioni: N=51.20 T_z=0.00 M_y=-341.24 T_y=0.00 M_z=35.87 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=378.00 $\lambda_{rel,y}$=1.47 $\lambda_{rel,z}$=2.04 $K_{c,y}$=0.42 $K_{c,z}$=0.23
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.35 $\sigma_{m,d}$=114.11 Sfr.=0.40

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=3.78
Sollecitazioni: N=51.21 T_z=-361.10 M_y=0.00 T_y=-37.95 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.35 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.89
Sollecitazioni: N=51.20 T_z=0.00 M_y=-341.24 T_y=0.00 M_z=35.87 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.35 $\sigma_{m,d}$=114.11 Sfr.=0.37

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=3.78
Sollecitazioni: N=51.21 T_z=-361.10 M_y=0.00 T_y=-37.95 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=5.26 Sfr.=0.12

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.89
Sollecitazioni: N=51.20 T_z=0.00 M_y=-341.24 T_y=0.00 M_z=35.87 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=114.11 Sfr.=0.37

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 62 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=89.47 T_z=0.00 M_y=-1350.20 T_y=0.00 M_z=115.04 M_x=1.70
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=378.00 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.19 $\sigma_{m,d}$=77.51 Sfr.=0.51

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 49 SLU Xl=3.78
  Sollecitazioni: N=119.14 T_z=-1218.53 M_y=0.00 T_y=-128.07 M_z=0.00 M_x=1.55
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.25 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 25 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=100.78 T_z=1218.53 M_y=0.00 T_y=128.07 M_z=0.00 M_x=1.55
  Resistenze: K_{mod}=0.80
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 62 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=89.47 T_z=0.00 M_y=-1350.20 T_y=0.00 M_z=115.04 M_x=1.70
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.19 $\sigma_{m,d}$=77.51 Sfr.=0.51

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 62 SLU Xl=3.78
  Sollecitazioni: N=89.47 T_z=-1428.78 M_y=0.00 T_y=-121.74 M_z=0.00 M_x=1.70
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=6.27 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.08

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=3.78
  Sollecitazioni: N=89.47 T_z=-1428.78 M_y=0.00 T_y=-121.74 M_z=0.00 M_x=1.70
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=6.27 Sfr.=0.29

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=89.47 T_z=0.00 M_y=-1350.20 T_y=0.00 M_z=115.04 M_x=1.70
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=77.51 Sfr.=0.51

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.49 (L/766) $f_{Z,L}$=0.49 (L/772)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.31 (L/1229) $f_{Z,L}$=0.31 (L/1236)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.64 (L/589) $f_{Z,L}$=0.64 (L/594)

Asta n. 4005 (-2274 -2275) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=58.91 T_z=0.00 M_y=-341.24 T_y=0.00 M_z=35.87 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
  L=378.00 $\lambda_{rel,y}$=1.47 $\lambda_{rel,z}$=2.04 $K_{c,y}$=0.42 $K_{c,z}$=0.23
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.41 $\sigma_{m,d}$=114.11 Sfr.=0.40

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=58.91 T_z=361.10 M_y=0.00 T_y=37.95 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.41 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=58.91 T_z=0.00 M_y=-341.24 T_y=0.00 M_z=35.87 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.41 $\sigma_{m,d}$=114.11 Sfr.=0.37

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=58.91 T_z=361.10 M_y=0.00 T_y=37.95 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=5.26 Sfr.=0.12

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=58.91 T_z=0.00 M_y=-341.24 T_y=0.00 M_z=35.87 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=114.11 Sfr.=0.37

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 62 SLU Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=99.11 T_z=0.00 M_y=-1350.19 T_y=0.00 M_z=115.04 M_x=-1.22
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=378.00 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.21 $\sigma_{m,d}$=77.51 Sfr.=0.51

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 1 SND Xl=1.89
  Sollecitazioni: N=-11.78 T_z=0.00 M_y=-341.24 T_y=0.00 M_z=35.87 M_x=0.00

Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=378.00 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=20.01 Sfr.=0.11

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 1 SND
Sollecitazioni: N=-11.78
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-255.93
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=26.90
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=378.00 $\lambda_{rel,y}$=0.87 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.73
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.02 $\sigma_{m,d}$=15.01 Sfr.=0.08

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 48 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=146.89 T_z=873.03 M_y=0.00 T_y=91.76 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.31 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 25 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=113.18 T_z=1218.53 M_y=0.00 T_y=128.07 M_z=0.00 M_x=-1.13
Resistenze: K_{mod}=0.80
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 62 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=99.11 T_z=0.00 M_y=-1350.19 T_y=0.00 M_z=115.04 M_x=-1.22
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.21 $\sigma_{m,d}$=77.51 Sfr.=0.51

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 62 SLU Xl=3.78
Sollecitazioni: N=99.11 T_z=-1428.78 M_y=0.00 T_y=-121.74 M_z=0.00 M_x=-1.22
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=6.27 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.08

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=3.78
Sollecitazioni: N=99.11 T_z=-1428.78 M_y=0.00 T_y=-121.74 M_z=0.00 M_x=-1.22
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=6.27 Sfr.=0.29

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 1 SND Xl=1.89
Sollecitazioni: N=-11.78 T_z=0.00 M_y=-341.24 T_y=0.00 M_z=35.87 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.02 $\sigma_{m,d}$=-20.01 Sfr.=0.11

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=1.89
Sollecitazioni: N=99.11 T_z=0.00 M_y=-1350.19 T_y=0.00 M_z=115.04 M_x=-1.22
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=77.51 Sfr.=0.51

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-11.78 T_z=361.10 M_y=0.00 T_y=37.95 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.02 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.49 (L/766) $f_{Z,L}$=0.49 (L/772)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.31 (L/1229) $f_{Z,L}$=0.31 (L/1236)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.64 (L/589) $f_{Z,L}$=0.64 (L/594)

Asta n. 4005 (-2275 -2276) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=1.87
Sollecitazioni: N=60.30 T_z=0.00 M_y=-375.82 T_y=0.00 M_z=39.50 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=374.00 $\lambda_{rel,y}$=1.45 $\lambda_{rel,z}$=2.02 $K_{c,y}$=0.43 $K_{c,z}$=0.23
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.42 $\sigma_{m,d}$=125.68 Sfr.=0.44

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=60.30 T_z=401.94 M_y=0.00 T_y=42.25 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.42 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.87
Sollecitazioni: N=60.30 T_z=0.00 M_y=-375.82 T_y=0.00 M_z=39.50 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.42 $\sigma_{m,d}$=125.68 Sfr.=0.40

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=60.30 T_z=401.94 M_y=0.00 T_y=42.25 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75

Tensioni: τ_d=5.86 Sfr.=0.13

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.87
Sollecitazioni: N=60.30 T_z=0.00 M_y=-375.82 T_y=0.00 M_z=39.50 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=125.68 Sfr.=0.40

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 62 SLU Xl=1.87
Sollecitazioni: N=88.28 T_z=0.00 M_y=-1501.39 T_y=0.00 M_z=127.79 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=374.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.03 $K_{c,y}$=0.87 $K_{c,z}$=0.74
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.18 $\sigma_{m,d}$=86.18 Sfr.=0.56

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 1 SND Xl=1.87
Sollecitazioni: N=-51.94 T_z=0.00 M_y=-375.82 T_y=0.00 M_z=39.50 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=374.00 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=22.04 Sfr.=0.12

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 1 SND
Sollecitazioni: N=-51.94
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-281.86
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=29.62
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=374.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.03 $K_{c,y}$=0.87 $K_{c,z}$=0.74
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.11 $\sigma_{m,d}$=16.53 Sfr.=0.09

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 48 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=165.60 T_z=978.25 M_y=0.00 T_y=102.82 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.34 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 74 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=99.81 T_z=582.58 M_y=0.00 T_y=114.73 M_z=0.00 M_x=1.14
Resistenze: K_{mod}=0.90
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 62 SLU Xl=1.87
Sollecitazioni: N=88.28 T_z=0.00 M_y=-1501.39 T_y=0.00 M_z=127.79 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.18 $\sigma_{m,d}$=86.18 Sfr.=0.56

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 74 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=99.81 T_z=582.58 M_y=0.00 T_y=114.73 M_z=0.00 M_x=1.14
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=2.60 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=3.74
Sollecitazioni: N=88.28 T_z=-1605.77 M_y=0.00 T_y=-136.67 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=7.05 Sfr.=0.32

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 1 SND Xl=1.87
Sollecitazioni: N=-51.94 T_z=0.00 M_y=-375.82 T_y=0.00 M_z=39.50 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.11 $\sigma_{m,d}$=-22.04 Sfr.=0.12

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=1.87
Sollecitazioni: N=88.28 T_z=0.00 M_y=-1501.39 T_y=0.00 M_z=127.79 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=86.18 Sfr.=0.56

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-51.94 T_z=401.94 M_y=0.00 T_y=42.25 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.11 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.54 (L/697) $f_{Z,L}$=0.53 (L/702)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.34 (L/1112) $f_{Z,L}$=0.33 (L/1118)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.70 (L/537) $f_{Z,L}$=0.69 (L/541)

Asta n. 4006 (137 138) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=1.86
Sollecitazioni: N=62.39 T_z=0.00 M_y=-156.34 T_y=0.00 M_z=16.43 M_x=-1.37
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=373.00 $\lambda_{rel,y}$=1.45 $\lambda_{rel,z}$=2.02 $K_{c,y}$=0.43 $K_{c,z}$=0.23

Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.43 $\sigma_{m,d}$=52.28 Sfr.=0.18

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=0.14
Sollecitazioni: N=62.39 T_z=180.89 M_y=0.00 T_y=19.01 M_z=0.00 M_x=-1.37
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.43 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.14
Sollecitazioni: N=62.39 T_z=180.89 M_y=0.00 T_y=19.01 M_z=0.00 M_x=-1.37
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.86
Sollecitazioni: N=62.39 T_z=0.00 M_y=-156.34 T_y=0.00 M_z=16.43 M_x=-1.37
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.43 $\sigma_{m,d}$=52.28 Sfr.=0.17

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=0.14
Sollecitazioni: N=62.39 T_z=180.89 M_y=0.00 T_y=19.01 M_z=0.00 M_x=-1.37
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=2.64 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.14
Sollecitazioni: N=62.39 T_z=180.89 M_y=0.00 T_y=19.01 M_z=0.00 M_x=-1.37
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=2.64 Sfr.=0.06

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.86
Sollecitazioni: N=62.39 T_z=0.00 M_y=-156.34 T_y=0.00 M_z=16.43 M_x=-1.37
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=52.28 Sfr.=0.17

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 62 SLU Xl=1.86
Sollecitazioni: N=74.33 T_z=0.00 M_y=-574.04 T_y=0.00 M_z=49.34 M_x=-4.84
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=373.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.03 $K_{c,y}$=0.87 $K_{c,z}$=0.74
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.15 $\sigma_{m,d}$=32.98 Sfr.=0.22

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 1 SND Xl=1.86
Sollecitazioni: N=-75.36 T_z=0.00 M_y=-156.34 T_y=0.00 M_z=16.43 M_x=-1.52
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=373.00 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=9.17 Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 1 SND
Sollecitazioni: N=-75.36
[Par.] $M_{y,sx}$=-0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-117.25
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=12.32
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=373.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.03 $K_{c,y}$=0.87 $K_{c,z}$=0.74
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.16 $\sigma_{m,d}$=6.88 Sfr.=0.04

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 48 SLU Xl=0.14
Sollecitazioni: N=164.61 T_z=415.66 M_y=0.00 T_y=43.69 M_z=0.00 M_x=-2.94
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.34 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 62 SLU Xl=0.14
Sollecitazioni: N=74.33 T_z=664.21 M_y=0.00 T_y=57.10 M_z=0.00 M_x=-4.84
Resistenze: K_{mod}=0.90
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 62 SLU Xl=1.86
Sollecitazioni: N=74.33 T_z=0.00 M_y=-574.04 T_y=0.00 M_z=49.34 M_x=-4.84
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.15 $\sigma_{m,d}$=32.98 Sfr.=0.22

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 62 SLU Xl=0.14
Sollecitazioni: N=74.33 T_z=664.21 M_y=0.00 T_y=57.10 M_z=0.00 M_x=-4.84
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=2.92 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=0.14
Sollecitazioni: N=74.33 T_z=664.21 M_y=0.00 T_y=57.10 M_z=0.00 M_x=-4.84
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=2.92 Sfr.=0.13

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 1 SND Xl=1.86
Sollecitazioni: N=-75.36 T_z=0.00 M_y=-156.34 T_y=0.00 M_z=16.43 M_x=-1.52

Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.16 $\sigma_{m,d}$=-9.17 Sfr.=0.05

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=1.86
Sollecitazioni: N=74.33 T_z=0.00 M_y=-574.04 T_y=0.00 M_z=49.34 M_x=-4.84
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=32.98 Sfr.=0.22

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=0.14
Sollecitazioni: N=-75.36 T_z=180.89 M_y=0.00 T_y=19.01 M_z=0.00 M_x=-1.52
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.16 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.18 (L/1958) $f_{Z,L}$=0.18 (L/1973)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.11 (L/3282)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.23 (L/1480) $f_{Z,L}$=0.23 (L/1492)

Asta n. 4006 (138 139) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=1.88
Sollecitazioni: N=64.49 T_z=0.00 M_y=-159.06 T_y=0.00 M_z=16.72 M_x=1.24
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=376.00 $\lambda_{rel,y}$=1.46 $\lambda_{rel,z}$=2.03 $K_{c,y}$=0.43 $K_{c,z}$=0.23
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.45 $\sigma_{m,d}$=53.19 Sfr.=0.19

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=0.14
Sollecitazioni: N=64.49 T_z=182.46 M_y=0.00 T_y=19.18 M_z=0.00 M_x=1.24
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.45 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.14
Sollecitazioni: N=64.49 T_z=182.46 M_y=0.00 T_y=19.18 M_z=0.00 M_x=1.24
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.88
Sollecitazioni: N=64.49 T_z=0.00 M_y=-159.06 T_y=0.00 M_z=16.72 M_x=1.24
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.45 $\sigma_{m,d}$=53.19 Sfr.=0.17

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=0.14
Sollecitazioni: N=64.49 T_z=182.46 M_y=0.00 T_y=19.18 M_z=0.00 M_x=1.24
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=2.66 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.14
Sollecitazioni: N=64.49 T_z=182.46 M_y=0.00 T_y=19.18 M_z=0.00 M_x=1.24
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=2.66 Sfr.=0.06

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.88
Sollecitazioni: N=64.49 T_z=0.00 M_y=-159.06 T_y=0.00 M_z=16.72 M_x=1.24
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=53.19 Sfr.=0.17

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 62 SLU Xl=1.88
Sollecitazioni: N=77.29 T_z=0.00 M_y=-584.05 T_y=0.00 M_z=50.20 M_x=3.97
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=376.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.74
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.16 $\sigma_{m,d}$=33.56 Sfr.=0.22

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 1 SND Xl=1.88
Sollecitazioni: N=-74.41 T_z=0.00 M_y=-159.06 T_y=0.00 M_z=16.72 M_x=1.52
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=376.00 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=9.33 Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 1 SND
Sollecitazioni: N=-74.41
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-119.30
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=12.54
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=376.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.74
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.16 $\sigma_{m,d}$=7.00 Sfr.=0.04

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 48 SLU Xl=0.14
Sollecitazioni: N=167.91 T_z=419.27 M_y=0.00 T_y=44.07 M_z=0.00 M_x=2.74

Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.35 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 25 SLU Xl=0.14
Sollecitazioni: N=93.76 T_z=575.12 M_y=0.00 T_y=60.45 M_z=0.00 M_x=3.71
Resistenze: K_{mod}=0.80
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 62 SLU Xl=1.88
Sollecitazioni: N=77.29 T_z=0.00 M_y=-584.05 T_y=0.00 M_z=50.20 M_x=3.97
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.16 $\sigma_{m,d}$=33.56 Sfr.=0.22

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 62 SLU Xl=3.62
Sollecitazioni: N=77.29 T_z=-669.97 M_y=0.00 T_y=-57.59 M_z=0.00 M_x=3.97
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=2.94 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=3.62
Sollecitazioni: N=77.29 T_z=-669.97 M_y=0.00 T_y=-57.59 M_z=0.00 M_x=3.97
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=2.94 Sfr.=0.14

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 1 SND Xl=1.88
Sollecitazioni: N=-74.41 T_z=0.00 M_y=-159.06 T_y=0.00 M_z=16.72 M_x=1.52
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.16 $\sigma_{m,d}$=-9.33 Sfr.=0.05

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=1.88
Sollecitazioni: N=77.29 T_z=0.00 M_y=-584.05 T_y=0.00 M_z=50.20 M_x=3.97
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=33.56 Sfr.=0.22

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=0.14
Sollecitazioni: N=-74.41 T_z=182.46 M_y=0.00 T_y=19.18 M_z=0.00 M_x=1.52
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.16 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.18 (L/1911) $f_{Z,L}$=0.18 (L/1926)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.11 (L/3204)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.24 (L/1445) $f_{Z,L}$=0.24 (L/1457)

Asta n. 4006 (139 140) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=1.88
Sollecitazioni: N=65.28 T_z=0.00 M_y=-159.06 T_y=0.00 M_z=16.72 M_x=-1.20
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=376.00 $\lambda_{rel,y}$=1.46 $\lambda_{rel,z}$=2.03 $K_{c,y}$=0.43 $K_{c,z}$=0.23
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.45 $\sigma_{m,d}$=53.19 Sfr.=0.19

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=0.14
Sollecitazioni: N=65.28 T_z=182.46 M_y=0.00 T_y=19.18 M_z=0.00 M_x=-1.20
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.45 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.14
Sollecitazioni: N=65.28 T_z=182.46 M_y=0.00 T_y=19.18 M_z=0.00 M_x=-1.20
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.88
Sollecitazioni: N=65.28 T_z=0.00 M_y=-159.06 T_y=0.00 M_z=16.72 M_x=-1.20
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.45 $\sigma_{m,d}$=53.19 Sfr.=0.17

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=0.14
Sollecitazioni: N=65.28 T_z=182.46 M_y=0.00 T_y=19.18 M_z=0.00 M_x=-1.20
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=2.66 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.14
Sollecitazioni: N=65.28 T_z=182.46 M_y=0.00 T_y=19.18 M_z=0.00 M_x=-1.20
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=2.66 Sfr.=0.06

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.88
Sollecitazioni: N=65.28 T_z=0.00 M_y=-159.06 T_y=0.00 M_z=16.72 M_x=-1.20

Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=53.19 Sfr.=0.17

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 62 SLU Xl=1.88
Sollecitazioni: N=77.85 T_z=0.00 M_y=-584.05 T_y=0.00 M_z=50.20 M_x=-3.89
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=376.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.74
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.16 $\sigma_{m,d}$=33.56 Sfr.=0.22

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 1 SND Xl=1.88
Sollecitazioni: N=-77.83 T_z=0.00 M_y=-159.06 T_y=0.00 M_z=16.72 M_x=-1.57
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=376.00 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=9.33 Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 1 SND
Sollecitazioni: N=-77.83
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-119.30
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=12.54
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=376.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.74
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.16 $\sigma_{m,d}$=7.00 Sfr.=0.04

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 13 SND Xl=0.14
Sollecitazioni: N=208.39 T_z=182.46 M_y=0.00 T_y=19.18 M_z=0.00 M_x=-1.54
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.43 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 25 SLU Xl=0.14
Sollecitazioni: N=95.58 T_z=575.12 M_y=0.00 T_y=60.45 M_z=0.00 M_x=-3.56
Resistenze: K_{mod}=0.80
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 62 SLU Xl=1.88
Sollecitazioni: N=77.85 T_z=0.00 M_y=-584.05 T_y=0.00 M_z=50.20 M_x=-3.89
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.16 $\sigma_{m,d}$=33.56 Sfr.=0.22

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 62 SLU Xl=3.62
Sollecitazioni: N=77.85 T_z=-669.97 M_y=0.00 T_y=-57.59 M_z=0.00 M_x=-3.89
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=2.94 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=3.62
Sollecitazioni: N=77.85 T_z=-669.97 M_y=0.00 T_y=-57.59 M_z=0.00 M_x=-3.89
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=2.94 Sfr.=0.14

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 1 SND Xl=1.88
Sollecitazioni: N=-77.83 T_z=0.00 M_y=-159.06 T_y=0.00 M_z=16.72 M_x=-1.57
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.16 $\sigma_{m,d}$=-9.33 Sfr.=0.05

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=1.88
Sollecitazioni: N=77.85 T_z=0.00 M_y=-584.05 T_y=0.00 M_z=50.20 M_x=-3.89
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=33.56 Sfr.=0.22

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=0.14
Sollecitazioni: N=-77.83 T_z=182.46 M_y=0.00 T_y=19.18 M_z=0.00 M_x=-1.57
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.16 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.18 (L/1911) $f_{Z,L}$=0.18 (L/1925)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.11 (L/3203)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.24 (L/1445) $f_{Z,L}$=0.24 (L/1456)

Asta n. 4006 (140 141) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=1.87
Sollecitazioni: N=62.36 T_z=0.00 M_y=-157.24 T_y=0.00 M_z=16.53 M_x=1.45
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=374.00 $\lambda_{rel,y}$=1.45 $\lambda_{rel,z}$=2.02 $K_{c,y}$=0.43 $K_{c,z}$=0.23
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.43 $\sigma_{m,d}$=52.58 Sfr.=0.19

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=0.14
Sollecitazioni: N=62.36 T_z=181.41 M_y=0.00 T_y=19.07 M_z=0.00 M_x=1.45

Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.43 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.14
Sollecitazioni: N=62.36 T_z=181.41 M_y=0.00 T_y=19.07 M_z=0.00 M_x=1.45
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.87
Sollecitazioni: N=62.36 T_z=0.00 M_y=-157.24 T_y=0.00 M_z=16.53 M_x=1.45
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.43 $\sigma_{m,d}$=52.58 Sfr.=0.17

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=0.14
Sollecitazioni: N=62.36 T_z=181.41 M_y=0.00 T_y=19.07 M_z=0.00 M_x=1.45
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=2.64 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.14
Sollecitazioni: N=62.36 T_z=181.41 M_y=0.00 T_y=19.07 M_z=0.00 M_x=1.45
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=2.64 Sfr.=0.06

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.87
Sollecitazioni: N=62.36 T_z=0.00 M_y=-157.24 T_y=0.00 M_z=16.53 M_x=1.45
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=52.58 Sfr.=0.17

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 62 SLU Xl=1.87
Sollecitazioni: N=70.80 T_z=0.00 M_y=-577.37 T_y=0.00 M_z=49.63 M_x=5.01
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=374.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.03 $K_{c,y}$=0.87 $K_{c,z}$=0.74
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.15 $\sigma_{m,d}$=33.17 Sfr.=0.22

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 1 SND Xl=1.87
Sollecitazioni: N=-78.98 T_z=0.00 M_y=-157.24 T_y=0.00 M_z=16.53 M_x=1.67
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=374.00 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=9.22 Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 1 SND
Sollecitazioni: N=-78.98
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-117.93
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=12.39
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=374.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.03 $K_{c,y}$=0.87 $K_{c,z}$=0.74
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.16 $\sigma_{m,d}$=6.92 Sfr.=0.04

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 13 SND Xl=0.14
Sollecitazioni: N=203.71 T_z=181.41 M_y=0.00 T_y=19.07 M_z=0.00 M_x=1.67
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.42 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 62 SLU Xl=0.14
Sollecitazioni: N=70.80 T_z=666.13 M_y=0.00 T_y=57.26 M_z=0.00 M_x=5.01
Resistenze: K_{mod}=0.90
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 62 SLU Xl=1.87
Sollecitazioni: N=70.80 T_z=0.00 M_y=-577.37 T_y=0.00 M_z=49.63 M_x=5.01
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.15 $\sigma_{m,d}$=33.17 Sfr.=0.22

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 62 SLU Xl=0.14
Sollecitazioni: N=70.80 T_z=666.13 M_y=0.00 T_y=57.26 M_z=0.00 M_x=5.01
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=2.93 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=0.14
Sollecitazioni: N=70.80 T_z=666.13 M_y=0.00 T_y=57.26 M_z=0.00 M_x=5.01
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=2.93 Sfr.=0.13

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 1 SND Xl=1.87
Sollecitazioni: N=-78.98 T_z=0.00 M_y=-157.24 T_y=0.00 M_z=16.53 M_x=1.67
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.16 $\sigma_{m,d}$=-9.22 Sfr.=0.05

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=1.87

Sollecitazioni: N=70.80 T_z=0.00 M_y=-577.37 T_y=0.00 M_z=49.63 M_x=5.01
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=33.17 Sfr.=0.22

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=0.14
Sollecitazioni: N=-78.98 T_z=181.41 M_y=0.00 T_y=19.07 M_z=0.00 M_x=1.67
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.16 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.18 (L/1941) $f_{Z,L}$=0.18 (L/1956)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.11 (L/3255)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.24 (L/1467) $f_{Z,L}$=0.23 (L/1479)

Asta n. 4049 (-2287 -2288) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=1.26
Sollecitazioni: N=3.78 T_z=0.00 M_y=-142.69 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-3.53
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=253.00 $\lambda_{rel,y}$=0.98 $\lambda_{rel,z}$=1.37 $K_{c,y}$=0.78 $K_{c,z}$=0.48
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.03 $\sigma_{m,d}$=41.63 Sfr.=0.15

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=3.82 T_z=225.59 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-3.53
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.03 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=3.82 T_z=225.59 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-3.53
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.26
Sollecitazioni: N=3.78 T_z=0.00 M_y=-142.69 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-3.53
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.03 $\sigma_{m,d}$=41.63 Sfr.=0.14

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=2.53
Sollecitazioni: N=3.75 T_z=-225.59 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-3.53
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=3.27 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=2.53
Sollecitazioni: N=3.75 T_z=-225.59 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-3.53
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=3.27 Sfr.=0.07

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.26
Sollecitazioni: N=3.78 T_z=0.00 M_y=-142.69 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-3.53
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=41.63 Sfr.=0.14

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 74 SLU Xl=1.26
Sollecitazioni: N=7.87 T_z=0.00 M_y=-478.43 T_y=0.00 M_z=18.65 M_x=-10.91
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
L=253.00 $\lambda_{rel,y}$=0.58 $\lambda_{rel,z}$=0.70 $K_{c,y}$=0.96 $K_{c,z}$=0.93
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 $\sigma_{m,d}$=26.08 Sfr.=0.17

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 25 SLU Xl=1.26
Sollecitazioni: N=-16.93 T_z=0.00 M_y=-478.43 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-9.56
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=253.00 $\lambda_{rel,m}$=0.23 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=24.92 Sfr.=0.19

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU Xl=1.26
Sollecitazioni: N=-8.21 T_z=0.00 M_y=-559.49 T_y=0.00 M_z=11.19 M_x=-11.73
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=253.00 $\lambda_{rel,m}$=0.23 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=29.84 Sfr.=0.20

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU
Sollecitazioni: N=-8.34
[Par.] $M_{y,sx}$=-0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-419.62
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=8.39
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=253.00 $\lambda_{rel,y}$=0.58 $\lambda_{rel,z}$=0.70 $K_{c,y}$=0.96 $K_{c,z}$=0.93
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.02 $\sigma_{m,d}$=22.38 Sfr.=0.15

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=40.40 T_z=225.59 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=-4.07
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.08 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-8.07 T_z=884.57 M_y=0.00 T_y=17.69 M_z=0.00 M_x=-11.73
  Resistenze: K_{mod}=0.90
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 74 SLU Xl=1.26
  Sollecitazioni: N=7.87 T_z=0.00 M_y=-478.43 T_y=0.00 M_z=18.65 M_x=-10.91
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 $\sigma_{m,d}$=26.08 Sfr.=0.17

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU Xl=2.53
  Sollecitazioni: N=-8.34 T_z=-884.57 M_y=0.00 T_y=-17.69 M_z=0.00 M_x=-11.73
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=3.87 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.03

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=2.53
  Sollecitazioni: N=-8.34 T_z=-884.57 M_y=0.00 T_y=-17.69 M_z=0.00 M_x=-11.73
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=3.87 Sfr.=0.18

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU Xl=1.26
  Sollecitazioni: N=-8.21 T_z=0.00 M_y=-559.49 T_y=0.00 M_z=11.19 M_x=-11.73
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.02 $\sigma_{m,d}$=-29.84 Sfr.=0.20

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=1.26
  Sollecitazioni: N=-8.21 T_z=0.00 M_y=-559.49 T_y=0.00 M_z=11.19 M_x=-11.73
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=29.84 Sfr.=0.20

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 62 SLU Xl=2.53
  Sollecitazioni: N=-27.22 T_z=-628.25 M_y=0.00 T_y=17.69 M_z=0.00 M_x=-7.39
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.06 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.09 (L/2783)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.06 (L/4481)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.12 (L/2135)

Asta n. 4050 (-2282 -2283) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=1.88
  Sollecitazioni: N=54.48 T_z=0.00 M_y=-276.59 T_y=0.00 M_z=-29.07 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
  L=376.00 $\lambda_{rel,y}$=1.46 $\lambda_{rel,z}$=2.03 $K_{c,y}$=0.43 $K_{c,z}$=0.23
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.38 $\sigma_{m,d}$=92.49 Sfr.=0.32

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=54.48 T_z=294.24 M_y=0.00 T_y=-30.93 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.38 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.88
  Sollecitazioni: N=54.48 T_z=0.00 M_y=-276.59 T_y=0.00 M_z=-29.07 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.38 $\sigma_{m,d}$=92.49 Sfr.=0.30

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=3.76
  Sollecitazioni: N=54.48 T_z=-294.24 M_y=0.00 T_y=30.93 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=4.29 Sfr.=0.10

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.88
  Sollecitazioni: N=54.48 T_z=0.00 M_y=-276.59 T_y=0.00 M_z=-29.07 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=92.49 Sfr.=0.30

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU Xl=1.88
  Sollecitazioni: N=172.43 T_z=0.00 M_y=-1073.12 T_y=0.00 M_z=-91.26 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=376.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.74
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.36 $\sigma_{m,d}$=61.60 Sfr.=0.41

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 1 SND Xl=1.88
  Sollecitazioni: N=-58.06 T_z=0.00 M_y=-276.59 T_y=0.00 M_z=-29.07 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=376.00 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=16.22 Sfr.=0.09

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 19 SND
  Sollecitazioni: N=-86.61
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-207.44
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=-0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=376.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.74
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.18 $\sigma_{m,d}$=10.80 Sfr.=0.06

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=172.43 T_z=1141.62 M_y=0.00 T_y=-97.08 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.36 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU Xl=1.88
  Sollecitazioni: N=172.43 T_z=0.00 M_y=-1073.12 T_y=0.00 M_z=-91.26 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.36 $\sigma_{m,d}$=61.60 Sfr.=0.41

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=3.76
  Sollecitazioni: N=172.43 T_z=-1141.62 M_y=0.00 T_y=97.08 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=5.01 Sfr.=0.23

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 19 SND Xl=1.88
  Sollecitazioni: N=-86.61 T_z=0.00 M_y=-276.59 T_y=0.00 M_z=-29.07 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.18 $\sigma_{m,d}$=-16.22 Sfr.=0.09

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=1.88
  Sollecitazioni: N=172.43 T_z=0.00 M_y=-1073.12 T_y=0.00 M_z=-91.26 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=61.60 Sfr.=0.40

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 19 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-86.61 T_z=294.24 M_y=0.00 T_y=-30.93 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.18 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,G}$=0.39 (L/968) $f_{z,L}$=0.39 (L/975)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{z,G}$=0.24 (L/1570) $f_{z,L}$=0.24 (L/1579)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,G}$=0.51 (L/740) $f_{z,L}$=0.50 (L/747)

Asta n. 4050 (-2283 -2284) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=1.87
  Sollecitazioni: N=109.70 T_z=0.00 M_y=-273.65 T_y=0.00 M_z=-28.76 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
  L=374.00 $\lambda_{rel,y}$=1.45 $\lambda_{rel,z}$=2.02 $K_{c,y}$=0.43 $K_{c,z}$=0.23
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.76 $\sigma_{m,d}$=91.51 Sfr.=0.32

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=109.70 T_z=292.68 M_y=0.00 T_y=-30.76 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.76 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.87
  Sollecitazioni: N=109.70 T_z=0.00 M_y=-273.65 T_y=0.00 M_z=-28.76 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.76 $\sigma_{m,d}$=91.51 Sfr.=0.30

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=3.74
  Sollecitazioni: N=109.70 T_z=-292.68 M_y=0.00 T_y=30.76 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=4.27 Sfr.=0.10

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.87
  Sollecitazioni: N=109.70 T_z=0.00 M_y=-273.65 T_y=0.00 M_z=-28.76 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=91.51 Sfr.=0.29

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU Xl=1.87
  Sollecitazioni: N=346.26 T_z=0.00 M_y=-1061.74 T_y=0.00 M_z=-90.29 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=374.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.03 $K_{c,y}$=0.87 $K_{c,z}$=0.74
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.72 $\sigma_{m,d}$=60.94 Sfr.=0.40

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 1 SND Xl=1.87
  Sollecitazioni: N=-6.39 T_z=0.00 M_y=-273.65 T_y=0.00 M_z=-28.76 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=374.00 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=16.05 Sfr.=0.09

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 13 SND
  Sollecitazioni: N=-21.86
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-205.24
  [Par.] $M_{z,sx}$=-0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=-0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=374.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.03 $K_{c,y}$=0.87 $K_{c,z}$=0.74
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.05 $\sigma_{m,d}$=10.69 Sfr.=0.06

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 75 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=346.26 T_z=1135.55 M_y=0.00 T_y=-96.57 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.72 Sfr.=0.01

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU Xl=1.87
  Sollecitazioni: N=346.26 T_z=0.00 M_y=-1061.74 T_y=0.00 M_z=-90.29 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.72 $\sigma_{m,d}$=60.94 Sfr.=0.40

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=346.26 T_z=1135.55 M_y=0.00 T_y=-96.57 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=4.99 Sfr.=0.23

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 13 SND Xl=1.87
  Sollecitazioni: N=-21.86 T_z=0.00 M_y=-273.65 T_y=0.00 M_z=-28.76 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.05 $\sigma_{m,d}$=-16.05 Sfr.=0.09

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=1.87
  Sollecitazioni: N=346.26 T_z=0.00 M_y=-1061.74 T_y=0.00 M_z=-90.29 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=60.94 Sfr.=0.40

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 13 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-21.86 T_z=292.68 M_y=0.00 T_y=-30.76 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.05 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,G}$=0.38 (L/983) $f_{z,L}$=0.38 (L/991)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{z,G}$=0.23 (L/1595) $f_{z,L}$=0.23 (L/1605)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,G}$=0.50 (L/752) $f_{z,L}$=0.49 (L/759)

Asta n. 4050 (-2284 -2285) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=1.86
  Sollecitazioni: N=159.39 T_z=0.00 M_y=-272.19 T_y=0.00 M_z=-28.61 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
  L=373.00 $\lambda_{rel,y}$=1.45 $\lambda_{rel,z}$=2.02 $K_{c,y}$=0.43 $K_{c,z}$=0.23
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.10 $\sigma_{m,d}$=91.02 Sfr.=0.32

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=159.39 T_z=291.89 M_y=0.00 T_y=-30.68 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.10 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.86
  Sollecitazioni: N=159.39 T_z=0.00 M_y=-272.19 T_y=0.00 M_z=-28.61 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=1.10 $\sigma_{m,d}$=91.02 Sfr.=0.30

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=3.73
  Sollecitazioni: N=159.39 T_z=-291.89 M_y=0.00 T_y=30.68 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=4.26 Sfr.=0.10

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.86
  Sollecitazioni: N=159.39 T_z=0.00 M_y=-272.19 T_y=0.00 M_z=-28.61 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=91.02 Sfr.=0.29

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU Xl=1.86
  Sollecitazioni: N=476.63 T_z=0.00 M_y=-1056.07 T_y=0.00 M_z=-89.81 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=373.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.03 $K_{c,y}$=0.87 $K_{c,z}$=0.74
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.99 $\sigma_{m,d}$=60.62 Sfr.=0.40

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 25 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=445.33 T_z=967.44 M_y=0.00 T_y=-101.68 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.80 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=105.93
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.93 Sfr.=0.01

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU Xl=1.86
  Sollecitazioni: N=476.63 T_z=0.00 M_y=-1056.07 T_y=0.00 M_z=-89.81 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.99 $\sigma_{m,d}$=60.62 Sfr.=0.40

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=3.73
  Sollecitazioni: N=476.63 T_z=-1132.51 M_y=0.00 T_y=96.31 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=4.97 Sfr.=0.23

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=1.86
  Sollecitazioni: N=476.63 T_z=0.00 M_y=-1056.07 T_y=0.00 M_z=-89.81 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=60.62 Sfr.=0.40

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.38 (L/991) $f_{Z,L}$=0.37 (L/999)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.23 (L/1608) $f_{Z,L}$=0.23 (L/1618)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.49 (L/758) $f_{Z,L}$=0.49 (L/765)

Asta n. 4050 (-2285 -2286) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=1.95
  Sollecitazioni: N=79.50 T_z=0.00 M_y=-296.04 T_y=0.00 M_z=-31.12 M_x=-1.39
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
  L=389.00 $\lambda_{rel,y}$=1.51 $\lambda_{rel,z}$=2.10 $K_{c,y}$=0.40 $K_{c,z}$=0.22
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.55 $\sigma_{m,d}$=99.00 Sfr.=0.35

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=79.50 T_z=304.41 M_y=0.00 T_y=-32.00 M_z=0.00 M_x=-1.39
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.55 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=79.50 T_z=304.41 M_y=0.00 T_y=-32.00 M_z=0.00 M_x=-1.39
  Resistenze: K_{fi}=1.25
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.95
  Sollecitazioni: N=79.50 T_z=0.00 M_y=-296.04 T_y=0.00 M_z=-31.12 M_x=-1.39
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.55 $\sigma_{m,d}$=99.00 Sfr.=0.32

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=3.89
  Sollecitazioni: N=79.50 T_z=-304.41 M_y=0.00 T_y=32.00 M_z=0.00 M_x=-1.39
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=4.44 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=3.89
  Sollecitazioni: N=79.50 T_z=-304.41 M_y=0.00 T_y=32.00 M_z=0.00 M_x=-1.39
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=4.44 Sfr.=0.10

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.95
  Sollecitazioni: N=79.50 T_z=0.00 M_y=-296.04 T_y=0.00 M_z=-31.12 M_x=-1.39
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=99.00 Sfr.=0.32

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU Xl=1.95
  Sollecitazioni: N=209.03 T_z=0.00 M_y=-1148.61 T_y=0.00 M_z=-97.68 M_x=-4.92
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=389.00 $\lambda_{rel,y}$=0.89 $\lambda_{rel,z}$=1.07 $K_{c,y}$=0.85 $K_{c,z}$=0.71

Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.44 $\sigma_{m,d}$=65.93 Sfr.=0.43

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 1 SND Xl=1.95
Sollecitazioni: N=-24.01 T_z=0.00 M_y=-296.04 T_y=0.00 M_z=-31.12 M_x=-1.60
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=389.00 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=17.36 Sfr.=0.09

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 1 SND
Sollecitazioni: N=-24.01
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-222.03
[Par.] $M_{z,sx}$=-0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=-0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=389.00 $\lambda_{rel,y}$=0.89 $\lambda_{rel,z}$=1.07 $K_{c,y}$=0.85 $K_{c,z}$=0.71
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.05 $\sigma_{m,d}$=11.56 Sfr.=0.06

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 25 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=201.14 T_z=1008.94 M_y=0.00 T_y=-106.04 M_z=0.00 M_x=-4.34
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=105.93
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.42 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=209.03 T_z=1181.09 M_y=0.00 T_y=-100.44 M_z=0.00 M_x=-4.92
Resistenze: K_{mod}=0.90
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU Xl=1.95
Sollecitazioni: N=209.03 T_z=0.00 M_y=-1148.61 T_y=0.00 M_z=-97.68 M_x=-4.92
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.44 $\sigma_{m,d}$=65.93 Sfr.=0.43

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=209.03 T_z=1181.09 M_y=0.00 T_y=-100.44 M_z=0.00 M_x=-4.92
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=5.19 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.06

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=209.03 T_z=1181.09 M_y=0.00 T_y=-100.44 M_z=0.00 M_x=-4.92
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=5.19 Sfr.=0.24

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 1 SND Xl=1.95
Sollecitazioni: N=-24.01 T_z=0.00 M_y=-296.04 T_y=0.00 M_z=-31.12 M_x=-1.60
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.05 $\sigma_{m,d}$=-17.36 Sfr.=0.09

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=1.95
Sollecitazioni: N=209.03 T_z=0.00 M_y=-1148.61 T_y=0.00 M_z=-97.68 M_x=-4.92
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=65.93 Sfr.=0.43

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=3.89
Sollecitazioni: N=-24.01 T_z=-304.41 M_y=0.00 T_y=32.00 M_z=0.00 M_x=-1.60
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.05 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.44 (L/874) $f_{Z,L}$=0.44 (L/880)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.27 (L/1418) $f_{Z,L}$=0.27 (L/1425)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.58 (L/668) $f_{Z,L}$=0.58 (L/674)

Asta n. 4071 (123 124) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=1.86
Sollecitazioni: N=0.00 T_z=0.00 M_y=-154.11 T_y=0.00 M_z=16.20 M_x=-1.13
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=373.00 $\lambda_{rel,m}$=0.41 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=51.54 Sfr.=0.18

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.14
Sollecitazioni: N=0.00 T_z=178.32 M_y=0.00 T_y=18.74 M_z=0.00 M_x=-1.13
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=0.14
Sollecitazioni: N=0.00 T_z=178.32 M_y=0.00 T_y=18.74 M_z=0.00 M_x=-1.13
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=2.60 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=0.00 T_z=178.32 M_y=0.00 T_y=18.74 M_z=0.00 M_x=-1.13
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=2.60 Sfr.=0.06

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.86
  Sollecitazioni: N=0.00 T_z=0.00 M_y=-154.11 T_y=0.00 M_z=16.20 M_x=-1.13
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=51.54 Sfr.=0.17

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU Xl=1.86
  Sollecitazioni: N=5.77 T_z=0.00 M_y=-404.71 T_y=0.00 M_z=53.71 M_x=-2.99
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=373.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.03 $K_{c,y}$=0.87 $K_{c,z}$=0.74
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=24.44 Sfr.=0.16

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 62 SLU Xl=1.86
  Sollecitazioni: N=-10.75 T_z=0.00 M_y=-564.29 T_y=0.00 M_z=48.13 M_x=-3.64
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=373.00 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=32.40 Sfr.=0.21

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 62 SLU
  Sollecitazioni: N=-10.75
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-423.22
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=36.10
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=373.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.03 $K_{c,y}$=0.87 $K_{c,z}$=0.74
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.02 $\sigma_{m,d}$=24.30 Sfr.=0.16

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=38.17 T_z=178.32 M_y=0.00 T_y=18.74 M_z=0.00 M_x=-1.26
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.08 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 25 SLU Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=-2.23 T_z=560.61 M_y=0.00 T_y=58.92 M_z=0.00 M_x=-3.31
  Resistenze: K_{mod}=0.80
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU Xl=1.86
  Sollecitazioni: N=5.77 T_z=0.00 M_y=-404.71 T_y=0.00 M_z=53.71 M_x=-2.99
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=24.44 Sfr.=0.16

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 62 SLU Xl=3.59
  Sollecitazioni: N=-10.75 T_z=-652.93 M_y=0.00 T_y=-55.69 M_z=0.00 M_x=-3.64
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=2.87 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=3.59
  Sollecitazioni: N=-10.75 T_z=-652.93 M_y=0.00 T_y=-55.69 M_z=0.00 M_x=-3.64
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=2.87 Sfr.=0.13

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 62 SLU Xl=1.86
  Sollecitazioni: N=-10.75 T_z=0.00 M_y=-564.29 T_y=0.00 M_z=48.13 M_x=-3.64
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.02 $\sigma_{m,d}$=-32.40 Sfr.=0.21

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=1.86
  Sollecitazioni: N=-10.75 T_z=0.00 M_y=-564.29 T_y=0.00 M_z=48.13 M_x=-3.64
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=32.40 Sfr.=0.21

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 13 SND Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=-40.06 T_z=178.32 M_y=0.00 T_y=18.74 M_z=0.00 M_x=-1.23
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.08 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.17 (L/1988) $f_{Z,L}$=0.17 (L/2002)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.10 (L/3340)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.23 (L/1501) $f_{Z,L}$=0.23 (L/1514)

Asta n. 4071 (124 125) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=1.95
  Sollecitazioni: N=1.33 T_z=0.00 M_y=-169.03 T_y=0.00 M_z=17.77 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
  L=389.00 $\lambda_{rel,y}$=1.51 $\lambda_{rel,z}$=2.10 $K_{c,y}$=0.40 $K_{c,z}$=0.22
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=56.52 Sfr.=0.20

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=3.75
  Sollecitazioni: N=1.53 T_z=-187.04 M_y=0.00 T_y=-19.66 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.95
  Sollecitazioni: N=1.33 T_z=0.00 M_y=-169.03 T_y=0.00 M_z=17.77 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=56.52 Sfr.=0.18

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=3.75
  Sollecitazioni: N=1.53 T_z=-187.04 M_y=0.00 T_y=-19.66 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=2.73 Sfr.=0.06

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.95
  Sollecitazioni: N=1.33 T_z=0.00 M_y=-169.03 T_y=0.00 M_z=17.77 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=56.52 Sfr.=0.18

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 36 SLU Xl=1.95
  Sollecitazioni: N=4.27 T_z=0.00 M_y=-531.61 T_y=0.00 M_z=55.87 M_x=1.83
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=389.00 $\lambda_{rel,y}$=0.89 $\lambda_{rel,z}$=1.07 $K_{c,y}$=0.85 $K_{c,z}$=0.71
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=31.18 Sfr.=0.20

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 62 SLU Xl=1.95
  Sollecitazioni: N=-5.25 T_z=0.00 M_y=-619.17 T_y=0.00 M_z=52.93 M_x=2.42
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=389.00 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=35.56 Sfr.=0.23

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 62 SLU
  Sollecitazioni: N=-5.92
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-464.38
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=-0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=389.00 $\lambda_{rel,y}$=0.89 $\lambda_{rel,z}$=1.07 $K_{c,y}$=0.85 $K_{c,z}$=0.71
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 $\sigma_{m,d}$=24.19 Sfr.=0.16

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=3.75
  Sollecitazioni: N=43.16 T_z=-187.04 M_y=0.00 T_y=-19.66 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.09 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 62 SLU Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=-5.92 T_z=684.25 M_y=0.00 T_y=58.50 M_z=0.00 M_x=2.42
  Resistenze: K_{mod}=0.90
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 36 SLU Xl=1.95
  Sollecitazioni: N=4.27 T_z=0.00 M_y=-531.61 T_y=0.00 M_z=55.87 M_x=1.83
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.01 $\sigma_{m,d}$=31.18 Sfr.=0.20

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 62 SLU Xl=3.75
  Sollecitazioni: N=-4.58 T_z=-685.22 M_y=0.00 T_y=-58.58 M_z=0.00 M_x=2.42
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=3.01 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.02

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=3.75
  Sollecitazioni: N=-4.58 T_z=-685.22 M_y=0.00 T_y=-58.58 M_z=0.00 M_x=2.42
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=3.01 Sfr.=0.14

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 62 SLU Xl=1.95
  Sollecitazioni: N=-5.25 T_z=0.00 M_y=-619.17 T_y=0.00 M_z=52.93 M_x=2.42
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 $\sigma_{m,d}$=35.56 Sfr.=0.23

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=1.95
  Sollecitazioni: N=-5.25 T_z=0.00 M_y=-619.17 T_y=0.00 M_z=52.93 M_x=2.42
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70

Tensioni: $\sigma_{m,d}$=35.56 Sfr.=0.23

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 13 SND Xl=0.14
Sollecitazioni: N=-40.49 T_z=186.82 M_y=0.00 T_y=19.64 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.08 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.21 (L/1738) $f_{Z,L}$=0.21 (L/1751)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.12 (L/2919)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.28 (L/1313) $f_{Z,L}$=0.27 (L/1323)

Asta n. 4071 (125 -2266) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 87 SLU I Xl=1.78
Sollecitazioni: N=-9.60 T_z=0.00 M_y=-284.01 T_y=0.00 M_z=29.85 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=343.01 $\lambda_{rel,m}$=0.40 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=94.98 Sfr.=0.33

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 87 SLU I
Sollecitazioni: N=-9.60
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-213.01
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=22.39
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{m,y,d}$=276.00 $f_{m,z,d}$=276.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=343.01 $\lambda_{rel,y}$=1.33 $\lambda_{rel,z}$=1.85 $K_{c,y}$=0.50 $K_{c,z}$=0.27
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.07 $\sigma_{m,d}$=71.23 Sfr.=0.25

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.14
Sollecitazioni: N=-9.60 T_z=344.95 M_y=0.00 T_y=36.26 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=5.03 Sfr.=0.11

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.78
Sollecitazioni: N=-9.60 T_z=0.00 M_y=-284.01 T_y=0.00 M_z=29.85 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.07 $\sigma_{m,d}$=-94.98 Sfr.=0.30

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.78
Sollecitazioni: N=-9.60 T_z=0.00 M_y=-284.01 T_y=0.00 M_z=29.85 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=94.98 Sfr.=0.30

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 87 SLU I Xl=0.14
Sollecitazioni: N=-9.60 T_z=344.95 M_y=0.00 T_y=36.26 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{c,0,d}$=300.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.07 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 1 SND Xl=1.78
Sollecitazioni: N=17.00 T_z=0.00 M_y=-284.01 T_y=0.00 M_z=29.85 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,t}$=145.66
L=343.01 $\lambda_{rel,y}$=0.79 $\lambda_{rel,z}$=0.95 $K_{c,y}$=0.90 $K_{c,z}$=0.81
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.04 $\sigma_{m,d}$=16.66 Sfr.=0.09

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 62 SLU Xl=1.78
Sollecitazioni: N=-44.39 T_z=0.00 M_y=-1132.34 T_y=0.00 M_z=96.39 M_x=2.07
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=343.01 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=65.00 Sfr.=0.42

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 25 SLU
Sollecitazioni: N=-34.17
[Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-723.82
[Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=76.08
Resistenze: K_{mod}=0.80 $f_{m,y,d}$=132.41 $f_{m,z,d}$=132.41 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=343.01 $\lambda_{rel,y}$=0.79 $\lambda_{rel,z}$=0.95 $K_{c,y}$=0.90 $K_{c,z}$=0.81
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.07 $\sigma_{m,d}$=42.45 Sfr.=0.31

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=3.43
Sollecitazioni: N=17.00 T_z=-344.90 M_y=0.00 T_y=-36.25 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.04 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 61 SLU Xl=0.14
Sollecitazioni: N=-41.78 T_z=1176.96 M_y=0.00 T_y=77.91 M_z=0.00 M_x=2.30
Resistenze: K_{mod}=0.90
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 1 SND Xl=1.78
  Sollecitazioni: N=17.00 T_z=0.00 M_y=-284.01 T_y=0.00 M_z=29.85 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.04 $\sigma_{m,d}$=16.66 Sfr.=0.09

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 62 SLU Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=-44.49 T_z=1375.33 M_y=0.00 T_y=117.08 M_z=0.00 M_x=2.07
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=6.04 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.08

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=-44.49 T_z=1375.33 M_y=0.00 T_y=117.08 M_z=0.00 M_x=2.07
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=6.04 Sfr.=0.28

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 62 SLU Xl=1.78
  Sollecitazioni: N=-44.39 T_z=0.00 M_y=-1132.34 T_y=0.00 M_z=96.39 M_x=2.07
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.09 $\sigma_{m,d}$=-65.00 Sfr.=0.42

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=1.78
  Sollecitazioni: N=-44.39 T_z=0.00 M_y=-1132.34 T_y=0.00 M_z=96.39 M_x=2.07
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=65.00 Sfr.=0.42

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 62 SLU Xl=0.14
  Sollecitazioni: N=-44.49 T_z=1375.33 M_y=0.00 T_y=117.08 M_z=0.00 M_x=2.07
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.09 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.31 (L/1050) $f_{Z,L}$=0.31 (L/1058)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.20 (L/1676) $f_{Z,L}$=0.20 (L/1685)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.41 (L/809) $f_{Z,L}$=0.40 (L/815)

Asta n. 4072 (-2278 -2277) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=1.86
  Sollecitazioni: N=58.30 T_z=0.00 M_y=-368.80 T_y=0.00 M_z=-38.76 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
  L=373.00 $\lambda_{rel,y}$=1.45 $\lambda_{rel,z}$=2.02 $K_{c,y}$=0.43 $K_{c,z}$=0.23
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.40 $\sigma_{m,d}$=123.33 Sfr.=0.43

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=58.30 T_z=395.50 M_y=0.00 T_y=-41.57 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.40 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.86
  Sollecitazioni: N=58.30 T_z=0.00 M_y=-368.80 T_y=0.00 M_z=-38.76 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.40 $\sigma_{m,d}$=123.33 Sfr.=0.40

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=58.30 T_z=395.50 M_y=0.00 T_y=-41.57 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=5.77 Sfr.=0.13

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.86
  Sollecitazioni: N=58.30 T_z=0.00 M_y=-368.80 T_y=0.00 M_z=-38.76 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=123.33 Sfr.=0.40

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 62 SLU Xl=1.86
  Sollecitazioni: N=82.55 T_z=0.00 M_y=-1471.60 T_y=0.00 M_z=-124.81 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=373.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.03 $K_{c,y}$=0.87 $K_{c,z}$=0.74
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.17 $\sigma_{m,d}$=84.45 Sfr.=0.55

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 1 SND Xl=1.86
  Sollecitazioni: N=-82.87 T_z=0.00 M_y=-368.80 T_y=0.00 M_z=-38.76 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=373.00 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=21.63 Sfr.=0.11

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 1 SND
  Sollecitazioni: N=-82.87
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-276.60

[Par.] $M_{z,sx}$=-0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=-0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=373.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.03 $K_{c,y}$=0.87 $K_{c,z}$=0.74
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.17 $\sigma_{m,d}$=14.41 Sfr.=0.08

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 13 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=199.47 T_z=395.50 M_y=0.00 T_y=-41.57 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.42 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 74 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=107.70 T_z=573.07 M_y=0.00 T_y=-113.60 M_z=0.00 M_x=-1.54
Resistenze: K_{mod}=0.90
Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 62 SLU Xl=1.86
Sollecitazioni: N=82.55 T_z=0.00 M_y=-1471.60 T_y=0.00 M_z=-124.81 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.17 $\sigma_{m,d}$=84.45 Sfr.=0.55

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=106.97 T_z=1111.71 M_y=0.00 T_y=-148.87 M_z=0.00 M_x=-1.39
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
Tensioni: τ_d=4.91 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=82.56 T_z=1578.16 M_y=0.00 T_y=-133.85 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
Tensioni: τ_d=6.93 Sfr.=0.32

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 1 SND Xl=1.86
Sollecitazioni: N=-82.87 T_z=0.00 M_y=-368.80 T_y=0.00 M_z=-38.76 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.17 $\sigma_{m,d}$=-21.63 Sfr.=0.11

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=1.86
Sollecitazioni: N=82.55 T_z=0.00 M_y=-1471.60 T_y=0.00 M_z=-124.81 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=84.45 Sfr.=0.55

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-82.87 T_z=395.50 M_y=0.00 T_y=-41.57 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.17 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.52 (L/713) $f_{z,L}$=0.52 (L/718)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.33 (L/1139) $f_{z,L}$=0.33 (L/1145)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{z,G}$=0.68 (L/549) $f_{z,L}$=0.67 (L/553)

Asta n. 4118 (-2282 -2281) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=1.88
Sollecitazioni: N=75.83 T_z=0.00 M_y=-276.57 T_y=0.00 M_z=29.07 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
L=376.00 $\lambda_{rel,y}$=1.46 $\lambda_{rel,z}$=2.03 $K_{c,y}$=0.43 $K_{c,z}$=0.23
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.52 $\sigma_{m,d}$=92.49 Sfr.=0.32

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=75.84 T_z=294.23 M_y=0.00 T_y=30.92 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.52 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.88
Sollecitazioni: N=75.83 T_z=0.00 M_y=-276.57 T_y=0.00 M_z=29.07 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.52 $\sigma_{m,d}$=92.49 Sfr.=0.30

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=75.84 T_z=294.23 M_y=0.00 T_y=30.92 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
Tensioni: τ_d=4.29 Sfr.=0.10

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.88
Sollecitazioni: N=75.83 T_z=0.00 M_y=-276.57 T_y=0.00 M_z=29.07 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$=92.49 Sfr.=0.30

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 75 SLU Xl=1.88
  Sollecitazioni: N=334.74 T_z=0.00 M_y=-1073.04 T_y=0.00 M_z=91.25 M_x=2.22
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=376.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.74
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.70 $\sigma_{m,d}$=61.59 Sfr.=0.41

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 61 SLU Xl=1.88
  Sollecitazioni: N=-34.00 T_z=0.00 M_y=-399.04 T_y=0.00 M_z=77.82 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=376.00 $\lambda_{rel,m}$=0.27 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=25.65 Sfr.=0.16

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 61 SLU
  Sollecitazioni: N=-34.01
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-299.28
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=0.00 $M_{z,eq}$=58.37
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=376.00 $\lambda_{rel,y}$=0.86 $\lambda_{rel,z}$=1.04 $K_{c,y}$=0.86 $K_{c,z}$=0.74
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.07 $\sigma_{m,d}$=19.24 Sfr.=0.12

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 74 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=357.97 T_z=979.14 M_y=0.00 T_y=64.74 M_z=0.00 M_x=1.92
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.75 Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 75 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=334.76 T_z=1141.56 M_y=0.00 T_y=97.08 M_z=0.00 M_x=2.22
  Resistenze: K_{mod}=0.90
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 75 SLU Xl=1.88
  Sollecitazioni: N=334.74 T_z=0.00 M_y=-1073.04 T_y=0.00 M_z=91.25 M_x=2.22
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.70 $\sigma_{m,d}$=61.59 Sfr.=0.41

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=334.76 T_z=1141.56 M_y=0.00 T_y=97.08 M_z=0.00 M_x=2.22
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=5.01 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=334.76 T_z=1141.56 M_y=0.00 T_y=97.08 M_z=0.00 M_x=2.22
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=5.01 Sfr.=0.23

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 61 SLU Xl=1.88
  Sollecitazioni: N=-34.00 T_z=0.00 M_y=-399.04 T_y=0.00 M_z=77.82 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.07 $\sigma_{m,d}$=-25.65 Sfr.=0.16

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=1.88
  Sollecitazioni: N=334.74 T_z=0.00 M_y=-1073.04 T_y=0.00 M_z=91.25 M_x=2.22
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=61.59 Sfr.=0.40

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 13 SND Xl=3.76
  Sollecitazioni: N=-55.23 T_z=-294.22 M_y=0.00 T_y=-30.92 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.12 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.39 (L/968) $f_{Z,L}$=0.39 (L/975)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.24 (L/1570) $f_{Z,L}$=0.24 (L/1580)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.51 (L/740) $f_{Z,L}$=0.50 (L/747)

Asta n. 4167 (-2289 -2290) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=0.72
  Sollecitazioni: N=2.61 T_z=0.00 M_y=-46.61 T_y=0.00 M_z=-4.90 M_x=-1.92
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
  L=145.00 $\lambda_{rel,y}$=0.56 $\lambda_{rel,z}$=0.78 $K_{c,y}$=0.96 $K_{c,z}$=0.90
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 $\sigma_{m,d}$=15.59 Sfr.=0.05

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=1.45
  Sollecitazioni: N=2.61 T_z=-128.58 M_y=0.00 T_y=13.51 M_z=0.00 M_x=-1.92
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=2.61 T_z=128.58 M_y=0.00 T_y=-13.51 M_z=0.00 M_x=-1.92
  Resistenze: K_{fi}=1.25
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.72
  Sollecitazioni: N=2.61 T_z=0.00 M_y=-46.61 T_y=0.00 M_z=-4.90 M_x=-1.92
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.02 $\sigma_{m,d}$=15.59 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 87 SLU I Xl=1.45
  Sollecitazioni: N=2.61 T_z=-128.58 M_y=0.00 T_y=13.51 M_z=0.00 M_x=-1.92
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=1.87 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=1.45
  Sollecitazioni: N=2.61 T_z=-128.58 M_y=0.00 T_y=13.51 M_z=0.00 M_x=-1.92
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=1.87 Sfr.=0.04

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=0.72
  Sollecitazioni: N=2.61 T_z=0.00 M_y=-46.61 T_y=0.00 M_z=-4.90 M_x=-1.92
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=15.59 Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 61 SLU Xl=0.72
  Sollecitazioni: N=1.53 T_z=0.00 M_y=-67.38 T_y=0.00 M_z=-13.24 M_x=-3.54
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=145.00 $\lambda_{rel,y}$=0.33 $\lambda_{rel,z}$=0.40 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.00 $\sigma_{m,d}$=4.34 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 75 SLU Xl=0.72
  Sollecitazioni: N=-5.61 T_z=0.00 M_y=-183.15 T_y=0.00 M_z=-15.56 M_x=-6.88
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=145.00 $\lambda_{rel,m}$=0.17 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=10.51 Sfr.=0.07

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 75 SLU
  Sollecitazioni: N=-5.61
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-137.36
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=-0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=145.00 $\lambda_{rel,y}$=0.33 $\lambda_{rel,z}$=0.40 $K_{c,y}$=1.00 $K_{c,z}$=0.99
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 $\sigma_{m,d}$=7.15 Sfr.=0.05

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 13 SND Xl=1.45
  Sollecitazioni: N=28.83 T_z=-128.58 M_y=0.00 T_y=13.51 M_z=0.00 M_x=-2.40
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.06 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 25 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-4.75 T_z=431.14 M_y=0.00 T_y=-45.31 M_z=0.00 M_x=-6.29
  Resistenze: K_{mod}=0.80
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 61 SLU Xl=0.72
  Sollecitazioni: N=1.53 T_z=0.00 M_y=-67.38 T_y=0.00 M_z=-13.24 M_x=-3.54
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.00 $\sigma_{m,d}$=4.34 Sfr.=0.03

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 75 SLU Xl=1.45
  Sollecitazioni: N=-5.61 T_z=-505.25 M_y=0.00 T_y=42.91 M_z=0.00 M_x=-6.88
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=2.22 $\tau_{tor,d}$=0.01 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 75 SLU Xl=1.45
  Sollecitazioni: N=-5.61 T_z=-505.25 M_y=0.00 T_y=42.91 M_z=0.00 M_x=-6.88
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=2.22 Sfr.=0.10

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 75 SLU Xl=0.72
  Sollecitazioni: N=-5.61 T_z=0.00 M_y=-183.15 T_y=0.00 M_z=-15.56 M_x=-6.88
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,d}$=148.97 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.01 $\sigma_{m,d}$=-10.51 Sfr.=0.07

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 75 SLU Xl=0.72
  Sollecitazioni: N=-5.61 T_z=0.00 M_y=-183.15 T_y=0.00 M_z=-15.56 M_x=-6.88
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=10.51 Sfr.=0.07

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-23.60 T_z=128.58 M_y=0.00 T_y=-13.51 M_z=0.00 M_x=-2.61
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.05 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/14619)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{Z,L}$=0.01 (L/23572)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{Z,G}$=0.01 (L/11200)

Asta n. 4190 (-2278 -2280) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=1.94
  Sollecitazioni: N=54.34 T_z=0.00 M_y=-358.65 T_y=0.00 M_z=37.70 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
  L=389.00 $\lambda_{rel,y}$=1.51 $\lambda_{rel,z}$=2.10 $K_{c,y}$=0.40 $K_{c,z}$=0.22
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.38 $\sigma_{m,d}$=119.94 Sfr.=0.42

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=3.89
  Sollecitazioni: N=54.44 T_z=-368.78 M_y=0.00 T_y=-38.76 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.38 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.94
  Sollecitazioni: N=54.34 T_z=0.00 M_y=-358.65 T_y=0.00 M_z=37.70 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.38 $\sigma_{m,d}$=119.94 Sfr.=0.39

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=54.24 T_z=368.80 M_y=0.00 T_y=38.76 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=5.38 Sfr.=0.12

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.94
  Sollecitazioni: N=54.34 T_z=0.00 M_y=-358.65 T_y=0.00 M_z=37.70 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=119.94 Sfr.=0.38

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 62 SLU Xl=1.94
  Sollecitazioni: N=56.04 T_z=0.00 M_y=-1417.97 T_y=0.00 M_z=120.48 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=389.00 $\lambda_{rel,y}$=0.89 $\lambda_{rel,z}$=1.07 $K_{c,y}$=0.85 $K_{c,z}$=0.71
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.12 $\sigma_{m,d}$=81.38 Sfr.=0.53

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 1 SND Xl=1.94
  Sollecitazioni: N=-86.58 T_z=0.00 M_y=-358.65 T_y=0.00 M_z=37.70 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=389.00 $\lambda_{rel,m}$=0.28 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=21.04 Sfr.=0.11

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 13 SND
  Sollecitazioni: N=-89.01
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=0.00 $M_{y,eq}$=-268.99
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=28.27
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=389.00 $\lambda_{rel,y}$=0.89 $\lambda_{rel,z}$=1.07 $K_{c,y}$=0.85 $K_{c,z}$=0.71
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.19 $\sigma_{m,d}$=15.78 Sfr.=0.09

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=3.89
  Sollecitazioni: N=197.68 T_z=-368.78 M_y=0.00 T_y=-38.76 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.41 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 62 SLU Xl=1.94
  Sollecitazioni: N=56.04 T_z=0.00 M_y=-1417.97 T_y=0.00 M_z=120.48 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.12 $\sigma_{m,d}$=81.38 Sfr.=0.53

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=55.76 T_z=1458.08 M_y=0.00 T_y=123.89 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=6.40 Sfr.=0.29

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 13 SND Xl=1.94
  Sollecitazioni: N=-88.91 T_z=0.00 M_y=-358.65 T_y=0.00 M_z=37.70 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.19 $\sigma_{m,d}$=-21.04 Sfr.=0.11

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=1.94
  Sollecitazioni: N=56.04 T_z=0.00 M_y=-1417.97 T_y=0.00 M_z=120.48 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=81.38 Sfr.=0.53

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 13 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=-89.01 T_z=368.80 M_y=0.00 T_y=38.76 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.19 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.55 (L/709) $f_{Z,L}$=0.54 (L/714)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.34 (L/1138) $f_{Z,L}$=0.34 (L/1144)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.71 (L/545) $f_{Z,L}$=0.71 (L/549)

Asta n. 4190 (-2280 -2279) Trave 20x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 87 SLU I Xl=1.72
  Sollecitazioni: N=70.84 T_z=0.00 M_y=-279.76 T_y=0.00 M_z=29.40 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.15 $f_{c,0,t}$=220.80
  L=343.00 $\lambda_{rel,y}$=1.33 $\lambda_{rel,z}$=1.85 $K_{c,y}$=0.50 $K_{c,z}$=0.27
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.49 $\sigma_{m,d}$=93.55 Sfr.=0.33

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 87 SLU I Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=70.86 T_z=325.88 M_y=0.00 T_y=34.25 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.49 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.72
  Sollecitazioni: N=70.84 T_z=0.00 M_y=-279.76 T_y=0.00 M_z=29.40 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=240.00 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.49 $\sigma_{m,d}$=93.55 Sfr.=0.30

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 87 SLU I Xl=3.43
  Sollecitazioni: N=70.81 T_z=-326.61 M_y=0.00 T_y=-34.33 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=43.75
  Tensioni: τ_d=4.76 Sfr.=0.11

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 87 SLU I Xl=1.72
  Sollecitazioni: N=70.84 T_z=0.00 M_y=-279.76 T_y=0.00 M_z=29.40 M_x=0.00
  Resistenze: K_{fi}=1.25 $f_{m,y,d}$=300.00 $f_{m,z,d}$=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=93.55 Sfr.=0.30

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 62 SLU Xl=1.72
  Sollecitazioni: N=78.19 T_z=0.00 M_y=-1106.46 T_y=0.00 M_z=94.20 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{c,0,t}$=119.17
  L=343.00 $\lambda_{rel,y}$=0.79 $\lambda_{rel,z}$=0.95 $K_{c,y}$=0.90 $K_{c,z}$=0.81
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.16 $\sigma_{m,d}$=63.52 Sfr.=0.42

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 1 SND Xl=1.72
  Sollecitazioni: N=-71.20 T_z=0.00 M_y=-279.76 T_y=0.00 M_z=29.40 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Ltors=343.00 $\lambda_{rel,m}$=0.26 K_{crit}=1.00
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=16.41 Sfr.=0.09

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 13 SND
  Sollecitazioni: N=-81.63
  [Par.] $M_{y,sx}$=0.00 $M_{y,dx}$=-0.00 $M_{y,eq}$=-209.82
  [Par.] $M_{z,sx}$=0.00 $M_{z,dx}$=-0.00 $M_{z,eq}$=22.05
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  L=343.00 $\lambda_{rel,y}$=0.79 $\lambda_{rel,z}$=0.95 $K_{c,y}$=0.90 $K_{c,z}$=0.81
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.17 $\sigma_{m,d}$=12.31 Sfr.=0.07

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=223.30 T_z=325.88 M_y=0.00 T_y=34.25 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=145.66
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.47 Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 61 SLU Xl=0.00
  Sollecitazioni: N=37.86 T_z=1103.60 M_y=0.00 T_y=73.11 M_z=0.00 M_x=-1.26
  Resistenze: K_{mod}=0.90
  Tensioni: $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 62 SLU Xl=1.72
  Sollecitazioni: N=78.19 T_z=0.00 M_y=-1106.46 T_y=0.00 M_z=94.20 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 $f_{c,0,t}$=119.17 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$=0.16 $\sigma_{m,d}$=63.52 Sfr.=0.42

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 61 SLU Xl=3.43
  Sollecitazioni: N=37.61 T_z=-1106.29 M_y=0.00 T_y=-73.28 M_z=0.00 M_x=-1.26
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71
  Tensioni: τ_d=4.85 $\tau_{tor,d}$=0.00 Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=3.43
  Sollecitazioni: N=78.07 T_z=-1291.91 M_y=0.00 T_y=-109.99 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.71 K_l=1.00 $f_{v,d}$=21.72
  Tensioni: τ_d=5.67 Sfr.=0.26

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 13 SND Xl=1.72
  Sollecitazioni: N=-81.60 T_z=0.00 M_y=-279.76 T_y=0.00 M_z=29.40 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07 $f_{m,y,d}$=182.07 $f_{m,z,d}$=182.07 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.17 $\sigma_{m,d}$=-16.41 Sfr.=0.09

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=1.72
  Sollecitazioni: N=78.19 T_z=0.00 M_y=-1106.46 T_y=0.00 M_z=94.20 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=0.90 $f_{m,y,d}$=148.97 $f_{m,z,d}$=148.97 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
  Tensioni: $\sigma_{m,d}$=63.52 Sfr.=0.41

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 13 SND Xl=3.43
  Sollecitazioni: N=-81.63 T_z=-326.61 M_y=0.00 T_y=-34.33 M_z=0.00 M_x=0.00
  Resistenze: K_{mod}=1.10 $f_{c,0,d}$=182.07
  Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$=-0.17 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.33 (L/1030) $f_{Z,L}$=0.33 (L/1037)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.21 (L/1652) $f_{Z,L}$=0.21 (L/1662)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 43 (teorica) $f_{Z,G}$=0.43 (L/791) $f_{Z,L}$=0.43 (L/798)

Verifiche tamponature

Simbologia

E = Modulo elastico
Fd = Resistenza di calcolo della tamponatura
Fk = Resistenza caratteristica della tamponatura
M = Momento flettente agente o momento ribaltante
Mu = Momento ultimo o momento stabilizzante
N = Sforzo normale
Peso = Peso per unità di superficie della tamponatura
Q = Carico uniformemente distribuito dovuto alla forza sismica Fa
Sic. = Sicurezza
Spess. = Spessore
TCC = Tipo di combinazione di carico
  SLU = Stato limite ultimo
  SLE R = Stato limite d'esercizio, combinazione rara
  SLE F = Stato limite d'esercizio, combinazione frequente
  SLE Q = Stato limite d'esercizio, combinazione quasi permanente
  SLD = Stato limite di danno
  SLO = Stato limite di operatività
  SLU I = Stato limite di resistenza al fuoco
  SND = Stato limite di salvaguardia della vita (non dissipativo)
Ta = Periodo proprio di vibrazione della tamponatura
Tam. = Numero della tamponatura
Tt = Numero del tipo tamponatura
Wa = Peso totale della tamponatura
Z = Quota del baricentro della tamponatura rispetto alla quota di riferimento per azioni sismiche
h = Altezza

Configurazione geometrica e caratteristiche dei materiali utilizzati

Tt	Spess. <cm>	Peso <daN/mq>	E <daN/cmq>	Fk <daN/cmq>	Fd <daN/cmq>
1	30.00	250.00	12000.00	12.00	6.00

Verifiche per azioni ortogonali

Tam.	Tt	h <m>	Z <m>	Wa <daN/m>	TCC	Ta <sec>	Q <daN/mq>	N <daN/m>	M <daNm/m>	Mu <daNm/m>	Sic.
101	1	3.57	1.78	892.20	SLV	0.08	18.61	446.10	29.63	64.96	2.193
102	1	3.57	1.78	892.20	SLV	0.08	18.61	446.10	29.63	64.96	2.193
103	1	3.83	1.92	957.50	SLV	0.09	20.11	478.75	36.87	69.57	1.887
104	1	4.03	2.02	1007.50	SLV	0.10	21.34	503.75	43.33	73.07	1.687
105	1	4.03	2.02	1007.50	SLV	0.10	21.34	503.75	43.33	73.07	1.687
106	1	3.83	1.92	957.50	SLV	0.09	20.11	478.75	36.87	69.57	1.887
107	1	3.83	1.92	958.37	SLV	0.09	20.13	479.19	36.98	69.63	1.883

108	1	3.83	1.92	958.37	SLV	0.09	20.13	479.19	36.98	69.63	1.883
109	1	4.06	2.03	1014.99	SLV	0.10	21.53	507.49	44.37	73.60	1.659
110	1	4.06	2.03	1014.99	SLV	0.10	21.53	507.49	44.37	73.60	1.659
111	1	4.06	2.03	1014.99	SLV	0.10	21.53	507.49	44.37	73.60	1.659
112	1	4.06	2.03	1014.99	SLV	0.10	21.53	507.49	44.37	73.60	1.659
113	1	4.06	2.03	1014.99	SLV	0.10	21.53	507.49	44.37	73.60	1.659
114	1	3.63	1.81	907.50	SLV	0.08	18.95	453.75	31.21	66.04	2.116
115	1	3.63	1.81	907.50	SLV	0.08	18.95	453.75	31.21	66.04	2.116
116	1	3.63	1.81	907.50	SLV	0.08	18.95	453.75	31.21	66.04	2.116
117	1	3.63	1.81	907.50	SLV	0.08	18.95	453.75	31.21	66.04	2.116
118	1	3.63	1.81	907.50	SLV	0.08	18.95	453.75	31.21	66.04	2.116
119	1	3.63	1.81	907.50	SLV	0.08	18.95	453.75	31.21	66.04	2.116
120	1	3.63	1.81	907.50	SLV	0.08	18.95	453.75	31.21	66.04	2.116
121	1	3.63	1.81	907.50	SLV	0.08	18.95	453.75	31.21	66.04	2.116
122	1	3.63	1.81	907.50	SLV	0.08	18.95	453.75	31.21	66.04	2.116
123	1	3.63	1.81	907.50	SLV	0.08	18.95	453.75	31.21	66.04	2.116
124	1	3.63	1.81	907.50	SLV	0.08	18.95	453.75	31.21	66.04	2.116
125	1	3.63	1.81	907.50	SLV	0.08	18.95	453.75	31.21	66.04	2.116
126	1	3.63	1.81	907.50	SLV	0.08	18.95	453.75	31.21	66.04	2.116
127	1	3.63	1.81	907.50	SLV	0.08	18.95	453.75	31.21	66.04	2.116
128	1	3.63	1.81	907.50	SLV	0.08	18.95	453.75	31.21	66.04	2.116
130	1	3.63	1.81	907.50	SLV	0.08	18.95	453.75	31.21	66.04	2.116
131	1	3.63	1.81	907.50	SLV	0.08	18.95	453.75	31.21	66.04	2.116
132	1	3.83	1.92	957.50	SLV	0.09	20.11	478.75	36.87	69.57	1.887
133	1	3.63	1.81	907.50	SLV	0.08	18.95	453.75	31.21	66.04	2.116
134	1	3.63	1.81	907.50	SLV	0.08	18.95	453.75	31.21	66.04	2.116
135	1	3.63	1.81	907.50	SLV	0.08	18.95	453.75	31.21	66.04	2.116
136	1	3.63	1.81	907.50	SLV	0.08	18.95	453.75	31.21	66.04	2.116
137	1	3.63	1.81	907.50	SLV	0.08	18.95	453.75	31.21	66.04	2.116
138	1	3.63	1.81	907.50	SLV	0.08	18.95	453.75	31.21	66.04	2.116
139	1	1.08	4.57	270.94	SLV	0.01	18.64	135.47	2.74	20.14	7.361
140	1	3.63	1.81	907.50	SLV	0.08	18.95	453.75	31.21	66.04	2.116
141	1	3.83	1.92	957.50	SLV	0.09	20.11	478.75	36.87	69.57	1.887
142	1	3.63	1.81	907.50	SLV	0.08	18.95	453.75	31.21	66.04	2.116
143	1	3.63	1.81	907.50	SLV	0.08	18.95	453.75	31.21	66.04	2.116
144	1	3.63	1.81	907.50	SLV	0.08	18.95	453.75	31.21	66.04	2.116
145	1	3.83	1.92	957.50	SLV	0.09	20.11	478.75	36.87	69.57	1.887
146	1	3.83	1.92	957.50	SLV	0.09	20.11	478.75	36.87	69.57	1.887
147	1	3.83	1.92	957.50	SLV	0.09	20.11	478.75	36.87	69.57	1.887
148	1	3.83	1.92	957.50	SLV	0.09	20.11	478.75	36.87	69.57	1.887
149	1	3.83	1.92	957.50	SLV	0.09	20.11	478.75	36.87	69.57	1.887
150	1	3.83	1.92	957.50	SLV	0.09	20.11	478.75	36.87	69.57	1.887
151	1	3.83	1.92	957.50	SLV	0.09	20.11	478.75	36.87	69.57	1.887
152	1	3.83	1.92	957.50	SLV	0.09	20.11	478.75	36.87	69.57	1.887
153	1	3.57	1.78	892.20	SLV	0.08	18.61	446.10	29.63	64.96	2.193
154	1	3.57	1.78	892.20	SLV	0.08	18.61	446.10	29.63	64.96	2.193
155	1	3.57	1.78	892.20	SLV	0.08	18.61	446.10	29.63	64.96	2.193
156	1	3.57	1.78	892.20	SLV	0.08	18.61	446.10	29.63	64.96	2.193
157	1	3.57	1.78	892.20	SLV	0.08	18.61	446.10	29.63	64.96	2.193
158	1	3.57	1.78	892.20	SLV	0.08	18.61	446.10	29.63	64.96	2.193
159	1	3.57	1.78	892.20	SLV	0.08	18.61	446.10	29.63	64.96	2.193
160	1	3.37	1.68	842.20	SLV	0.07	17.55	421.10	24.89	61.43	2.468
161	1	3.63	1.81	907.50	SLV	0.08	18.95	453.75	31.21	66.04	2.116
162	1	3.63	1.81	907.50	SLV	0.08	18.95	453.75	31.21	66.04	2.116
163	1	3.63	1.81	907.50	SLV	0.08	18.95	453.75	31.21	66.04	2.116
164	1	3.63	1.81	907.50	SLV	0.08	18.95	453.75	31.21	66.04	2.116
165	1	3.83	1.92	957.50	SLV	0.09	20.11	478.75	36.87	69.57	1.887
166	1	4.33	2.17	1082.50	SLV	0.12	23.31	541.25	54.64	78.32	1.433
167	1	3.83	1.92	957.50	SLV	0.09	20.11	478.75	36.87	69.57	1.887
168	1	3.63	1.81	907.50	SLV	0.08	18.95	453.75	31.21	66.04	2.116
169	1	0.30	4.23	74.80	SLV	0.00	17.26	37.40	0.19	5.60	28.976
170	1	4.03	2.02	1007.50	SLV	0.10	21.34	503.75	43.33	73.08	1.687
171	1	3.63	1.81	907.50	SLV	0.08	18.95	453.75	31.21	66.04	2.116
172	1	3.83	1.92	957.50	SLV	0.09	20.11	478.75	36.87	69.57	1.887
173	1	3.83	1.92	957.50	SLV	0.09	20.11	478.75	36.87	69.57	1.887
174	1	3.83	1.92	957.50	SLV	0.09	20.11	478.75	36.87	69.57	1.887
175	1	3.83	1.92	957.50	SLV	0.09	20.11	478.75	36.87	69.57	1.887
176	1	3.83	1.92	957.50	SLV	0.09	20.11	478.75	36.87	69.57	1.887
177	1	3.83	1.92	957.50	SLV	0.09	20.11	478.75	36.87	69.57	1.887
178	1	3.57	1.78	892.20	SLV	0.08	18.61	446.10	29.63	64.96	2.193
179	1	3.83	1.92	957.50	SLV	0.09	20.11	478.75	36.87	69.57	1.887
180	1	3.83	1.92	957.50	SLV	0.09	20.11	478.75	36.87	69.57	1.887
181	1	4.54	2.29	1135.40	SLV	0.13	24.85	567.70	64.08	82.00	1.280
182	1	3.83	1.92	957.50	SLV	0.09	20.11	478.75	36.87	69.57	1.887
183	1	3.83	1.92	957.50	SLV	0.09	20.11	478.75	36.87	69.57	1.887
184	1	4.03	2.02	1007.94	SLV	0.10	21.35	503.97	43.39	73.11	1.685
185	1	3.83	1.92	957.50	SLV	0.09	20.11	478.75	36.87	69.57	1.887
186	1	3.83	1.92	957.50	SLV	0.09	20.11	478.75	36.87	69.57	1.887
187	1	5.45	2.73	1363.09	SLV	0.18	30.99	681.54	115.16	97.68	0.848

188	1	4.93	2.47	1232.43	SLV	0.15	27.54	616.21	83.67	88.71	1.060
189	1	4.16	2.08	1039.28	SLV	0.11	22.18	519.64	47.91	75.30	1.572
190	1	3.90	1.95	975.32	SLV	0.09	20.54	487.66	39.08	70.82	1.812
191	1	4.17	2.08	1041.66	SLV	0.11	22.23	520.83	48.23	75.47	1.565
192	1	4.81	2.42	1203.68	SLV	0.14	26.74	601.84	77.50	86.73	1.119
193	1	4.63	2.32	1158.32	SLV	0.13	25.44	579.16	68.26	83.59	1.225
194	1	5.02	2.52	1255.68	SLV	0.16	28.21	627.84	88.94	90.31	1.015
201	1	0.96	4.25	238.77	SLV	0.01	17.78	119.39	2.03	17.77	8.765
202	1	0.96	4.25	238.77	SLV	0.01	17.78	119.39	2.03	17.77	8.765
208	1	4.06	2.03	1014.99	SLV	0.10	21.53	507.49	44.37	73.60	1.659
209	1	0.03	4.04	7.49	SLV	0.00	16.82	3.74	0.00	0.56	297.684
210	1	0.03	4.04	7.49	SLV	0.00	16.82	3.74	0.00	0.56	297.672
211	1	0.03	4.04	7.49	SLV	0.00	16.82	3.74	0.00	0.56	297.695
212	1	0.03	4.04	7.49	SLV	0.00	16.82	3.74	0.00	0.56	297.684
213	1	0.03	4.04	7.49	SLV	0.00	16.82	3.74	0.00	0.56	297.684
214	1	1.05	4.56	262.60	SLV	0.01	18.56	131.30	2.56	19.53	7.629
215	1	1.05	4.56	262.60	SLV	0.01	18.56	131.30	2.56	19.53	7.629
216	1	1.05	4.56	262.60	SLV	0.01	18.56	131.30	2.56	19.53	7.629
217	1	1.05	4.56	262.60	SLV	0.01	18.56	131.30	2.56	19.53	7.629
218	1	1.06	4.56	264.88	SLV	0.01	18.58	132.44	2.61	19.69	7.554
219	1	1.06	4.56	264.88	SLV	0.01	18.58	132.44	2.61	19.69	7.554
220	1	1.06	4.56	264.88	SLV	0.01	18.58	132.44	2.61	19.69	7.554
221	1	1.33	4.70	332.71	SLV	0.01	19.28	166.35	4.27	24.68	5.783
222	1	1.33	4.70	332.71	SLV	0.01	19.28	166.35	4.27	24.68	5.783
223	1	1.33	4.70	332.71	SLV	0.01	19.28	166.35	4.27	24.68	5.783
224	1	1.33	4.70	332.71	SLV	0.01	19.28	166.35	4.27	24.68	5.783
225	1	1.33	4.70	332.71	SLV	0.01	19.28	166.35	4.27	24.68	5.783
226	1	1.33	4.70	332.71	SLV	0.01	19.28	166.35	4.27	24.68	5.783
227	1	1.32	4.69	330.24	SLV	0.01	19.25	165.12	4.20	24.50	5.835
228	1	1.32	4.69	330.24	SLV	0.01	19.25	165.12	4.20	24.50	5.835
230	1	1.32	4.69	330.24	SLV	0.01	19.25	165.12	4.20	24.50	5.835
231	1	1.32	4.69	330.24	SLV	0.01	19.25	165.12	4.20	24.50	5.835
232	1	1.04	4.55	260.94	SLV	0.01	18.54	130.47	2.52	19.40	7.685
233	1	1.04	4.55	260.94	SLV	0.01	18.54	130.47	2.52	19.40	7.685
234	1	1.04	4.55	260.94	SLV	0.01	18.54	130.47	2.52	19.40	7.685
235	1	1.04	4.55	260.94	SLV	0.01	18.54	130.47	2.52	19.40	7.685
236	1	1.04	4.55	260.94	SLV	0.01	18.54	130.47	2.52	19.40	7.685
237	1	1.08	4.57	270.94	SLV	0.01	18.64	135.47	2.74	20.14	7.361
238	1	1.08	4.57	270.94	SLV	0.01	18.64	135.47	2.74	20.14	7.361
240	1	1.04	4.55	260.94	SLV	0.01	18.54	130.47	2.52	19.40	7.685
241	1	1.03	4.54	257.49	SLV	0.01	18.51	128.75	2.45	19.15	7.802
242	1	0.72	4.39	179.92	SLV	0.00	17.85	89.96	1.16	13.41	11.608
243	1	0.72	4.39	179.92	SLV	0.00	17.85	89.96	1.16	13.41	11.608
244	1	0.71	4.39	177.63	SLV	0.00	17.83	88.82	1.13	13.25	11.770
260	1	1.48	4.51	370.51	SLV	0.01	19.14	185.26	5.25	27.45	5.224
261	1	0.32	4.25	81.05	SLV	0.00	17.30	40.53	0.23	6.06	26.667
262	1	0.97	4.54	243.49	SLV	0.01	18.42	121.75	2.18	18.12	8.295
263	1	0.93	4.52	233.56	SLV	0.01	18.33	116.78	2.00	17.38	8.690
264	1	0.30	4.23	74.80	SLV	0.00	17.26	37.40	0.19	5.60	28.976
265	1	1.44	4.75	358.80	SLV	0.01	19.58	179.40	5.04	26.59	5.275
266	1	1.28	5.17	319.49	SLV	0.01	20.24	159.75	4.13	23.71	5.739
267	1	1.42	4.74	353.86	SLV	0.01	19.53	176.93	4.89	26.23	5.365
268	1	0.93	4.52	233.56	SLV	0.01	18.33	116.78	2.00	17.38	8.690
270	1	0.32	4.25	81.05	SLV	0.00	17.30	40.52	0.23	6.06	26.668
271	1	0.97	4.54	243.49	SLV	0.01	18.42	121.75	2.18	18.12	8.295
273	1	0.13	4.12	33.74	SLV	0.00	16.99	16.87	0.04	2.53	65.339
274	1	0.78	4.48	196.19	SLV	0.00	18.10	98.09	1.39	14.62	10.495
275	1	1.44	4.75	358.80	SLV	0.01	19.58	179.40	5.04	26.59	5.275
276	1	1.42	4.74	355.59	SLV	0.01	19.55	177.79	4.94	26.36	5.333
277	1	1.12	4.59	280.45	SLV	0.01	18.74	140.22	2.95	20.84	7.070
278	1	3.83	1.92	957.50	SLV	0.09	20.11	478.75	36.87	69.57	1.887
279	1	1.24	4.67	311.23	SLV	0.01	19.08	155.62	3.70	23.11	6.252
280	1	1.42	4.74	355.59	SLV	0.01	19.55	177.79	4.94	26.36	5.333
282	1	0.59	4.36	148.62	SLV	0.00	17.68	74.31	0.78	11.09	14.200
283	1	1.24	4.67	311.23	SLV	0.01	19.08	155.62	3.70	23.11	6.252
284	1	0.14	4.12	33.75	SLV	0.00	16.99	16.88	0.04	2.53	65.308
285	1	0.78	4.48	196.19	SLV	0.00	18.10	98.09	1.39	14.62	10.495
286	1	1.44	4.75	358.80	SLV	0.01	19.58	179.40	5.04	26.59	5.275
287	1	1.42	4.74	355.59	SLV	0.01	19.55	177.79	4.94	26.36	5.333
290	1	0.90	4.35	225.22	SLV	0.01	17.95	112.61	1.82	16.77	9.208
291	1	0.30	4.32	74.72	SLV	0.00	17.45	37.36	0.19	5.59	28.686
293	1	4.81	2.42	1203.68	SLV	0.14	26.74	601.84	77.49	86.73	1.119
308	1	0.03	4.04	7.49	SLV	0.00	16.82	3.74	0.00	0.56	297.695
378	1	0.59	4.36	148.62	SLV	0.00	17.68	74.31	0.78	11.09	14.200
393	1	4.93	2.47	1232.43	SLV	0.15	27.54	616.21	83.67	88.71	1.060

Geotecnica

Elenco unità geotecniche

1 Limoso-sabbioso:

Classificazione: Incoerente

Pesi:
- Peso specifico del terreno naturale: γ = 1850.00 daN/mc
- Peso specifico del terreno saturo: γ_{sat} = 1950.00 daN/mc

Proprietà indice:
- Densità relativa: D_r = 30.00 <%>

Parametri plastici:
- Angolo di attrito efficace: ϕ' = 27.10 grad
- Coesione efficace: c' = 0.00 daN/mq

Caratteristiche litostatiche:
- Grado di sovraconsolidazione: OCR = 1.00
- Coeff. di spinta a riposo: κ_0 = 0.54

Parametri elastici:
- Modulo elastico normale: E = 3657090.00 daN/mq
- Modulo elastico tangenziale: G = 1406570.00 daN/mq
- Esponente del parametro tensionale: k_j = 0.00
- Coeff. di Poisson: ν = 0.30
- Modulo edometrico: E_{ed} = 4923000.00 daN/mq
- Modulo elastico non drenato: E_u = 0.00 daN/mq

2 Sabbioso-limosa:

Classificazione: Incoerente

Pesi:
- Peso specifico del terreno naturale: γ = 1970.00 daN/mc
- Peso specifico del terreno saturo: γ_{sat} = 2050.00 daN/mc

Proprietà indice:
- Densità relativa: D_r = 30.00 <%>

Parametri plastici:
- Angolo di attrito efficace: ϕ' = 28.40 grad
- Coesione efficace: c' = 0.00 daN/mq

Caratteristiche litostatiche:
- Grado di sovraconsolidazione: OCR = 1.00
- Coeff. di spinta a riposo: κ_0 = 0.52

Parametri elastici:
- Modulo elastico normale: E = 3761300.00 daN/mq
- Modulo elastico tangenziale: G = 1446660.00 daN/mq
- Esponente del parametro tensionale: k_j = 0.00
- Coeff. di Poisson: ν = 0.28
- Modulo edometrico: E_{ed} = 5063300.00 daN/mq
- Modulo elastico non drenato: E_u = 0.00 daN/mq

3 Ghiaoso-sabbiosa:

Classificazione: Incoerente

Pesi:
- Peso specifico del terreno naturale: γ = 1950.00 daN/mc
- Peso specifico del terreno saturo: γ_{sat} = 2050.00 daN/mc

Proprietà indice:
- Densità relativa: D_r = 30.00 <%>

Parametri plastici:
- Angolo di attrito efficace: ϕ' = 32.80 grad
- Coesione efficace: c' = 0.00 daN/mq

Caratteristiche litostatiche:
- Grado di sovraconsolidazione: OCR = 1.00
- Coeff. di spinta a riposo: κ_0 = 0.46

Parametri elastici:
- Modulo elastico normale: E = 5000000.00 daN/mq
- Modulo elastico tangenziale: G = 1428570.00 daN/mq
- Esponente del parametro tensionale: k_j = 0.00
- Coeff. di Poisson: ν = 0.30
- Modulo edometrico: E_{ed} = 3714290.00 daN/mq
- Modulo elastico non drenato: E_u = 0.00 daN/mq

Elenco colonne stratigrafiche

Colonna stratigrafica numero 1
Posizione: X=0.00 <m> Y=0.00 <m> Z=0.00 <m>
Falda a profondità: 3.00 m

Simbologia
ϕ' =Angolo di attrito efficace
γ =Peso specifico del terreno naturale
γ_{sat} =Peso specifico del terreno saturo
κ_0 =Coeff. di spinta a riposo
Class. =Classificazione
Inc. = Incoerente
Crit. =Criterio di progetto
D_r =Densità relativa
I_p =Indice di plasticità
OCR =Grado di sovraconsolidazione
St. =Strato
Unità geotecnica =Unità geotecnica
c_u =Coesione non drenata
c' =Coesione efficace
z =Profondità della superficie superiore dello strato

St.	z <m>	Unità geotecnica	Class.	γ <daN/mc>	γ_{sat} <daN/mc>	D_r	I_p	ϕ' <grad>	c' <daN/mq>	c_u <daN/mq>	OCR	κ_0	Crit.
1	0.00	1 Limoso-sabbioso	Inc.	1850.00	1950.00	30.00	0.00	27.10	0.00		1.00	0.54	1
2	1.80	2 Sabbioso-limosa	Inc.	1970.00	2050.00	30.00	0.00	28.40	0.00		1.00	0.52	1
3	4.00	3 Ghiaoso-sabbiosa	Inc.	1950.00	2050.00	30.00	0.00	32.80	0.00		1.00	0.46	1

Simbologia
ν =Coeff. di Poisson
Crit. =Criterio di progetto
E =Modulo elastico normale
E_{ed} =Modulo edometrico
E_u =Modulo elastico non drenato
G =Modulo elastico tangenziale
St. =Strato
k_j =Esponente del parametro tensionale
z =Profondità della superficie superiore dello strato

St.	z <m>	E <daN/mq>	G <daN/mq>	k_j	ν	E_{ed} <daN/mq>	E_u <daN/mq>	Crit.
1	0.00	3657090.00	1406570.00	0.00	0.30	4923000.00	0.00	1
2	1.80	3761300.00	1446660.00	0.00	0.28	5063300.00	0.00	1
3	4.00	5000000.00	1428570.00	0.00	0.30	3714290.00	0.00	1

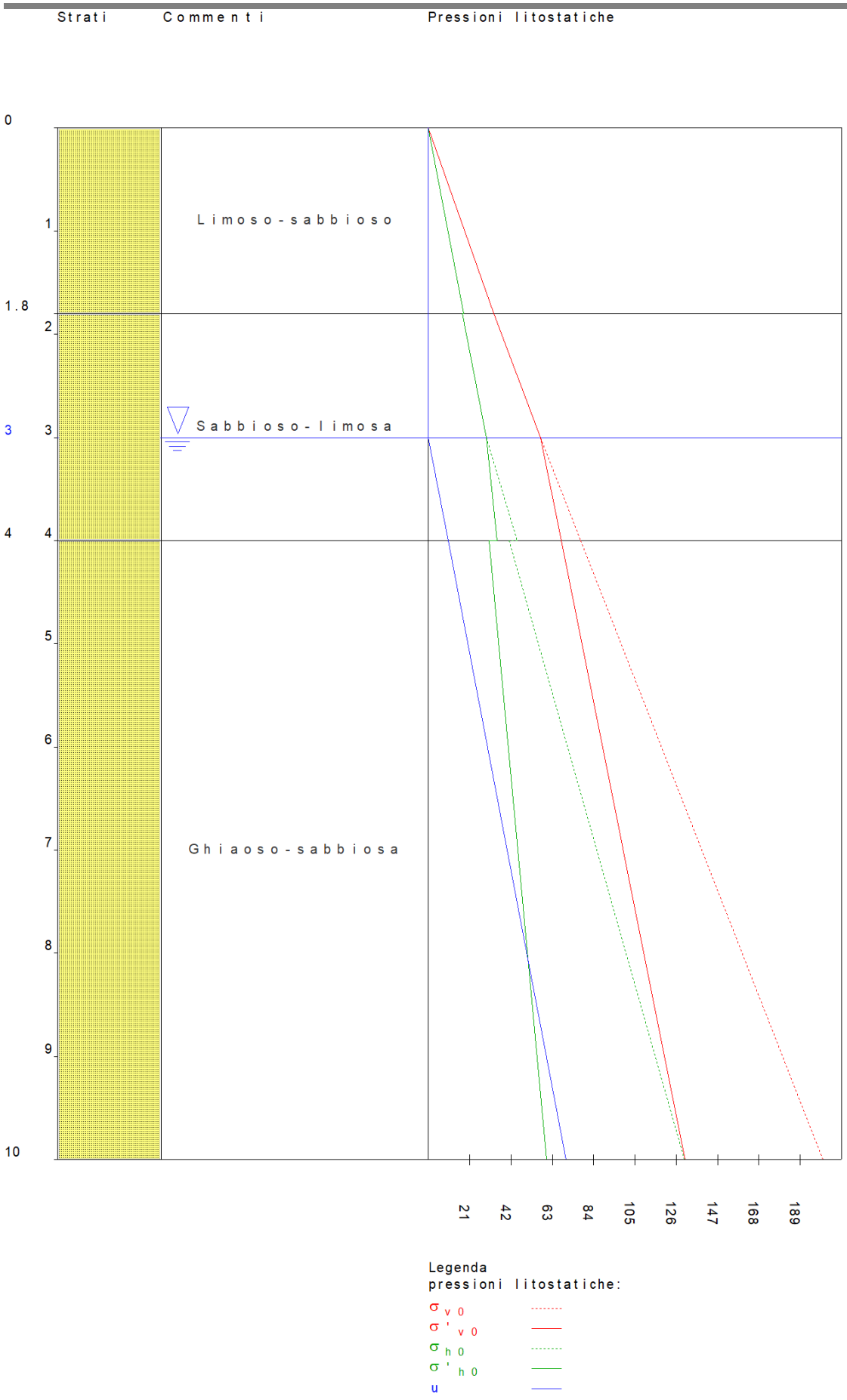


Figura numero 14: Colonna stratigrafica numero 1 Colonna stratigrafica

Le verifiche degli elementi di fondazione sono state effettuate utilizzando l'approccio 2.

Coefficienti parziali per le azioni, per verifiche in condizioni statiche:
Permanenti strutturali, sicurezza a favore γ_A = 1.00;
Permanenti strutturali, sicurezza a sfavore γ_A = 1.30;
Permanenti non strutturali, sicurezza a favore γ_A = 0.00;
Permanenti non strutturali, sicurezza a sfavore γ_A = 1.50;
Variabili, sicurezza a favore γ_A = 0.00;
Variabili, sicurezza a sfavore γ_A = 1.50.

I coefficienti parziali per le azioni sono posti pari all'unità per le verifiche in condizioni sismiche.

Tali coefficienti sono comunque desumibili dalla tabella delle combinazioni delle CCE (Parametri di calcolo).

Coefficienti parziali per i parametri geotecnici:
Tangente dell'angolo di attrito γ_M = 1.00;
Coesione efficace γ_M = 1.00;
Coesione non drenata γ_M = 1.00;

Coefficienti parziali per la resistenza delle fondazioni superficiali:
Capacità portante γ_R = 2.30;
Scorrimento γ_R = 1.10;

Fondazioni superficiali

Simbologia
β = Inclinazione del piano di campagna
γ_r = Peso specifico rappresentativo del terreno di fondazione
η = Inclinazione del piano di posa della fondazione
φ'_r = Angolo di attrito rappresentativo del terreno di fondazione
$\sigma_{v0,f}$ = Pressione verticale alla profondità del piano di posa della fondazione
B = Base della fondazione
B' = Base della fondazione reagente
CC = Numero della combinazione delle condizioni di carico elementari
D = Profondità del piano di posa della fondazione
L = Lunghezza della fondazione (L>B)
L' = Lunghezza della fondazione reagente
Mx = Momento intorno all'asse X
My = Momento intorno all'asse Y
N = Sforzo normale
N_c = Coefficiente di capacità portante relativo alla coesione del terreno di fondazione
N_g = Coefficiente di capacità portante relativo al peso del terreno di fondazione
N_q = Coefficiente di capacità portante relativo al sovraccarico laterale
R_d = Resistenza di progetto (Carico limite)
Sic. = Sicurezza
Tx = Taglio in dir. X
Ty = Taglio in dir. Y
b_c = Fattore di inclinazione del piano di fondazione relativo a coesione
b_g = Fattore di inclinazione del piano di fondazione relativo a peso del terreno
b_q = Fattore di inclinazione del piano di fondazione relativo a sovraccarico laterale
c'_r = Coesione efficace rappresentativa del terreno di fondazione
i_c = Fattore di inclinazione relativo alla coesione
i_g = Fattore di inclinazione relativo al peso del terreno
i_q = Fattore di inclinazione relativo al sovraccarico laterale
q_{lim} = Pressione limite
s_c = Fattore di forma relativo alla coesione
s_g = Fattore di forma relativo al peso del terreno
s_q = Fattore di forma relativo al sovraccarico laterale

Verifiche capacità portante

Verifiche di capacità portante per rottura generale in condizioni statiche

Metodo utilizzato: Indicazioni EC7

Platea n. 402

B=33.22 <m> L=48.80 <m> D=0.25 <m> β=0.00 <grad> η=0.00 <grad> γ_r=1136.28 <daN/mc>
$\sigma_{v0,f}$=462.50 <daN/mq>

Verifiche in condizioni drenate

φ'_r=32.12 <grad> c'_r=0.00 <daN/mq>
N_q=23.50 N_c=35.85 N_g=28.25 b_q=1.00 b_c=1.00 b_g=1.00

CC	N <daN>	Tx <daN>	Ty <daN>	Mx <daNm>	My <daNm>	B' <m>	L' <m>	s_q	s_c	s_g	i_q	i_c	i_g	q_{lim} <daN/mq>	R_d <daN>	Sic.
25	6365370.00	-0.00	0.00	2188430.00	1851460.00	32.54	48.21	1.36	1.37	0.80	1.00	1.00	1.00	431279.00	294143000.00	46.21
26	6308630.00	-0.00	0.00	2282250.00	2100070.00	32.50	48.13	1.36	1.37	0.80	1.00	1.00	1.00	430754.00	292949000.00	46.44

27	6391160.00	-0.00	0.00	2219510.00	1872090.00	32.53	48.21	1.36	1.37	0.80	1.00	1.00	1.00	431203.00	294003000.00	46.00
35	6172310.00	-19791.30	0.00	2218670.00	1824260.00	32.50	48.20	1.36	1.37	0.80	1.00	1.00	1.00	430957.00	293583000.00	47.56
36	6365380.00	-11874.80	0.00	2187930.00	1822760.00	32.54	48.22	1.36	1.37	0.80	1.00	1.00	1.00	431300.00	294213000.00	46.22
37	6308630.00	-11874.80	0.00	2281750.00	2071370.00	32.50	48.14	1.36	1.37	0.80	1.00	1.00	1.00	430775.00	293020000.00	46.45
38	6391170.00	-11874.80	0.00	2219010.00	1843390.00	32.53	48.22	1.36	1.37	0.80	1.00	1.00	1.00	431224.00	294073000.00	46.01
48	6172310.00	17791.00	0.00	2220300.00	1915490.00	32.50	48.18	1.36	1.37	0.80	1.00	1.00	1.00	430889.00	293352000.00	47.53
49	6365370.00	10674.60	0.00	2188900.00	1877500.00	32.54	48.21	1.36	1.37	0.80	1.00	1.00	1.00	431261.00	294079000.00	46.20
50	6308630.00	10674.60	0.00	2282720.00	2126110.00	32.50	48.12	1.36	1.38	0.80	1.00	1.00	1.00	430735.00	292884000.00	46.43
51	6391160.00	10674.60	0.00	2219980.00	1898130.00	32.53	48.20	1.36	1.37	0.80	1.00	1.00	1.00	431185.00	293939000.00	45.99
61	6182600.00	-1.08	-76034.10	1118490.00	2002970.00	32.86	48.15	1.36	1.38	0.80	1.00	1.00	1.00	434277.00	298742000.00	48.32
62	6371550.00	-0.65	-45620.50	1527820.00	1929990.00	32.74	48.19	1.36	1.38	0.80	1.00	1.00	1.00	433235.00	297218000.00	46.65
63	6314800.00	-0.65	-45620.50	1621630.00	2178600.00	32.71	48.11	1.36	1.38	0.80	1.00	1.00	1.00	432728.00	296043000.00	46.88
64	6397340.00	-0.65	-45620.50	1558900.00	1950620.00	32.74	48.19	1.36	1.38	0.80	1.00	1.00	1.00	433152.00	297065000.00	46.44
74	6163750.00	1.10	75290.10	3302670.00	1709190.00	32.15	48.24	1.35	1.37	0.80	1.00	1.00	1.00	427606.00	288357000.00	46.78
75	6360240.00	0.66	45174.10	2838320.00	1753720.00	32.33	48.24	1.36	1.37	0.80	1.00	1.00	1.00	429356.00	291169000.00	45.78
76	6303500.00	0.66	45174.10	2932140.00	2002330.00	32.29	48.16	1.36	1.37	0.80	1.00	1.00	1.00	428814.00	289957000.00	46.00
77	6386030.00	0.66	45174.10	2869400.00	1774350.00	32.32	48.24	1.36	1.37	0.80	1.00	1.00	1.00	429288.00	291042000.00	45.57

Cedimenti

Metodo utilizzato: Bowles

Simbologia

ν_r = Coefficiente di Poisson rappresentativo del terreno di fondazione
B = Base della fondazione
CC = Numero della combinazione delle condizioni di carico elementari
Ced = Cedimento calcolato
D = Profondità del piano di posa della fondazione
E_r = Modulo elastico rappresentativo del terreno di fondazione
H = Spessore del terreno responsabile del cedimento
I_f = Coefficiente di profondità
I_s = Coefficiente di influenza
L = Lunghezza della fondazione (L>B)
N = Sforzo normale
kw = Costante di sottofondo
q_{es} = Pressione di esercizio

Platea n. 402
B=33.22 <m> L=48.80 <m> D=0.25 <m> H=166.11 <m> E_r=4971000.00 <daN/mq> ν_r=0.29
I_s=0.59 I_f=1.00 kw=138548.00 <daN/mc>

CC	N <daN>	q_{es} <daN/mq>	Ced <cm>
1	4296240.00	2650.15	1.91
2	4296220.00	2650.14	1.91
3	4296230.00	2650.14	1.91
4	4296210.00	2650.13	1.91
5	4296210.00	2650.13	1.91
6	4296210.00	2650.13	1.91
7	4296250.00	2650.15	1.91
8	4296230.00	2650.14	1.91
9	4296240.00	2650.15	1.91
10	4296240.00	2650.14	1.91
11	4296220.00	2650.13	1.91
12	4296230.00	2650.14	1.91
13	4296240.00	2650.15	1.91
14	4296230.00	2650.14	1.91
15	4296230.00	2650.14	1.91
16	4296220.00	2650.13	1.91
17	4296210.00	2650.13	1.91
18	4296210.00	2650.13	1.91
19	4296260.00	2650.16	1.91
20	4296230.00	2650.14	1.91
21	4296240.00	2650.15	1.91
22	4296240.00	2650.15	1.91
23	4296220.00	2650.13	1.91
24	4296230.00	2650.14	1.91
25	6365370.00	3926.50	2.83
26	6308630.00	3891.49	2.81
27	6391160.00	3942.40	2.85
28	4602250.00	2838.91	2.05
29	4564420.00	2815.58	2.03
30	4619450.00	2849.52	2.06
31	4347680.00	2681.88	1.94
32	4296200.00	2650.12	1.91
33	4344830.00	2680.12	1.93
34	4296200.00	2650.12	1.91
35	6172310.00	3807.41	2.75
36	6365380.00	3926.50	2.83
37	6308630.00	3891.49	2.81
38	6391170.00	3942.40	2.85
39	4473550.00	2759.52	1.99
40	4602260.00	2838.91	2.05

41	4564430.00	2815.58	2.03
42	4619450.00	2849.52	2.06
43	4296200.00	2650.12	1.91
44	4347680.00	2681.88	1.94
45	4296200.00	2650.12	1.91
46	4344830.00	2680.12	1.93
47	4296200.00	2650.12	1.91
48	6172310.00	3807.40	2.75
49	6365370.00	3926.49	2.83
50	6308630.00	3891.49	2.81
51	6391160.00	3942.40	2.85
52	4473540.00	2759.51	1.99
53	4602250.00	2838.91	2.05
54	4564420.00	2815.57	2.03
55	4619440.00	2849.51	2.06
56	4296200.00	2650.12	1.91
57	4347680.00	2681.88	1.94
58	4296200.00	2650.12	1.91
59	4344830.00	2680.12	1.93
60	4296200.00	2650.12	1.91
61	6182600.00	3813.75	2.75
62	6371550.00	3930.30	2.84
63	6314800.00	3895.30	2.81
64	6397340.00	3946.21	2.85
65	4480400.00	2763.75	1.99
66	4606370.00	2841.45	2.05
67	4568540.00	2818.11	2.03
68	4623560.00	2852.05	2.06
69	4297570.00	2650.97	1.91
70	4347680.00	2681.88	1.94
71	4296200.00	2650.12	1.91
72	4344830.00	2680.12	1.93
73	4296200.00	2650.12	1.91
74	6163750.00	3802.13	2.74
75	6360240.00	3923.33	2.83
76	6303500.00	3888.33	2.81
77	6386030.00	3939.24	2.84
78	4467840.00	2756.00	1.99
79	4598830.00	2836.80	2.05
80	4561000.00	2813.46	2.03
81	4616020.00	2847.40	2.06
82	4295060.00	2649.42	1.91
83	4347680.00	2681.88	1.94
84	4296200.00	2650.12	1.91
85	4344830.00	2680.12	1.93
86	4296200.00	2650.12	1.91
87	4296200.00	2650.12	1.91